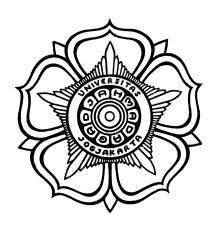
# PERANCANGAN KONTROLER LINGKUNGAN TERMAL CLIMATE CHAMBER BERBASIS JARINGAN SARAF TIRUAN

### **SKRIPSI**

untuk memenuhi sebagian persyaratan untuk memperoleh derajat Sarjana S-1 Program Studi Teknik Fisika



Diajukan oleh RIDHAN FADHILAH 15/384859/TK/43521

kepada

DEPARTEMEN TEKNIK NUKLIR DAN TEKNIK FISIKA
FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS GADJAH MADA
YOGYAKARTA
2020

## PERNYATAAN BEBAS PLAGIASI

Saya yang bertanda tangan di bawah ini:

Nama : Ridhan Fadhilah NIM : 15/384859/TK/43521

Tahun terdaftar : 2015

Program Studi : Teknik Fisika

Fakultas : Teknik

menyatakan bahwa dokumen ilmiah skripsi ini tidak terdapat bagian dari karya ilmiah lain yang telah diajukan untuk memperoleh gelar akademik di suatu lembaga Pendidikan Tinggi, dan juga tidak terdapat karya atau pendapat yang pernah ditulis atau diterbitkan oleh orang/lembaga lain, kecuali yang secara tertulis disitasi dalam dokumen ini dan disebutkan sumbernya secara lengkap dalam daftar pustaka.

Dengan demikian saya menyatakan bahwa dokumen ilmiah ini bebas dari unsur- unsur plagiasi dan apabila dokumen ilmiah Skripsi ini di kemudian hari terbukti merupakan plagiasi dari hasil karya penulis lain dan/atau dengan sengaja mengajukan karya atau pendapat yang merupakan hasil karya penulis lain, maka penulis bersedia menerima sanksi akademik dan/atau sanksi hukum yang berlaku.

Yogyakarta, 28 Agustus 2020 Yang menyatakan,

(Materai Rp. 6000,-)

Ridhan Fadhilah NIM. 15/384859/TK/43521

## HALAMAN PENGESAHAN

#### **SKRIPSI**

# PERANCANGAN KONTROLER LINGKUNGAN TERMAL CLIMATE CHAMBER BERBASIS JARINGAN SARAF TIRUAN

oleh

# Ridhan Fadhilah 15/384859/TK/43521

telah dipertahankan di depan Tim Penguji pada tanggal 26 Agustus 2020

## Susunan Tim Penguji

Ketua Sidang

Faridah, S.T., M.Sc. NIP. 19760214 200212 2 001

Penguji Utama

Anggota Penguji

Dwi Joko Suroso, S.T., M.Eng. NIP. 11119880 820170 6 101

Sentagi Sesotya Utami, S.T., M.Sc., Ph.D. NIP. 19750226 200212 2 002

Diterima dan dinyatakan memenuhi syarat kelulusan pada tanggal . . . . .

Ketua Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika Fakultas Teknik UGM

> Nopriadi, S.T., M.Sc. Ph.D NIP. 19731119 200212 1 002

# HALAMAN TUGAS UNIVERSITAS GADJAH MADA FAKULTAS TEKNIK

# DEPARTEMEN TEKNIK NUKLIR DAN TEKNIK FISIKA

Nama : Ridhan Fadhilah NIM : 15/384859/TK/43521 Pembimbing Utama : Faridah, S.T., M.Sc.

Pembimbing Pendamping : Ir. Agus Arif, M.T.

Judul Skripsi : Perancangan Kontroler Lingkungan Termal Climate

Chamber Berbasis Jaringan Saraf Tiruan

Permasalahan : Untuk memenuhi kebutuhan penelitian kenyaman-

an termal, kondisi lingkungan termal pada *climate chamber* (sebagai ruang uji termal) haruslah dapat di-kondisikan secara otomatis sesuai dengan skema pe-

ngujian penelitian.

Pembimbing Utama

**Pembimbing Pendamping** 

Faridah, S.T., M.Sc. NIP. 19760214 200212 2 001 Ir. Agus Arif, M.T. NIP. 196608122 199303 1 004

Mengetahui,

Ketua Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika Fakultas Teknik UGM

> Nopriadi, S.T., M.Sc. Ph.D NIP. 19731119 200212 1 002

Karya ini ku persembahkan untuk kedua orang tua, adik, keluarga, dan kerabat dekat. Terima kasih atas segala dukungan dan doa yang kalian berikan.

"The amateur waits for inspiration.  The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
The professional knows that it will come after he starts."
- Steven Pressfield
vi

### KATA PENGANTAR

Puji dan syukur penulis panjatkan kehadirat Allah SWT yang telah memberikan rahmat dan karunia-Nya, sehingga penulis dapat menyelesaikan tugas akhir beserta penulisan skripsi ini untuk memenuhi sebagian persyaratan untuk memperoleh gelar sarjana teknik fisika.

Dalam pembuatan skripsi ini banyak kesulitan yang penulis alami terutama disebabkan oleh kurangnya pengetahuan dan sumber-sumber informasi yang terbatas. Namun berkat bimbingan dan bantuan dari semua pihak akhirnya skripsi ini dapat terselesaikan tepat pada waktunya. Oleh karena itu, penulis mengucapkan terima kasih kepada semua pihak yang telah mengarahkan dan membantu penulis dalam penyusunan skripsi ini, khususnya kepada:

- 1. Allah SWT, atas berkat dan rahmat-Nya akhirnya penulis senantiasa diberikan kekuatan, ketabahan, dan ketenangan dalam menjalani lika-liku kehidupan.
- 2. Ayah dan Ibu yang telah membesarkan, mendidik, memberikan semangat, serta doa yang tak pernah henti sehingga penulis terus bersemangat dalam menjalani kehidupan, khususnya dalam pengerjaan tugas akhir ini.
- 3. Ibu Faridah selaku pembimbing utama penulis yang senantiasa memberikan masukan, arahan, dan semangat dalam mengerjakan serta menyelesaikan tugas akhir ini.
- 4. Bapak Agus Arif selaku pembimbing kedua penulis yang telah memberikan masukan, arahan, dan semangat dalam mengerjakan serta menyelesaikan tugas akhir ini.
- 5. Bapak Nopriadi selaku dosen pembimbing akademik penulis yang senansitasa memberikan masukan, arahan dan semangat dalam menjalani perkuliahan.

6. Seluruh Dosen dan Staf Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika Fakultas

Teknik Universitas Gadjah Mada (DTNTF FT-UGM).

7. Kerabat-kerabat dekat penulis, yakni M. Faisal Al Bantani, Salsabila K. Khansa,

M. N. Fathurrahman, M. Aldan H. A., dan Irfanda Husni Sahid.

8. Tim TA kerabat Lab SSTK yakni Armand, Fathan, Ivan, Yerico, Shaki, Yogi,

Didik, Radit, Muna, Tanto, dan Faisal.

9. Teman-teman TF C 2015 yang senantiasa menjadi teman seperjuangan dalam

menjalani kuliah selama lebih kurang 4 tahun di DTNTF FT-UGM.

10. Serta masih banyak lagi berbagai pihak yang tidak dapat penulis sebutkan satu

persatu.

Pepatah bilang "tak ada gading yang tak retak", begitu pula dengan penulisan

ini. Penulisan yang masih jauh dari kata sempurna. Oleh karena itu, penulis me-

mohon maaf apabila terdapat kekurangan ataupun kesalahan yang tertera pada skripsi

ini. Kritik dan saran sangat diharapkan agar penulis dapat menulis lebih baik serta

berdaya guna dimasa yang akan datang.

Yogyakarta, Agustus 2020

Ridhan Fadhilah

# **DAFTAR ISI**

H	ALAM	AN JUDUL	i
Ρŀ	ERNYA	TAAN BEBAS PLAGIASI	ii
H	ALAM	AN PENGESAHAN	iv
H	ALAM	AN TUGAS	iv
H	ALAM	AN PERSEMBAHAN	v
H	ALAM	AN MOTTO	vi
K	ATA PE	ENGANTAR	vii
DA	AFTAR	LAMBANG DAN SINGKATAN	xvi
IN	ITISAR	RI	xviii
Al	BSTRA	.CT	xix
I.	PE	NDAHULUAN	1
	I.1.	Latar Belakang	. 1
	I.2.	Perumusan Masalah	. 3
	I.3.	Tujuan	. 3
	I.4.	Batasan Masalah	. 4
	I.5.	Manfaat	. 4
II	. TIN	NJAUAN PUSTAKA	5
	II.1.	Pengkondisian Lingkungan Termal pada <i>Climate Chamber</i>	. 5

II.2.	Kontrol Jaringan Saraf Tiruan	9
III. D	ASAR TEORI	12
III.1	Lingkungan Termal	12
	III.1.1. Parameter Lingkungan Termal	12
	III.1.2. Climate Chamber	13
	III.1.3. Perpindahan Kalor pada Bangunan	15
III.2	Kontrol Otomatis	18
	III.2.1. Dasar-dasar Ilmu Kontrol	18
	III.2.2. Steady-State Error	21
III.3	Jaringan Saraf Tiruan (JST)	22
	III.3.1. Model Matematis Neuron	23
	III.3.2. Jaringan Lapisan Jamak (MLP)	26
III.4	Kontrol Jaringan Saraf Tiruan	31
<b></b>		22
IV. P		33
IV.1	Alat dan Bahan Penelitian	33
IV.2	Tata Laksana Penelitian	34
	IV.2.1. Studi Pustaka	34
	IV.2.2. Penentuan Tuntutan Rancangan	35
	IV.2.3. Pengambilan Data Simulasi IES-VE	35
	IV.2.4. Model <i>Plant</i> JST	39
	IV.2.5. Perancangan Kontrol berbasis JST	40
	IV.2.6. Penarikan Kesimpulan	41
IV.3	Rencana Analisis Hasil Penelitian	41
v. H	ASIL DAN PEMBAHASAN	42
<b>V</b> 1	Identifikasi Sistem	42.

	V.1.1.	Pengambilan Data Simulasi IES-VE	43
	V.1.2.	Identifikasi Sistem Pengendalian	45
V.2.	Ran	cangan Kontrol berbasis JST	48
	V.2.1.	Variasi Pembagian Data Perancangan JST Kontroler	48
	V.2.2.	Variasi Arsitektur Perancangan JST Kontroler	49
	V.2.3.	Hasil Rancangan Model JST Kontroler	50
V.3.	Hasi	il Simulasi Kontrol SIMULINK	51
	V.3.1.	Skenario Pemanasan Pendinginan dengan Variabel Gangguan	
		Konstan	52
	V.3.2.	Skenario Pemanasan Pendinginan dengan Variabel Gangguan	
		Bergerak	54
	V.3.3.	Analisis Kegagalan Kendali	57
VI. K	ESIMP	ULAN DAN SARAN	60
VI.1.	. Kesi	mpulan	60
VI.2.	. Sara	n	60
LAMPI	RAN		
A. Da	ata Pen	elitian	65
A.1.	Data	a Simulasi IES-VE	65
A.2.		ot-bobot Model JST Kontroler	
A.3.		il Simulasi 1 Sistem Kontrol	67
A.4.	Hasi	il Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 2)	68
A.5.	Hasi	il Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 3)	69
A.6.		il Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 4)	70
A.7.		il Simulasi 2 Sistem Kontrol	71
A.8.		il Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 2)	72

A.9.	Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 3)	73
A.10.	Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 4)	74
B. List	ing Program	75
B.1.	Kode Sumber Program Model JST Kontroler	75
B.2.	Fungsi Min Max Scaler	77
B.3.	Fungsi Kuantisasi AC	77
B.4.	Fungsi Kuantisasi Heater	78
B.5.	Fungsi Penskalaan Suhu Ruang	78
B.6.	Fungsi Penskalaan Kelembapan Relatif	78
C D'	ni i	70
C. Dia	gram Blok	<b>79</b>
C.1.	Diagram Blok Rancangan Sistem Kontrol Simulink	79

# **DAFTAR TABEL**

2.1.	Pengkondisian Lingkungan Termal pada Climate Chamber	8
2.2.	Tinjauan Pustaka Kontrol JST	11
3.1.	Perbandingan metode kontrol	31
4.1.	Daftar alat dan bahan	33
4.2.	Spesifikasi laptop ASUS N550JX	33
4.3.	Tabel Rancangan Model Plant JST	39
5.1.	Tabel Daftar Variasi Pembagian Data	48
5.2.	Tabel Rancangan JST Kontroler (NN Inverse Model)	51
A.1.	Data Simulasi IES-VE	65
A.2.	Bobot-bobot Model JST Kontroler	66
A.3.	Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol	67
A.4.	Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol	68
A.5.	Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol	69
A.6.	Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol	70
A.7.	Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol	71
A.8.	Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol	72
A.9.	Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol	73
A.10	.Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol	74

# **DAFTAR GAMBAR**

1.1.	Climate chamber DTNTF FT-UGM	2
3.1.	Pertukaran kalor bangunan dengan lingkungan [1]	17
3.2.	Sistem dengan steady-state error bernilai terbatas untuk input fungsi	
	step [2]	21
3.3.	Anatomi neuron [3]	22
3.4.	Model matematis neuron [3]	23
3.5.	Fungsi-fungsi aktivasi [3]	24
3.6.	Jaringan lapisan tunggal [3]	25
3.7.	Jaringan 2 lapisan [3]	27
3.8.	Taksonomi metode kontrok klasik vs modern [4]	32
4.1.	Bagan Tata Laksana Penelitian	34
4.2.	Posisi Komponen-Komponen di dalam Climate Chamber	36
4.3.	Perangkat AC	37
4.4.	Perangkat heater	37
4.5.	Skenario Pengambilan Data	38
4.6.	Arsitektur Model Plant JST	39
4.7.	Diagram blok sistem kontrol berbasis JST [5]	40
4.8.	Pasangan masukan dan keluaran model JST kontroler	40
5.1.	Data Konfigurasi AC dan <i>Heater</i> pada Simulasi ISE-VE	44
5.2.	Variabel Gangguan Simulasi ISE-VE	44
5.3.	Data Hasil Simulasi ISE-VE	45
5.4.	Diagram Blok Plant	46
5.5.	Diagram Blok Fungsional Sistem	46

5.6.	Diagram blok sistem kontrol berbasis JST	47
5.7.	Grafik Variasi Pembagian Data	49
5.8.	Grafik Persebaran MSE Variasi Arsitektur JST Kontroler	50
5.9.	Grafik Persebaran MSE Variasi Arsitektur JST Kontroler	50
5.10.	Grafik Hasil Simulasi 1 Simulink untuk Suhu Ruang	52
5.11.	Grafik Hasil Simulasi 1 Simulink untuk Kelembapan Relatif	53
5.12.	Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 1 Simulink	53
5.13.	Grafik Variabel Manipulasi <i>Heater</i> pada Simulasi 1 Simulink	53
5.14.	Grafik Nilai Variabel Gangguan Suhu Lingkungan	55
5.15.	Grafik Nilai Variabel Gangguan Intensitas Radiasi Matahari	55
5.16.	Grafik Hasil Simulasi 2 Simulink untuk Suhu Ruang	56
5.17.	Grafik Hasil Simulasi 2 Simulink untuk Kelembapan Relatif	56
5.18.	Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 2 Simulink	57
5.19.	Grafik Variabel Manipulasi <i>Heater</i> pada Simulasi 2 Simulink	57
5.20.	Grafik Hasil Simulasi 3 Simulink untuk Suhu Ruang	58
5.21.	Grafik Hasil Simulasi 3 Simulink untuk Kelembapan Relatif	58
5.22.	Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 3 Simulink	58
5.23.	Grafik Variabel Manipulasi <i>Heater</i> pada Simulasi 3 Simulink	59
5.24.	Grafik Hasil Uji <i>Plant</i>	59
C.1.	Diagram Blok Rancangan Sistem Kontrol Simulink	79

# DAFTAR LAMBANG DAN SINGKATAN

# Lambang Romawi

Lambang	Kuantitas	Satuan
$\mathrm{T}_{db}$	Suhu Ruang (Dry-Bulb Temperature)	$^{\circ}\mathrm{C}$
RH	Kelembapan Relatif	%
$T_o$	Suhu Lingkungan (Dry-Bulb Temeperature)	$^{\circ}\mathrm{C}$
RD	Intensitas Radiasi Matahari	$W/m^2$
AC	Setting AC	°C
HT	Banyak heater menyala	ON
t	Waktu	detik
f	Frekuensi	Hertz
R	Koefisien Korelasi	%
$\mathbb{R}$	Domain Bilangan Riil	
R(s)	Masukan Sistem Kontrol	
C(s)	Keluaran Sistem Kontrol	
E(s)	Galat Sistem Kontrol	
K	Konstanta Pengali	
T(s)	Fungsi Pengali Kalang Tertutup	
G(s)	Fungsi Pengali Kalang Tertutup Umpan Balik Satuan	
x	Lapisan Masukan Jaringan Saraf Tiruan	
y	Lapisan Keluaran Jaringan Saraf Tiruan	
z	Lapisan Tersembunyi Jaringan Saraf Tiruan	

# **Lambang Yunani**

Lambang Kuantitas Satuan

 $\nu$  Bobot Jaringan Saraf Tiruan

 $\sigma$  Fungsi Aktivasi Neuron

# Subskrip

Lambang Deskripsi

steady-state Kondisi-Ajeg

# **Superskrip**

Lambang Deskripsi

n Dimensi n

T Fungsi Tranpos Vektor/Matriks

# Singkatan

ANN Artificial Neural Network

DBT Dry-Bulb Temperature

IES-VE Integrated Environmental Solutions - Virtual Environment

DTNTF Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika

JST Jaringan Saraf Tiruan

MRT Mean Radiant Temperature

MAE Mean Absoulte Error

MSE Mean Squared Error

NN Neural Network

# PERANCANGAN KONTROLER LINGKUNGAN TERMAL CLIMATE CHAMBER BERBASIS JARINGAN SARAF TIRUAN

oleh

## Ridhan Fadhilah 15/384859/TK/43521

Diajukan kepada Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika Fakultas Teknik Universitas Gadjah Mada pada tanggal 26 Agustus 2020 untuk memenuhi sebagian persyaratan untuk memperoleh derajat Sarjana Program Studi Teknik Fisika

#### **INTISARI**

Penelitian-penelitan kenyamanan termal membutuhkan kondisi lingkungan termal pada *climate chamber* (sebagai ruang uji eksperimental) untuk dapat dikondisikan secara otomatis sesuai dengan skema pengujian penelitian. *Climate chamber* dapat terwujud jika kondisi iklim di dalamnya dapat dikendalikan sesuai dengan kebutuhan skenario penelitian. Oleh karena itu, dibutuhkan suatu sistem kontrol yang mampu mengendalikan lingkungan termal pada *climate chamber*.

Penelitian ini menggunakan sampel data sebanyak 24.000 yang didapatkan dari simulasi IES-VE. Dengan menggunakan data tersebut, dibangun kontroler berbasis jaringan saraf tiruan (JST) untuk mengendalikan suhu ruang ( $T_{db}$ ) dan kelembapan relatif (RH) pada *climate chamber*. Kontroler dibangun dari model JST dengan menggunakan prinsip model invers dari model *plant* berdasarkan data simulasi IES-VE. Kontroler dirancang dengan memvariasikan pembagian data pelatihan, fungsi aktivasi, serta banyak neuron pada *hidden layer*. Model dipilih berdasarkan nilai *mean squared errror* terkecil dari hasil variasi model. Simulasi kontrol dilakukan dengan skenario pemanasan dengan laju 0,625°C. Kinerja hasil simulasi ditinjau melalui nilai *steady-state error*.

Kontroler dibangun dengan menggunakan MATLAB dan disimulasikan dengan menggunakan Simulink. Model JST Kontroler dibangun dengan pembagian data 80% data latih, 10% data validasi, dan 10% data uji. Model JST Kontroler menggunakan fungsi aktivasi *hyperbolic tangent* dengan algoritma pembelajaran Levenberg-Marquardt. Model JST Kontroler memiliki arsitektur jaringan dengan 1 lapisan tersembunyi (*hidden layer*) berisi 35 neuron. Hasil perancangan mampu mengendalikan lingkungan termal *climate chamber* dengan nilai *steady-state error* sebesar 0,18°C untuk suhu ruang dan sebesar 0,04% untuk kelembapan relatif.

Kata kunci: Lingkungan Termal, Kontroler, Jaringan Saraf Tiruan, Ruang Iklim.

Pembimbing Utama: Faridah, S.T., M.Sc. Pembimbing Pendamping: Ir. Agus Arif, M.T.

# DESIGN OF ANN BASED CONTROLLER FOR THERMAL ENVIRONMENT OF CLIMATE CHAMBER

by

## Ridhan Fadhilah 15/384859/TK/43521

Submitted to the Department of Nuclear Engineering and Engineering Physics Faculty of Engineering Universitas Gadjah Mada on August 26th, 2020 in partial fulfillment of the requirement for the Degree of Bachelor of Engineering in Engineering Physics

#### **ABSTRACT**

Thermal comfort studies require the thermal environment conditions in the climate chamber (as a thermal test room) to be automatically conditioned according to the research test scheme. Climate chamber can be realized if the climatic conditions in it can be controlled according to the needs of the research scenario. Therefore, we need a control system capable of controlling the thermal environment in the climate chamber.

This study uses a sample of 24,000 data obtained from the IES-VE simulation. By using this data, a controller based on an artificial neural network (ANN) was built to control air temperature ( $T_{db}$ ) and relative humidity (RH) in the climate chamber. The Controller is designed from ANN model using the principle of plant inverse model based on IES-VE simulation data. Controller was designed by varying the distribution of training data, activation functions, and many neurons in the hidden layer. The model is selected based on the smallest mean squared error from the variation in the model. The control simulation is carried out with a heating scenario with a rate of  $0.625^{\circ}$ C. The performance of the simulation results is reviewed through the steady-state error value.

The Controller was built using MATLAB and simulated using Simulink. The ANN Controller was created by spliting the data into 80% training data, 10% validation data, and 10% testing data. The ANN controller uses the hyperbolic tangent activation function with the Levenberg-Marquardt learning algorithm. The ANN Controller has a network architecture with one hidden layer containing 35 neurons. The results of the design able to control the thermal environment of the climate chamber with a steady-state error value 0.18°C for room temperature and 0.04% for relative humidity.

**Keywords**: Thermal Environment, Controller, Neural Network, Climate Chamber.

Supervisor: Faridah, S.T., M.Sc. Co-supervisor: Ir. Agus Arif, M.T.

### **BAB I**

# **PENDAHULUAN**

#### I.1. Latar Belakang

Kenyamanan termal didefinisikan sebagai kondisi pikiran yang mengekspresikan kepuasan terhadap lingkungan termal [6]. Lingkungan termal adalah lingkungan yang mempengaruhi manusia dalam hal kualitas termalnya, sehingga manusia dapat merasakan lingkungan tersebut sebagai lingkungan yang dingin atau panas. Kenyamanan termal penting untuk kesehatan dan kebugaran tubuh manusia. Hal tersebut berpengaruh terhadap produktivitas manusia dalam melakukan kegiatan. Kurangnya kenyamanan termal dapat mengakibatkan kondisi stres bagi penghuni bangunan. Apabila kondisi bangunan terlalu panas, maka penghuni akan merasa lelah. Apabila kondisi bangunan terlalu dingin, maka penghuni akan merasa gelisah dan bimbang. Karena terdapat variasi yang besar, baik secara fisiologis maupun psikologis, dari orang ke orang, sulit untuk memuaskan kenyamanan termal semua orang di dalam suatu ruang. Kondisi lingkungan yang dibutuhkan untuk kenyamanan tidak sama untuk semua orang.

Kenyamanan termal secara fisiologis bergantung kepada proses perpindahan kalor antara tubuh manusia dan lingkungan di mana respon fisiologis tubuh berupaya untuk mempertahankan suhu inti tubuh agar tetap bernilai konstan. Untuk mempelajari respon fisiologis tersebut, dibutuhkan sebuah *climate chamber* di mana kondisi iklim di dalamnya dapat dikendalikan sesuai dengan kebutuhan penelitian.

Pada penelitian ini studi kasus diambil di *climate chamber* Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika (DTNTF) Fakultas Teknik Universitas Gadjah Mada (FT-UGM) yang digunakan sebagai ruang uji eksperimental penelitian kenyaman-

an termal yang ditunjukkan pada Gambar 1.1. Climate chamber DTNTF dilengkapi dengan beberapa perangkat sensor untuk mengukur faktor lingkungan termal. Sensor yang digunakan yakni sensor suhu, sensor kelembaban relatif dan sensor kecepatan udara. Climate chamber DTNTF pun dilengkapi dengan perangkat aktuator berupa Air Conditioner (AC) dan heater sebagai sistem Heating, Ventilation, and Air Conditioning (HVAC). Semua sistem yang digunakan pada climate chamber ini masih dioperasikan secara manual.



Gambar 1.1. Climate chamber DTNTF FT-UGM

Climate chamber merupakan suatu ruangan tertutup yang digunakan untuk menguji efek dari kondisi lingkungan yang ditentukan pada objek biologis, produk industri, bahan, dan/atau perangkat elektronik. Pada penulisan ini, climate chamber yang dimaksud berfokus pada objek biologis mengenai penelitian kenyamanan termal. Dalam melakukan penelitian kenyamanan termal, peneliti tersebut membutuhkan suatu climate chamber untuk dapat melakukan pengujian. Kondisi lingkungan

termal di dalam *climate chamber* dapat berubah sesuai dengan skema pengujian. Terdapat 6 faktor lingkungan termal yang mempengaruhi kenyamanan termal. Faktor lingkungan termal tersebut meliputi tingkat metabolisme tubuh, insulasi pakaian, suhu udara, suhu radian, kecepatan udara dan kelembapan [6].

Climate chamber dapat terwujud jika kondisi iklim di dalamnya dapat dikendalikan sesuai dengan kebutuhan penelitian. Oleh karena itu, dibutuhkan suatu sistem kontrol yang mampu mengendalikan lingkungan termal pada climate chamber dengan meninjau nilai steady-state error suhu ruang dan kelembapan relatif. Climate chamber memiliki banyak nilai masukan dan keluaran atau dikatakan sebagai sistem MIMO (multiple input multiple output). Untuk dapat mengendalikan sistem MIMO, diperlukan sistem kontrol cerdas (intelligent control system). Salah satu sistem kontrol cerdas yang dapat digunakan untuk sistem MIMO ini yaitu pengendali dengan menggunakan jaringan saraf tiruan (neural network controller).

#### I.2. Perumusan Masalah

Perumusan masalah pada penelitian ini yaitu bagaimana merancang kontroler lingkungan termal berbasis jaringan saraf tiruan untuk dapat mencapai kondisi ajeg sesuai dengan skenario penggunaan *climate chamber* DTNTF FT-UGM.

### I.3. Tujuan

Penelitian ini bertujuan untuk membangun model kontroler berbasis jaringan saraf tiruan dengan meninjau nilai *steady-state error* untuk mengendalikan lingkungan termal pada *climate chamber* DTNTF FT-UGM.

#### I.4. Batasan Masalah

Berikut batasan masalah yang digunakan dalam penelitian ini:

- 1. Data yang digunakan merupakan data simulasi IES-VE.
- 2. Model *plant* dibangun dengan menggunakan model jaringan saraf tiruan.
- 3. Kinerja kontroler hanya ditinjau melalui nilai *steady-state error* karena secara fisis respon transien termal pada bangunan berlangsung cukup lama.
- 4. Climate chamber dituntut untuk mampu menjaga kondisi lingkungan termal pada nilai tertentu dengan galat suhu kurang dari  $\pm 1^{\circ}$ C dan galat kelembapan relatif kurang dari  $\pm 10\%$ .

#### I.5. Manfaat

Berikut manfaat dari penelitian ini:

- 1. Penelitian ini diharapkan mampu mengembangkan ilmu pengetahuan dan aplikasinya di bidang fisika bangunan, sistem kontrol dan kecerdasan buatan.
- 2. Penelitian ini diharapkan mampu menjadi referensi bagi praktisi kecerdasan buatan atau praktisi dalam pengembangan kenyamanan termal suatu bangunan.
- 3. Penelitian ini diharapkan mampu memajukan perkembangan teknologi sistem bangunan di Indonesia.

## **BAB II**

# TINJAUAN PUSTAKA

### II.1. Pengkondisian Lingkungan Termal pada Climate Chamber

Pengkondisian lingkungan termal pada penelitian *climate chamber* telah banyak dilakukan oleh peneliti-peneliti sebelumnya. Penelitian yang dilakukan meliputi bidang biologi pada [7, 8] dan bidang lingkungan pada [9]. Variabel lingkungan termal dalam *climate chamber* berfungsi sebagai stimulan pada objek penelitian untuk meneliti sensasi dan/atau sensitivitas termal.

Pada [7], subjek yang terpapar pada lingkungan seragam disurvei untuk sensasi dan kenyamanan termal lokal dan keseluruhan (seluruh tubuh). Sensasi dan kenyamanan bagian tubuh lokal sangat bervariasi. Di lingkungan yang sejuk, tangan dan kaki terasa lebih dingin dibandingkan bagian tubuh lainnya. Kepala, tidak peka terhadap dingin tetapi peka terhadap hangat, terasa lebih hangat daripada bagian tubuh lainnya di lingkungan yang hangat. Sensasi dan kenyamanan keseluruhan mengikuti sensasi lokal terhangat (kepala) di lingkungan hangat dan terdingin (tangan dan kaki) di lingkungan sejuk. Subjek mengevaluasi kondisi netral sebagai "nyaman", tidak pernah "sangat nyaman", dan sensasi dan kenyamanan berlebihan selama perubahan langkah seluruh tubuh adalah kecil. Pada artikel ini, *climate chamber* dikondisikan dengan 2 metode. Metode 1 dikonsidikan untuk berada pada suhu 16-32°C (*steady-state*). Metode 2 dikondisikan dengan perubahan step  $\Delta T = \pm 9$ °C.

Tujuan dari penelitian Lee [8] adalah untuk menyelidiki perbedaan etnis terhadap ambang sensasi termal kulit dan zona sensorik antar-ambang antara tropis (Malaysia) dan penduduk asli beriklim sedang (Jepang). Hasil penelitian menunjukkan bahwa (1) laki-laki Malaysia merasakan kehangatan di dahi pada suhu kulit yang le-

bih tinggi ( $T_{sk}$ ) dibandingkan laki-laki Jepang (p < 0,05), sedangkan sensasi dingin pada tangan dan kaki, dirasakan pada  $T_{sk}$  yang lebih rendah pada orang Malaysia (p < 0,05); (2) Secara keseluruhan, sensitivitas untuk mendeteksi kehangatan lebih besar di Jepang dibandingkan pria Malaysia; (3) Wilayah tubuh orang Jepang yang paling sensitif terhadap panas adalah dahi untuk pemanasan dan pendinginan, sedangkan sensitivitas termal wilayah orang Malaysia memiliki perbedaan yang lebih kecil daripada orang Jepang; (4) Perbedaan etnis di zona sensorik antar-ambang adalah terutama terlihat di dahi ([1,9  $\pm$  1,2]°C untuk orang Jepang, [3,2  $\pm$  1,6]°C untuk orang Malaysia, p < 0,05). Kesimpulannya, penduduk asli tropis cenderung merasakan hangat pada  $T_{sk}$  yang lebih tinggi dan lebih lambat pada kecepatan pemanasan yang sama dan memiliki jangkauan zona sensorik antar-ambang yang lebih luas daripada penduduk asli ber-iklim sedang. Pada artikel ini suhu *climate chamber* dijaga tetap pada *operative temperature* 28°C.

Penelitian Soebarto pada [9] menyelidiki apakah ketika terpapar pada kondisi yang sama, orang tua (mereka yang berusia 65 ke atas) memiliki sensasi termal, kenyamanan, penerimaan, dan preferensi yang berbeda dari rekan-rekan mereka yang lebih muda. Penelitian dilakukan di ruang lingkungan kenyamanan termal, yang melibatkan 22 subjek yang lebih tua (rata-rata 69,7 tahun) dan 20 subjek yang lebih muda (rata-rata 29,6 tahun), terpapar pada empat kondisi pengujian antara sedikit dingin dan sedikit hangat. Persepsi kenyamanan termal subyektif untuk bagian tubuh lokal dan seluruh tubuh disurvei. Suhu kulit diukur di empat lokasi tubuh: leher, tulang belikat kanan, tangan kiri, dan tulang kering kanan. Peneliti juga menyelidiki korelasi antara tingkat kelemahan subjek dan tingkat kenyamanan termal mereka. Studi tersebut tidak menemukan perbedaan yang signifikan antara sensasi termal, kenyamanan, dan penerimaan subjek yang lebih tua dan yang lebih muda. Peneliti juga tidak menemukan korelasi antara tingkat kelemahan subjek dan sensasi termal, kenyamanan,

penerimaan dan preferensi mereka, tetapi peneliti tidak memiliki banyak subjek yang lemah. Pada subjek yang lebih tua dan lebih muda, suhu kulit tangan memiliki korelasi yang signifikan dengan sensasi termal lokal dan keseluruhan. Pada artikel ini suhu *climate chamber* diatur pada nilai 20°C dan 25°C.

Berdasarkan penelitian yang dilakukan Nadiya [10], penghuni ruang yang terbiasa terpapar kondisi lingkungan termal yang panas dan lembap mampu merasakan perubahan 1 level sensasi akibat perubahan suhu naik, minimal sebesar  $2,78^{\circ}$ C dan perubahan suhu turun, minimal sebesar  $2,70^{\circ}$ C. Dengan kata lain, tuntutan dari penelitian yaitu memastikan nilai variabel lingkungan suhu untuk dapat dijaga pada nilai tertentu dengan galat  $\pm 2,7^{\circ}$ C.

Variabel lingkungan termal di dalam suatu *climate chamber* yang mempengaruhi objek penelitian dapat beragam bergantung pada tujuan dari penelitian yang akan dijalankan. Variabel yang dimaksud yaitu seperti variabel suhu, kelembaban udara, tekanan, ataupun kombinasi dari 2 atau lebih variabel lingkungan termal. Nilai dari variabel lingkungan termal harus dapat dikendalikan sesuai dengan skenario penelitian yang akan dijalankan. Terdapat penelitian yang menginginkan nilai variabel lingkungan termal terkendali pada nilai set point tertentu dengan akurasi yang tinggi dan distribusi yang merata pada titik-titik dalam climate chamber. Terdapat pula penelitian yang tidak perlu memiliki pengendalian variabel lingkungan termal berakurasi tinggi dengan nilai galat yang masih dapat diterima. Akan tetapi, dituntut untuk dapat dijaga tetap berada pada rentang nilai tersebut untuk waktu yang lama. Lalu, terdapat pula penelitian yang menginginkan perubahan variabel lingkungan termal dengan waktu yang cepat. Pada penelitian ini, kondisi climate chamber dituntut untuk mampu menjaga kondisi lingkungan termal pada nilai tertentu dengan galat suhu kurang dari  $\pm 1$ °C dan galat kelembapan relatif kurang dari  $\pm 10\%$ . Penelitianpenelitian yang telah dijabarkan di atas dirangkum secara ringkas pada Tabel 2.1.

**Tabel 2.1.** Pengkondisian Lingkungan Termal pada *Climate Chamber* 

Tahun	Peneliti	Lokasi Penelitian	Variabel	Fungsi Chamber	Kondisi Lingkungan Termal
2006	Arens, Zhang,	Climate Chamber	Sensasi termal	Climate chamber digunakan seba-	Metode 1: suhu 16-32°C (steady
[7]	dan Huizenga			gai sarana pengujian sensasi termal	state). Metode 2: $\Delta T = \pm 9^{\circ}C$
					(step change)
2010	Lee, Saat, dkk.	Climate Chamber	Sensitivitas	Climate chamber digunakan seba-	Suhu di dalam climate chamber
[8]			termal	gai sarana pengujian sensitivitas	dijaga tetap pada 28°C ( <i>Operati-</i>
				termal	ve Temperature)
2019	Soebarto,	Climate Chamber	Sensasi Termal,	Climate chamber digunakan seba-	Kondisi <i>climate chamber</i> diatur
[9]	Zhang, dan		Suhu Nyaman,	gai sarana pengujian sensasi termal	pada suhu 20°C dan 25°C
	Schiavon		Preferensi Termal		
2020	Nadiya	Climate Chamber	Suhu ruang	Climate chamber digunakan seba-	Menggunakan set point ramp
[10]		DTNTF FT UGM		gai prasarana penelitian sensasi dan	dengan kecepatan pemanasan
				kenyaman termal bangunan	dan pendinginan sebesar 0,4°C
					(16°C-30°C)
2020	Penelitian ini	Climate Chamber	Suhu ruang dan	Climate chamber merupakan objek	Menggunakan set point ramp
		DTNTF FT UGM	kelembapan rela-	penelitian yang akan dikendalikan	(16°C-30°C) dengan lompatan
			tif		2°C

## II.2. Kontrol Jaringan Saraf Tiruan

Penelitian mengenai aplikasi jaringan saraf tiruan sebagai kontroler telah banyak dilakukan oleh peneliti-peneliti sebelumnya. Penelitian yang dilakukan menggunakan tipe bangunan berupa rumah/tempat tinggal [11, 12] dan bangunan residensial [13]. Variabel kontrol dalam kontroler merupakan parameter yang mempengaruhi kenyamanan termal.

Nilai dari variabel kontrol harus dapat dikendalikan sesuai dengan skenario penelitian yang akan dijalankan. Terdapat penelitian yang menggunakan jaringan saraf tiruan secara langsung sebagai kontroler. Terdapat pula penelitian yang membandingkan JST dengan metode lain, seperti logika *fuzzy*, *proportional – integral – derivative* (PID), *ruled-based controller* (RBC), *model predictive control* (MPC), dan *time delay neural network* (TDNN) [13]. Dengan kata lain, penggunaan metode jaringan saraf tiruan untuk kontroler memang sudah terbukti cukup baik.

Moon dan Kim melakukan penelitian mengenai model kontrol termal berbasis jaringan saraf tiruan untuk bangunan residensial. Tipe bangunan yang digunakan merupakan sebuah rumah di Amerika. Moon dan Kim mencoba mengendalikan kondisi termal dengan menjadikan suhu, kelembapan relatif dan PMV (*Predicted Mean Vote*) sebagai variabel kontrol. Pada penelitian tersebut JST mampu memenuhi tuntutan kontrol pada variabel suhu (20-23)°C pada semua kasus, sedangkan kelembapan (35-60)% hanya memenuhi 98% dari total kasus yang ada [11].

Studi perbandingan metode kontrol termal bangunan berbasis jaringan saraf tiruan dilakuan oleh Moon, Jung, Kim, dan Han pada tahun 2016. Tipe bangunan yang digunakan merupakan sebuah tempat tinggal di Amerika. Jin Woo Moon dan peneliti lainnya mencoba membandingkan metode kontrol ANN (JST), logika *fuzzy*, dan ANFIS (*adaptive neuro-fuzzy*). Pada penelitian tersebut ANN dan ANFIS lebih mendekati *set point* yang ditentukan (21,5°C untuk musim dingin dan 24,5 °C untuk

musim panas). ANN dan ANFIS memiliki nilai galat 0,13°C (musim dingin) dengan nilai penyimpangan sebesar 0,19°C untuk ANN (musim panas) dan 0,17°C untuk ANFIS (musim panas) [12].

Penelitian sistem kontrol bangunan diteliti oleh Drgoňa pada rumah bertingkat dengan 6 zona ruang. Penelitian bertujuan untuk memanipulasi sistem HVAC yang ada. Sistem HVAC yang digunakan berupa radiatior yang berjumlah 1 buah di setiap ruang. Dia membandingan pengendalian dengan menggunakan beberapa metode, yakni *model predictive control* (MPC), PID, RBC, TDNN dan *Regression Tree*. Hasil penelitian tersebut menunjukan bahwa kontroler TDNN mampu mempertahankan kenyamanan tinggi dan penghematan energi dengan kehilangan kinerja yang kecil dibandingkan MPC yg orisinil, sementara itu TDNN mampu mengurangi kompleksitas solusi secara drastis [13].

Pada penelitian ini perancangan JST kontroler menggunakan suhu ruang dan kelembapan relatif sebagai variabel kontrol dengan menggunakan AC dan *heater* sebagai pengkondisi ruang. Perancangan JST kontroler memperhitungkan variabel gangguan sistem sebagai bagian dari proses perancangan. Variabel gangguan tersebut berupa suhu lingkungan dan intensitas radiasi matahari. Penelitian-penelitian yang telah dijabarkan di atas dirangkum dengan ringkas pada Tabel 2.2.

**Tabel 2.2.** Tinjauan Pustaka Kontrol JST

Tahun	Peneliti	Tipe	Variabel kontrol	Manipulator	Variabel Ganggu-	Metode	Hasil Penelitian
		Bangunan			an	Kontrol	
2010	Moon dan	Rumah	Suhu, kelem-	AC, Heater,	-	ANN	ANN mampu memenuhi tuntutan kon-
[11]	Kim		bapan relatif,	Humidifier,			trol pada variabel suhu (20-23)°C di se-
			dan PMV	dan Dehumi-			mua kasus, sedangkan kelembapan (35-
				difier			60)% hanya memenuhi 98% dari total
							kasus yang ada
2011	Moon,	Bangunan	Suhu dan	AC dan Heater	-	ANN,	ANN dan ANFIS lebih mendekati set
[12]	Jung, dkk.	tempat	kenyamanan			Fuzzy	point yang ditentukan. ANN dan AN-
		tinggal	termal			<i>Logic</i> , dan	FIS memiliki penyimpangan (musim di-
						ANFIS	ngin) sebesar 0,13°C dan penyimpang-
							an (musim panas) sebesar 0,19°C untuk
							ANN dan 0,17°C untuk ANFIS.
2017	Drgoňa,	Bangunan	Suhu operasio-	Sistem HVAC	Suhu radiasi mata-	MPC,	Kontroler TDNN mampu memperta-
[13]	dkk.	residensi-	nal ruang	Bangunan: 1	hari, intensitas ra-	PID,	hankan kenyamanan tinggi dan penghe-
		al dengan		Radiator tiap	diasi matahari, su-	RBC, dan	matan energi dengan kehilangan kinerja
		6 ruang		ruang	hu ambien, dan su-	TDNN	yang kecil dibandingkan MPC yg ori-
					hu tanah		sinil, sementara itu mampu mengurangi
							kompleksitas solusi secara drastis.
2020	Penelitian	Climate	Suhu ruang dan	AC dan Heater	Intensitas Radiasi	ANN	-
	ini	Chamber	kelembapan re-		Matahari dan Suhu		
		DTNTF	latif		Lingkungan		
		FT UGM					

### **BAB III**

### DASAR TEORI

### III.1. Lingkungan Termal

Lingkungan termal dapat didefinisikan sebagai karakteristik lingkungan yang mempengaruhi perpindahan kalor seseorang [6] atau aspek-aspek lingkungan fisik individu atau populasi yang secara langsung mempengaruhi potensi perpindahan kalor antara subjek atau populasi dan lingkungannya [14]. Lingkungan yang dimaksud yaitu segala sesuatu yang mengelilingi objek, organisme, ataupun populasi yang diteliti.

# III.1.1. Parameter Lingkungan Termal

Kualitas lingkungan termal dapat ditentukan berdasarkan beberapa parameter. Secara umum, beberapa penelitian kualitas lingkungan termal menggunakan empat parameter meteorologis, yakni suhu, kelembapan relatif, kecepatan angin, dan radiasi matahari [14].

Perbedaan antara lingkungan luar (lapangan) dan bangunan (dalam ruang) dapat bergantung relatif kepada seberapa penting perbedaan parameter-parameter lingkungan tersebut, tetapi empat parameter yang sama masih dapat digunakan dalam menetapkan kondisi lingkungan termal. Interior bangunan mencakup variasi yang hampir tak terbatas, mulai dari kantor modern bertingkat tinggi hingga garasi dan hanggar tanpa pemanas. Dalam bangunan tertutup dengan iklim terkendali, kondisi termal sering diwakili dengan suhu ruang, terlepas dari kontribusi parameter lainnya, karena keempat parameter tersebut pada dasarnya konstan pada pengaturan suhu tertentu.

#### III.1.2. Climate Chamber

Climate chamber merupakan ruangan yang dirancang khusus untuk tujuan penelitian di mana nilai dari variabel lingkungan termal didalamnya dapat dikendalikan. Ruangan ini memang dibangun untuk tujuan penelitian dan bukan untuk ruang huni. Jenis penelitian yang dilakukan dengan menggunakan climate chamber dapat berasal dari berbagai bidang ilmu yang berbeda seperti biologi, ilmu lingkungan, engineering, dan sebagainya. Variabel kontrol lingkungan termal di dalam climate chamber bergantung terhadap tujuan dan metode penelitian. Variabel-variabel yang biasa diteliti yaitu seperti variabel suhu, kelembaban udara, tekanan udara, dan sebagainya.

Nilai variabel lingkungan termal di dalam *climate chamber* harus dapat dikendalikan sesuai dengan skenario penelitian. Terdapat penelitian yang menginginkan variabel lingkungan termal terkendali pada suatu nilai *set point* dengan akurasi yang tinggi dan distribusi yang merata [15]. Terdapat pula penelitian yang tidak dituntut untuk mencapai *set point* dengan akurasi yang tinggi, namun dengan rentang nilai variabel lingkungan termal yang lebar dan dijaga dalam rentang waktu yang lama [16, 17, 18, 19]. Serta terdapat penelitian yang menginginkan variabel lingkungan termal dalam *climate chamber* mencapai *set point* dengan waktu perubahan yang cepat [20].

Pada penelitian-penelitian yang menggunakan *climate chamber*, peneliti tersebut ingin mengetahui bagaimana pengaruh paparan variabel lingkungan termal terhadap objek penelitian dengan rentang waktu tertentu sesuai dengan skenario penelitian. Pengaruh dari paparan tersebut dapat berupa perubahan secara fisis ataupun secara kimiawi. Perlu dilakukan penelitian lebih lanjut untuk mengetahui bagaimana pengaruh paparan variabel lingkungan termal terhadap objek penelitian.

#### III.1.2.2. Psikrometrik

Psikrometrik merupakan bidang ilmu yang mempelajari tentang cara menentukan sifat-sifat fisis dan termodinamika dari suatu gas dengan campuran antara gasuap di dalamnya. Psikrometrik digunakan untuk menganalisis kondisi dan proses yang melibatkan udara yang mengandung uap. Rentang suhu yang dibahas berada pada suhu -40°C sampai 50°C. Sifat-sifat dari udara dapat didapatkan dengan mudah melalui *psychrometric chart*. Variabel-variabel yang menunjukkan sifat dari udara yang mengandung uap air di dalamnya antara lain: [1]

## 1. Dry-Bulb Temperature $(T_{db})$

 $T_{db}$  (disebut juga sebagai suhu udara) merupakan ukuran suhu yang menggambarkan sifat dari udara yang umum digunakan.  $T_{db}$  dapat diukur dengan menggunakan termometer biasa.

## 2. Wet-Bulb Temperature $(T_{wb})$

 $T_{wb}$  merupakan ukuran suhu yang menggambarkan sifat yang berhubungan dengan kandungan uap air di udara.  $T_{wb}$  selalu lebih rendah dengan  $T_{db}$ .  $T_{wb}$  dapat diukur dengan termometer yang dilapisi kain basah.

# 3. *Dew Point Temperature* $(T_{dp})$

 $T_{dp}$  merupakan ukuran suhu ketika uap air mulai mengembun dan mulai memisahkan diri dari campuran gas.

## 4. *Humidity Ratio* (W)

Humidity ratio merupakan massa uap air (pada udara basah) per satuan massa udara kering. Humidity ratio dapat dihitung dengan Persamaan 3.1

$$W = \frac{m_w}{m_a} \tag{3.1}$$

di mana  $m_w$  = massa uap air;  $m_a$  = massa udara kering.

## 5. Kelembapan relatif (RH)

RH didefinisikan sebagai rasio tekanan parsial uap air dalam campuran udaraair dengan tekanan uap air jenuh di atas permukaan datar air murni pada suhu tertentu. Kelembaban relatif menggunakan satuan persen dan dihitung menggunakan Persamaan 3.2.

$$RH = \frac{P_a}{P_{sa}(T)} \times 100\% \tag{3.2}$$

di mana  $P_a$  = tekanan parsial uap air;  $P_{sa}(T)$  = tekanan uap air jenuh pada suhu T.

## III.1.3. Perpindahan Kalor pada Bangunan

Perpindahan kalor adalah salah satu bentuk energi termal yang dapat dipindahkan karena perbedaan suhu dari suatu tempat ke tempat lain [21]. Setiap kali ada perbedaan suhu dalam suatu medium atau antar media maka perpindahan kalor pasti terjadi. Kalor muncul dalam bentuk sensitif, yang artinya berhubungan dengan suhu atau dalam bentuk laten (kalor transformasi). Kalor sensitif dipindahkan dengan cara: [22]

#### 1. Konduksi

Konduksi mengacu pada energi kalor yang dipindahkan ketika atom bergetar bertabrakan dan elektron bebas bergerak secara kolektif. Kalor berpindah seperti itu di antara benda padat pada suhu yang berbeda dalam kontak satu sama lain dan perbedaan suhu di antara titik-titik dalam benda padat.

## 2. Konveksi

Konveksi dapat diartikan sebagai perpindahan kelompok molekul pada suhu

16

yang berbeda. Konveksi pada dasarnya adalah konsekuensi dari gerakan (tran-

sfer entalpi) dan terjadi dengan cara yang jelas dekat dengan kontak antara

benda cair dan gas di satu sisi dan benda padat di sisi lain.

3. Radiasi

Radiasi mengacu pada perpindahan kalor yang disebabkan oleh emisi dan pe-

nyerapan gelombang elektromagnetik. Pada suhu di atas 0 K, setiap permuka-

an memancarkan energi elektromagnetik. Antara permukaan pada temperatur

yang berbeda, emisi tersebut menghasilkan pertukaran kalor. Perpindahan ka-

lor melalui radiasi tidak membutuhkan media.

Terdapat beberapa definisi pada proses perpindahan kalor terkait bangunan.

Definisi-definisi tersebut di antaranya: [22]

1. Kalor

Kalor adalah kuantitas yang menunjukkan pertukaran energi dalam bentuk ka-

lor. Karena energi adalah skalar, kalor juga skalar.

Simbol: Q; satuan: [J] (Joule)

2. Aliran Kalor

Aliran kalor adalah kalor per satuan waktu. Aliran kalor merupakan ukuran

daya. Serupa dengan kalor, aliran kalor adalah skalar.

Simbol:  $\Phi$ ; satuan: [J/s] = [W] (Joule per second = Watt)

3. Laju Aliran Kalor

Laju aliran kalor adalah kalor per satuan waktu yang mengalir melalui satuan

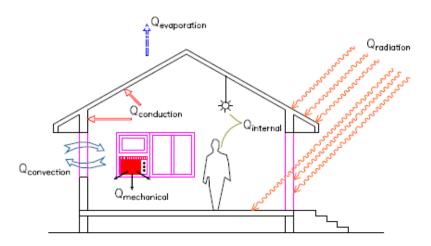
permukaan yang tegak lurus terhadap arah aliran. Laju aliran kalor merupakan

vektor dengan arah yang sama dengan permukaan. Komponen:  $q_x,\,q_y,\,q_z$  pada

koordinat kartesian atau  $q_R$ ,  $q_{\Phi}$ ,  $q_T heta$  pada koordinat polar.

Simbol: q; satuan:  $[W/m^2]$  (Watt per m<sup>2</sup>)

Proses perpindahan kalor yang terjadi antara bangunan dan lingkungan terbagi menjadi berbagai macam. Proses tersebut ditunjukkan pada Gambar 3.1. Perpindahan panas konduksi terjadi di beberapa bagian bangunan yang padat seperti dinding, atap, lantai, dan sebagainya. Selain itu, terjadi juga perpindahan kalor konveksi dan radiasi pada bangunan. Radiasi matahari ditransmisikan melalui bagian bangunan yang transparan seperti kaca kemudian diserap oleh permukaan internal bangunan. Kalor ruangan juga akan bertambah apabila terdapat sumber kalor lain seperti penghuni ruang maupun peralatan elektronik. [1]



Gambar 3.1. Pertukaran kalor bangunan dengan lingkungan [1]

Lingkungan termal bangungan dipengaruhi oleh beberapa faktor. Faktor-faktor tersebut diantaranya geometri bangunan, material bangunan, iklim, dan penggunaan bangunan itu sendiri. Proses perpindahan kalor yang membentuk lingkungan termal secara rinci dibagi menjadi 4 bagian, yaitu:

- 1. Proses perpindahan panas yang terjadi di muka luar dari selubung bangunan
- 2. Proses perpindahan panas yang terjadi di selubung bangunan
- 3. Proses perpindahan panas yang terjadi di muka dalam dari selubung bangunan
- 4. Proses perpindahan panas dan massa yang terjadi di udara dalam bangunan

#### **III.2.** Kontrol Otomatis

Kontrol otomatis telah memegang peranan yang sangat penting dalam perkembangan ilmu dan teknologi. Di samping sangat diperlukan pada pesawat ruang angkasa, peluru kendali, sistem kontrol pesawat, dan sebagainya, sistem kontrol juga mejadi bagian penting dan terpadu dari proses-proses dalam pabrik dan industri modern. Sistem kontrol otomatis sangat diperlukan dalam operasi-operasi di industri untuk mengendalikan tekanan, temperatur, laju aliran dan sebagainya. [2]

### III.2.1. Dasar-dasar Ilmu Kontrol

Sistem adalah kombinasi dari beberapa komponen yang bekerja bersama-sama dan bersinergi untuk mencapai tujuan yang diinginkan. Sistem tidak dibatasi hanya untuk sistem fisik saja. Konsep sistem dapat digunakan pada gejala yang abstrak dan dinamis lainnya seperti sistem ekonomi, biologi, organisasi, dan lain sebagainya. Sistem kontrol adalah interkoneksi dari berbagai komponen kontrol yang membentuk suatu konfigurasi sistem yang akan menghasilkan respon sistem yang diinginkan. [2]

Komponen utama dari sistem kontrol terdiri dari proses dan kontroler. Proses adalah komponen atau grup yang terdiri dari beberapa komponen yang dikendalikan. Kontroler adalah komponen yang mengendalikan proses. Keluaran dari kontroler adalah nilai variabel yang memanipulasi proses.

Sistem kontrol dapat dikategorikan menjadi dua macam, yakni sistem kontrol kalang terbuka dan sistem kontrol kalang tertutup. Sistem kontrol kalang terbuka adalah sistem kontrol yang keluarannya tidak berpengaruh pada aksi kontrol. Pada sistem ini keluaran tidak dibandingkan dengan set point. Dengan demikian, setiap setpoint memiliki suatu kondisi operasi yang tetap. Jadi ketelitian sistem tergantung dari kalibrasi sistem. Sistem kontrol kalang terbuka ini juga tidak akan mampu bekerja jika ada gangguan internal maupun eksternal pada sistem. Sistem kontrol

kalang tertutup atau sistem kontrol berumpan balik adalah sistem kontrol yang sinyal keluarannya mempunyai pengaruh langsung pada aksi kontrol. Sinyal kesalahan penggerak, yang merupakan selisih antara nilai keluaran sistem dan nilai set point diumpankan ke kontroler untuk memperkecil kesalahan dan membuat agar nilai keluaran sistem mendekati harga yang diinginkan (set point). Penggunaan umpan balik membuat respon sistem menjadi kurang peka terhadap gangguan internal maupun eksternal. Dengan demikian, jika dibandingkan dengan sistem kontrol kalang terbuka, sangat mungkin diperoleh sistem kontrol yang lebih teliti meskipun menggunakan komponen-komponen yang relatif kurang teliti. [2]

Sistem kontrol merupakan hal yang dinamis. Sistem akan memberikan respon terhadap input yang diberikan, di mana pada awalnya sistem akan memberikan suatu respon transien yang selanjutnya tercapai kondisi keadaan-ajeg yang akan mengikuti input yang diberikan. Terdapat tiga hal utama tujuan desain dan analisis dari sistem kontrol, yaitu: [2]

- 1. Menghasilkan spesifikasi dari respon transien yang diinginkan.
- 2. Mengurangi kesalahan pada keadaan-ajeg.
- 3. Mencapai kestabilan sistem.

#### **Respon Transien**

Jika suatu sistem kontrol dikenakan suatu input tertentu, sistem tidak dapat langsung mengikuti input yang diberikan, tetapi sistem terlebih dahulu akan berusaha untuk menyesuaikan karakter naturalnya dengan input yang diberikan. Respon inilah yang dinamakan respon transien dan menjadi hal penting untuk dianalisis dalam desain sistem kontrol. Sebagai contoh adalah respon sistem kontrol posisi elevator. Jika respon transien terlalu lambat maka akan membuat penumpang tidak sabar. Tetapi jika respon transien terlalu cepat maka akan membuat penumpang merasa tidak nya-

man. Respon transien juga penting untuk alasan struktur. Respon transien yang terlalu cepat dapat juga menyebabkan kerusakan fisik pada peralatan yang dikendalikan.[2]

#### Kestabilan Sistem

Respon dari sistem merupakan hasil penjumlahan dari respon natural sistem dan respon paksaan. Respon natural merupakan respon sistem karena karakter natural dari sistem. Respon paksaan adalah respon sistem terhadap input atau paksaan yang diberikan pada sistem. Sistem kontrol dikatakan stabil jika respon natural:

pada rentang tertentu bernilai mendekati nol, sehingga keseluruhan respon hanya menyisakan respon paksaan, atau

#### 2. berosilasi.

Jika respon natural dari sistem membesar sehingga lebih besar dari respon paksaannya, maka sistem dikatakan tidak stabil. Hal ini bisa mengakibatkan kondisikondisi yang tidak menguntungkan. Misalnya, suatu elevator akan meluncur sampai menembus atap, posisi antena akan terus berputar dan sebagainya.

#### **Proses Pengendalian**

Proses pengendalian merupakan tugas seorang insinyur kontrol untuk menganalisis sistem yang ada, dan merancang sistem baru untuk memenuhi kebutuhan spesifik. Terkadang sistem baru perlu dirancang, tetapi suatu unit kontroler lebih sering dirancang untuk meningkatkan kinerja sistem yang ada. Ketika perancangan suatu sistem atau penerapan suatu kontroler dalam menambah sistem yang ada, perlu mengikuti beberapa langkah berikut: [2]

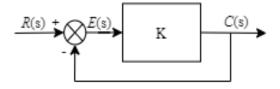
- 1. Pemodelan sistem
- 2. Analisis sistem

- 3. Perancangan kontroler
- 4. Penerapan kontroler dan pengujian

### III.2.2. Steady-State Error

Salah satu tujuan dari desain dan analisis dari sistem kontrol difokuskan pada respon keadaan-ajeg. Misalnya dalam sistem kontrol posisi elevator, kesalahan pada keadaan-ajeg akan menyebabkan posisi elevator tidak tepat pada lantai yang dituju, tetapi mungkin pada posisi di atas atau di bawahnya. Dalam keadaan-ajeg diharapkan respon sistem sesuai dengan input yang diberikan. Tujuan dari desain dan analisis sistem kontrol diarahkan pada bagaimana memperkecil kesalahan pada keadaan-ajeg.

Kesalahan keadaan-ajeg (steady-state error) adalah perbedaan antara input dan output untuk input tes yang ditentukan ketika  $t \to \infty$ . Dalam sistem kontrol diperhatikan perbedaan antara input dan output dari sistem kontrol umpan balik setelah mencapai keadaan-ajeg. [2]

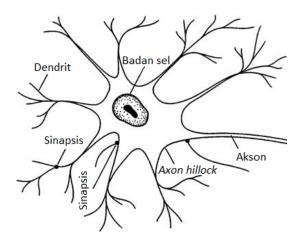


**Gambar 3.2.** Sistem dengan *steady-state error* bernilai terbatas untuk input fungsi step [2]

Contohnya, amati Gambar 3.2 di mana R(s) merupakan input, C(s) merupakan output, dan E(s)=R(s)-C(s) adalah galat (galat keadaan-ajeg). Pada keadaan-ajeg, jika c(t)=r(t), maka e(t) bernilai nol.

## III.3. Jaringan Saraf Tiruan (JST)

Jaringan Saraf Tiruan (JST) dimodelkan dengan mengadaptasi proses biologis untuk pemrosesan informasi, termasuk secara khusus sistem saraf dan unit dasarnya, neuron (sel saraf). Sinyal didistribusikan dalam bentuk beda potensial antara bagian dalam dan luar sel. Komponen sel saraf (neuron) ditunjukkan pada Gambar 3.3. Dendrit membawa sinyal dari neuron lain ke dalam badan sel (soma), kemungkinan dengan memperkalikan setiap sinyal yang masuk dengan koefisien pembobotan pengiriman. [3]



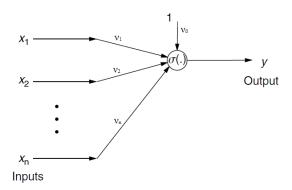
Gambar 3.3. Anatomi neuron [3]

Pada badan sel, kapasitansi sel mengintegrasikan sinyal yang terkumpul di axon hillock (bagian khusus dari badan sel neuron yang terhubung dengan akson). Sekalinya sinyal gabungan melebihi ambang batas nilai tertentu, sinyal/impuls ditransmisikan melalui akson. Ketidaklinieran sel menjadikan impuls komposit sebagai fungsi nonlinier dari kombinasi sinyal yang datang. Akson tersebut, melalui sinapsis, terhubung dengan dendrit pada neuron berikutnya. Sinapsis beroperasi melalui pelepasan kimiawi neurotransmitter melintasi celah antar sel, dan dapat berupa excitatory (kecenderungan dalam pengaktifan neuron berikutnya) atau inhibitory (kecenderungan dalam mencegah pengaktifan neuron berikutnya) [3].

#### **III.3.1.** Model Matematis Neuron

Model matematis dari suatu neuron dilukiskan oleh Gambar 3.4, yang mana menunjukkan pembobotan dendrit  $v_j$ , nilai ambang batas  $v_0$  (disebut juga sebagai bias), penjumlahan dari sinyal masuk yang diberi bobot, dan fungsi nonlinear  $\sigma(\cdot)$ . Sel input adalah sinyal ke-n pada waktu instan k, yaitu  $x_1(k), x_2(k), x_3(k), ..., x_n(k)$  dan outputnya adalah nilai skalar y(k), yang dapat dinyatakan sebagai

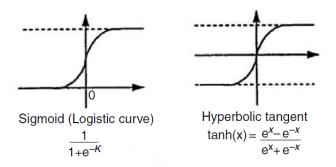
$$y(k) = \sigma \left( \sum_{j=1}^{n} v_j x_j(k) + v_0 \right)$$
(3.3)



**Gambar 3.4.** Model matematis neuron [3]

Bobot-bobot positif  $v_j$  berhubungan dengan sinapsis *exitatory* dan bobot-bobot negatif dengan sinapsis *inhibitory*. Jaringan ini kemudian disebut sebagai *perceptron* oleh Rosenblatt pada tahun 1959. [3]

Fungsi sel nonlinear dikenal sebagai fungsi aktivasi. Fungsi aktivasi dipilih secara khusus untuk aplikasi-aplikasi meskipun beberapa pilihan yg umum diilustrasikan pada Gambar 3.5. Intensi pada fungsi aktivasi adalah untuk memodelkan perilaku nonlinier suatu sel di mana tidak terdapat output di bawah nilai tertentu suatu argumen. Fungsi sigmoid adalah sebuah kelas umum dari fungsi yang tidak meningkat secara monoton dengan mengambil nilai-nilai yang dibatasi antara nilai  $-\infty$  dan  $+\infty$ . Perlu dicatat bahwa ketika nilai ambang batas atau bias  $v_0$  berubah, fungsi



**Gambar 3.5.** Fungsi-fungsi aktivasi [3]

aktivasi bergeser ke kiri atau ke kanan. Untuk kebanyakan algoritma pelatihan JST (termasuk *backpropagation*), turunan dari  $\sigma(\cdot)$  dibutuhkan sehingga fungsi aktivasi yang dipilih haruslah dapat terdiferensiasi. [3]

Ekspresi untuk output neuron y(k) pada waktu instan k (dalam kasus waktu yang kontinyu) dapat dirampingkan dengan menentukan vektor kolom dari bobotbobot JST  $\overline{v}(k) \in \mathbb{R}^n$  sebagai

$$\overline{x}(k) = [x_1 \ x_2 \ \cdots \ x_n]^T, \qquad \overline{v}(k) = [v_1 \ v_2 \ \cdots \ v_n]^T$$
 (3.4)

Kemudian, ini memungkinkan untuk ditulis dalam notasi matriks

$$y = \sigma(\overline{v}^T \overline{x}) + v_0 \tag{3.5}$$

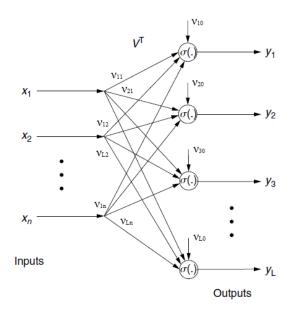
Vektor kolom input  $augmented~x(k)\in\mathbb{R}^{n+1}$  dan vektor kolom bobot JST  $v(k)\in\mathbb{R}^{n+1}~{\rm didefinisikan~sebagai}$ 

$$x(k) = \begin{bmatrix} 1 & \overline{x}^T \end{bmatrix}^T = \begin{bmatrix} 1 & x_1 x_2 \cdots x_n \end{bmatrix}^T$$

$$v(k) = \begin{bmatrix} v_0 \overline{v}^T \end{bmatrix}^T = \begin{bmatrix} v_0 v_1 v_2 \cdots v_n \end{bmatrix}^T$$
(3.6)

yang dapat juga ditulis sebagai

$$y = \sigma(v^T x) \tag{3.7}$$



Gambar 3.6. Jaringan lapisan tunggal [3]

Meskipun vektor input  $\overline{x}(k) \in \mathbb{R}^n$  dan vektor bobot  $\overline{v}(k) \in \mathbb{R}^n$  masingmasing telah ditambahkan dengan 1 dan  $v_0$ , untuk memasukkan nilai bias, terkadang dengan bebas dapat dinyatakan bahwa x(k) dan v adalah elemen  $\mathbb{R}^n$ .

Vektor penggambaran output neuron y(k) disebut sebagai mekanisme penarikan sel. Vektor tersebut mendeskripsikan bagaimana output itu direkonstruksi dari sinyal input dan nilai parameter sel.

Gambar 3.6 menunjukkan sebuah JST yang mengandung L buah sel, semuanya diberi umpan oleh sinyal input yang sama dan memproduksi satu output y(k) per neuron. Hal ini disebut sebagai jaringan lapisan tunggal. Persamaan recall untuk jaringan ini ditunjukkan sebagai berikut

$$y_l(k) = \sigma\left(\sum_{j=1}^n v_{lj}x_j(k) + v_{l0}\right); \qquad l = 1, 2, ..., L$$
 (3.8)

Akan lebih mudah untuk menulis bobot dan bias masing-masing dalam bentuk matriks dan vektor. Dengan menentukan matriks bobot dan vektor bias sebagai

berikut

$$\overline{V}^{T} \equiv \begin{bmatrix} v_{11} & v_{12} & \cdots & v_{1n} \\ v_{21} & v_{22} & \cdots & v_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ v_{L1} & v_{L2} & \cdots & v_{Ln} \end{bmatrix}, \qquad b_{v} = \begin{bmatrix} v_{10} \\ v_{20} \\ \vdots \\ v_{L0} \end{bmatrix}, \tag{3.9}$$

Salah satu cara menulis vektor output  $y(t) = [y_0 \ y_1 \ y_2 \ \cdots y_L]^T$  sebagai berikut

$$y = \overline{\sigma}(\overline{V}^T \overline{x} + b_v) \tag{3.10}$$

Vektor fungsi aktivasi yang ditentukan oleh vektor  $w \equiv [w_1 \ w_2 \ \cdots w_L]^T$  adalah

$$\overline{\sigma}(w) \equiv [\overline{\sigma}(w)_1 \ \overline{\sigma}(w)_2 \ \cdots \ \overline{\sigma}(w)_L]^T \tag{3.11}$$

Penyempurnaan lebih lanjut dapat dicapai dengan memasukkan vektor bias sebagai kolom pertama dari matriks *augmented* bobot sebagai berikut

$$V^{T} \equiv \begin{bmatrix} v_{10} & v_{11} & \cdots & v_{1n} \\ v_{20} & v_{21} & \cdots & v_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ v_{L0} & v_{L1} & \cdots & v_{Ln} \end{bmatrix}$$
(3.12)

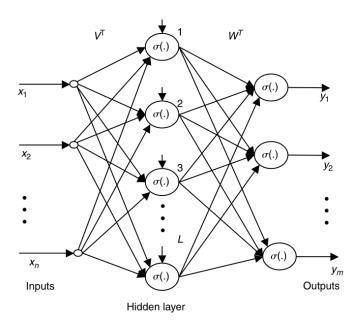
Kemudian output JST dapat digambarkan dalam bentuk vektor augmented input x(k) sebagai

$$y = \overline{\sigma}(V^T x) \tag{3.13}$$

## III.3.2. Jaringan Lapisan Jamak (MLP)

Jaringan lapisan jamak (Multilayer Perceptron) merupakan perluasan dari jaringan lapisan tunggal (perceptron). Sebuah JST 2 lapisan memiliki dua lapisan neuron dengan satu lapisan memiliki L buah neuron yang memberikan umpan kepada lapis-

an kedua yang memiliki m buah neuron, digambarkan pada Gambar 3.7. Lapisan pertama dikenal sebagai lapisan tersembunyi, dengan L sebagai jumlah neuron pada lapisan tersembunyi tersebut. Lapisan kedua dikenal sebagai lapisan output. Jaringan saraf tiruan yang terdiri dari banyak lapisan disebut sebagai multilayer perceptron. Daya komputasi untuk lapisan ini menjadi ditingkatkan secara signifikan dibandingkan jaringan lapisan tunggal. Dengan jaringan lapisan tunggal, dimungkinkan untuk menerapkan operasi digital seperti AND, OR, dan COMPLEMENT. Namun, peneliti-



Gambar 3.7. Jaringan 2 lapisan [3]

an mengenai JST telah dihentikan bertahun-tahun yang lalu ketika ditunjukkan bahwa jaringan lapisan tunggal tidak mampu melakukan operasi EXCLUSIVE OR (X-OR), yang merupakan masalah dasar dalam perancangan sistem logika digital. Kemudian telah ditunjukkan bahwa jaringan 2 lapisan dapat menerapkan operasi EXCLUSIVE OR (X-OR) dan ini kembali mempercepat penelitian JST di awal 1980-an. Beberapa peneliti (Hush dan Horne 1993) mempresentasikan solusi untuk operasi X-OR dengan menggunakan fungsi aktivasi sigmoid. [3]

Output jaringan 2 lapisan ditunjukkan oleh persamaan recall berikut

$$y_i = \sigma \left( \sum_{l=1}^L w_{il} \sigma \left( \sum_{j=1}^n v_{lj} x_j + v_{l0} \right) + w_{i0} \right); \qquad i = 1, 2, \dots, m$$
 (3.14)

Definisi output jaringan tersembunyi  $z_1$  dapat ditulis sebagai berikut

$$z_{l} = \sigma \left( \sum_{j=1}^{n} v_{lj} x_{j} + v_{l0} \right); \qquad l = 1, 2, \dots, L$$

$$y_{i} = \sigma \left( \sum_{l=1}^{L} w_{il} z_{l} + w_{i0} \right); \qquad i = 1, 2, \dots, m$$
(3.15)

Definisi matriks bobot lapisan pertama  $\overline{V}$  dan V dan matriks bobot lapisan kedua sebagai berikut

$$\overline{W}^{T} \equiv \begin{bmatrix} w_{11} & w_{12} & \cdots & w_{1n} \\ w_{21} & w_{22} & \cdots & w_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ w_{L1} & w_{L2} & \cdots & w_{Ln} \end{bmatrix}, \qquad b_{w} = \begin{bmatrix} w_{10} \\ w_{20} \\ \vdots \\ w_{L0} \end{bmatrix}, \tag{3.16}$$

$$W^{T} \equiv \begin{bmatrix} w_{10} & w_{11} & \cdots & w_{1n} \\ w_{20} & w_{21} & \cdots & w_{2n} \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ w_{L0} & w_{L1} & \cdots & w_{Ln} \end{bmatrix}$$
(3.17)

Output JST dapat ditulis sebagai berikut

$$y = \overline{\sigma} \left( \overline{W}^T \overline{\sigma} (\overline{V}^T \overline{x} + b_v) + b_w \right), \tag{3.18}$$

atau

$$y = \overline{\sigma} \left( W^T \sigma(V^T x) \right). \tag{3.19}$$

Pada Persamaan 3.19, notasi  $\overline{\sigma}$  berarti bahwa vektor ditentukan sesuai dengan Persamaan (3.11). Dalam Persamaan (3.19) perlu digunakan vektor *augmented* 

$$\sigma(w) \equiv \begin{bmatrix} 1 & \overline{\sigma}(w)^T \end{bmatrix}^T = \begin{bmatrix} 1 & \sigma(w_1) \ \sigma(w_2) \ \dots \ \sigma(w_L) \end{bmatrix}^T, \tag{3.20}$$

di mana nilai 1 ditempatkan sebagai entri pertama untuk memungkinkan penggabungan bias  $w_{i0}$  sebagai kolom pertama dari  $W^T$ . Dalam hal vektor output lapisan tersembunyi  $z \in \mathbb{R}^L$  dapat dituliskan

$$\overline{z} = \sigma(V^T x), \tag{3.21}$$

$$y = \sigma(W^T z). \tag{3.22}$$

 $\text{di mana } z \equiv [1 \quad \overline{z}^T]^T$ 

### III.3.2.2. Penskalaan Fitur

Salah satu transformasi terpenting yang perlu diterapkan pada data sebelum pelatihan model JST adalah penskalaan fitur. Dengan sedikit pengecualian, algoritma JST tidak berfungsi dengan baik saat atribut numerik masukan memiliki skala yang sangat berbeda. Akan tetapi, harus diperhatikan bahwa penskalaan nilai data target umumnya tidak diperlukan.

Ada dua cara umum untuk membuat semua atribut memiliki skala yang sama, yaitu dengan metode *Min-Max Scaling* dan metode *Standardization* [23]. Pada penelitian ini hanya digunakan penskalaan fitur metode *Min-Max Scaling*. Penskalaan min-maks (*Min-Max Scaling*) bertujuan untuk meningkatkan kinerja JST menjadi op-

timal dengan menyamakan rentang nilai dan besar satuan dari setiap variabel (berupa rentang nilai dari 0 hingga 1). Masing-masing variabel diubah menjadi skala satuan dengan melakukan transformasi data secara statistik. Data dari setiap variabel akan dikurangi dengan nilai minimum variabel tersebut yang kemudian dibagi oleh selisih dari nilai maksimum dan nilai minimum variabel tersebut. Secara lengkap dapat dituliskan pada Persamaan 3.23.

$$z = \frac{x_i - \min(x)}{\max(x) - \min(x)}$$
(3.23)

# III.3.2.2. Evaluasi Kinerja Model JST

Dalam mengevaluasi model JST untuk permasalahan regresi terdapat beberapa evaluasi kinerja seperti *mean absolute error* (MAE) dan *mean squared error* (MSE). Perhitungan evaluasi kinerja tersebut didefinisikan sebagai berikut:

$$MAE = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^{m} |y^i - T^i|$$
 (3.24)

$$MSE = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^{m} (y^i - T^i)^2$$
 (3.25)

di mana:

y = nilai prediksi model

T = nilai data target

Pada umumnya, MSE digunakan untuk mengevaluasi kinerja arsitektur model JST. Nilai MSE jauh lebih sensitif dibandingkan nilai MAE dalam menunjukan galat prediksi model. Hal itu dikarenakan MSE mampu menunjukkan galat yang diakibatkan oleh adanya penyimpangan (standar deviasi) dan akibat adanya data *outliers*. Dengan demikian, MSE biasa digunakan dalam proses pelatihan model dan

penentuan rancangan model JST. Sementara, MAE dapat digunakan untuk melakukan padanan galat prediksi model dengan besaran fisis aslinya. Nilai MAE dapat dijadikan tolak ukur kelayakan akhir suatu model JST. Toleransi MAE bergantung kepada besaran fisis dari variabel yang sedang diteliti. [23]

# III.4. Kontrol Jaringan Saraf Tiruan

Untuk mengendalikan lingkungan termal, pada umumnya digunakan sistem kontrol modern (*modern control system*). Hal ini didasarkan pada karakteristik lingkungan termal yang memiliki sifat MIMO (*multiple input multiple output*). Dengan demikian, sistem kontrol klasik tidak tepat digunakan untuk sistem *climate chamber*.

**Tabel 3.1.** Perbandingan metode kontrol

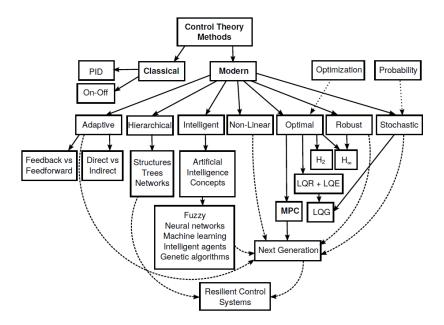
Metode kontrol	Klasik	Modern
Domain	Frekuensi, Domain-S	Waktu, Domain-t
Representasi Model	Fungsi Transfer	State-Space
Kontinyuitas	Kontinyu	Kontinyu, Diskrit, Hybrid
Linieritas	Linier	Linier, Nonlinier
Variansi waktu	Time-invariant (TI)	Time-variant (TV)
Dimensi	SISO	MIMO
Determinisme	Deterministik	Deterministik, Stokastik
Optimisasi	Tidak	Ya
Batasan	Tidak	Ya
Implementasi	Murah, Mudah	Mahal, Kompleks

Pada umumnya, metode kontrol klasik menggunakan perubahan domain dinamika sistem yang digambarkan oleh Persamaan Diferensial Ordiner (PDO) untuk menghindari kompleksitas dari solusi PDO domain waktu. PDO dinamika sistem diubah dari domain waktu ke dalam domain frekuensi menggunakan transformasi Fourier atau secara umum menggunakan transformasi Laplace untuk domain frekuensi bilangan kompleks (domain-s), yang ekuivalen dengan transformasi Z untuk waktu diskret. Pada metode kontrol modern, alih-alih mengubah domain lebih baik

menggunakan konversi persamaan diferensial orde tinggi ke dalam persamaan orde 1 domain waktu yang disebut sebagai persamaan keadaan. Selain itu, representasi langsung dan penanganan sistem multi-input multi-output (MIMO) diperbolehkan dengan menggunakan representasi model fungsi keadaan. [4]

Kelemahan utama dari kontrol klasik adalah bahwa kontrol ini hanya dapat digunakan untuk mengendalikan sistem *single-input single-output* (SISO), dengan persyaratan pada model sistem untuk menjadi *linear time-invariant* (LTI). Metode klasik memberikan hasil yang memuaskan hanya dalam mengendalikan proses sederhana, tetapi hasil yang tidak memuaskan dalam kontrol sistem yang lebih kompleks. [4]

Pada dasarnya ada banyak sekali metode kontrol yang merupakan bagian dari metode kontrol modern. Metode-metode tersebut dapat dikelompokkan menjadi beberapa sub kategori. Kategori-kategori tersebut digambarkan dalam bentuk gambar taksonomi pada Gambar 3.8. Berdasarkan taksonomi yang digambarkan pada Gambar 3.8, dapat dilihat bahwa Jaringan Saraf Tiruan (*Neural networks*) merupakan salah satu metode kontrol modern.



**Gambar 3.8.** Taksonomi metode kontrok klasik vs modern [4]

## **BAB IV**

# PELAKSANAAN PENELITIAN

#### IV.1. Alat dan Bahan Penelitian

Penelitian ini tidak dapat dilakukan tanpa adanya alat dan bahan yang memudahkan proses pelaksanaan penelitian. Alat dan bahan yang digunakan dijabarkan secara rinci pada Tabel 4.1 dan Tabel 4.2.

Tabel 4.1. Daftar alat dan bahan

No.	Nama alat/bahan	Fungsi	
1	ASUS N550JX	Perangkat komputer	
2	Climate chamber	Objek penelitian	
3	IES-VE 2019	Perangkat lunak untuk pengambilan data lingkungan	
		termal <i>climate chamber</i> dan variasi gangguan	
4	MS Excel 365	Perangkat lunak pengolahan data tabular	
5	MATLAB R2018a	Perangkat lunak pemrograman dalam merancang	
		jaringan saraf tiruan untuk kontroler.	
6	SIMULINK	Perangkat lunak untuk mewujudkan simulasi sistem	
		kontrol.	

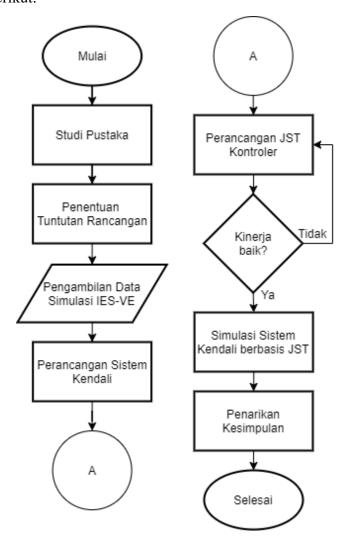
Tabel 4.2. Spesifikasi laptop ASUS N550JX

No.	Komponen	Spesifikasi
1	Processor	Intel Core i7-4720HQ CPU @ 2.60GHz x 8
2	Graphics	Intel Haswell Mobile
3	RAM	8 GB
4	Tipe sistem operasi	64-bit
5	Sistem operasi	Windows 10 Home Single Language

Climate chamber memiliki fungsi sebagai prasarana uji eksperimental pada penelitian yang menggunakan variabel lingkungan termal. Salah satu penelitian yang menggunakan climate chamber yaitu penelitian mengenai kenyamanan termal.

### IV.2. Tata Laksana Penelitian

Alur penelitian yang digunakan dalam mencapai tujuan dapat dilihat pada Gambar 4.1 berikut.



Gambar 4.1. Bagan Tata Laksana Penelitian

# IV.2.1. Studi Pustaka

Studi pustaka bertujuan untuk mendapatkan pemahaman dalam penyelesaian masalah yang diangkat dalam penelitian ini. Studi pustaka juga membantu menegaskan tujuan penelitian sehingga mampu diketahui perbedaan penelitian ini dengan

penelitian terkait yang telah dilakukan sebelumnya. Dari studi pustaka yang telah dilakukan maka akan memperjelas tuntutan perancangan dari sistem yang akan dibuat. Informasi yang digunakan bersumber dari berbagai artikel ilmiah, jurnal, skripsi, buku, dan/atau sumber tertulis lainnya yang membahas mrengenai sistem kontrol lingkungan termal dan/atau jaringan saraf tiruan.

# IV.2.2. Penentuan Tuntutan Rancangan

Tuntutan rancangan Tugas Akhir ini yaitu kontroler harus mampu mengendalikan *plant* pada skenario penggunaan *climate chamber* dengan galat suhu kurang dari  $\pm 1^{\circ}$ C dan galat kelembapan relatif kurang dari  $\pm 10\%$ .

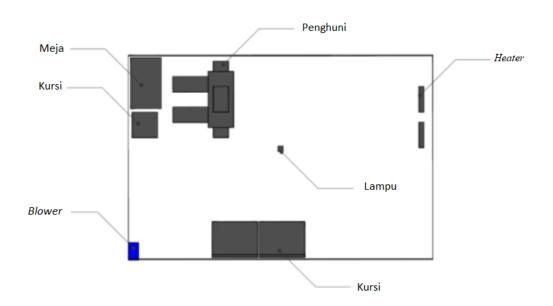
## IV.2.3. Pengambilan Data Simulasi IES-VE

Pada penelitian ini, digunakan model pada piranti lunak *Integrated Environmental Solutions - Virtual Environment* (IES-VE) untuk melakukan proses simulasi lingkungan termal. Bersamaan dengan penelitian Hartanto [24], data bersumber dari model yang telah dibuat pada penelitian sebelumnya berjudul "Karakterisasi Lingkungan Termal Chamber Iklim Menggunakan Metode Simulasi *Computational Fluid Dynamics* (CFD) dengan Perangkat Lunak IES-VE" yang diteliti oleh Kurniawan [1]. Data tersebut merupakan hasil simulasi pada *software* IES-VE dengan menerapkan beberapa variasi kondisi lingkungan pada model *climate chamber*. Variasi tersebut yaitu kondisi batas lingkungan (radiasi matahari dan suhu bola kering luar/outdoor dry bulb temperature), kondisi AC, dan kondisi heater. Variasi kondisi batas lingkungan tersebut diwujudkan dalam pembagian 4 musim dalam 1 tahun, yakni bulan Maret, Juni, September dan Desember. Keluaran dari model IES-VE berupa nilai suhu ruang (air temperature) chamber dan kelembapan relatif (RH) chamber. Dari model tersebut didapatkan nilai MAE perhitungan selisih variabel lingkungan termal

hasil simulasi dan pengukuran lapangan sebesar  $0.8 \pm 0.7^{\circ}$ C untuk suhu udara ruang dan  $2.5 \pm 3.8\%$  untuk kelembaban relatif [1]. Data yang sudah terkumpul disajikan dalam bentuk tabular dan diolah dengan menggunakan komputer.

## Kondisi Climate Chamber

Climate chamber memiliki ukuran panjang  $\times$  lebar  $\times$  tinggi = 3 m  $\times$  2 m  $\times$  3 m. Komponen-komponen di dalam *climate chamber* terdiri dari meja, kursi, *blower*, penghuni, lampu, *heater*, dan AC. Posisi setiap komponen di dalam *climate chamber* digambarkan pada Gambar 4.2.



Gambar 4.2. Posisi Komponen-Komponen di dalam Climate Chamber

Perangkat AC yang berada di dalam *climate chamber* DTNTF FT-UGM memiliki daya sebesar 2800W (1 PK). Perangkat AC mampu mengkondisikan lingkungan melalui aliran udara yang keluar. Oleh karena itu, Perangkat AC sangatlah berpengaruh terhadap kondisi lingkungan termal di dalam ruangan. Penampakan wujud perangkat AC dapat dilihat pada Gambar 4.3.



**Gambar 4.3.** Perangkat AC

Perangkat pemanas (heater) yang berada di dalam climate chamber memiliki daya sebesar 900W. Terdapat dua buah perangkat pemanas di dalam climate chamber. Semakin banyak perangkat pemanas yang aktif maka suhu ruang akan menjadi semakin meningkat. Kenaikan rerata suhu ruang yaitu sebesar  $\pm 1,9$ °C untuk setiap perangkat pemanas. Penampakan wujud heater dapat dilihat pada Gambar 4.4.

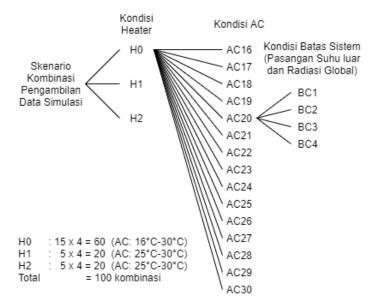


Gambar 4.4. Perangkat heater

Selain faktor di dalam *climate chamber*, faktor dari luar ruangan pun secara tidak langsung mempengaruhi kondisi lingkungan termal *climate chamber*, di antaranya adalah suhu lingkungan (*dry bulb temperature*) dan intensitas radiasi matahari. Posisi harian matahari mempengaruhi perubahan nilai suhu lingkungan dan intensitas radiasi matahari. Pada siang hari (posisi *altitude* matahari ketika berada tepat di atas *climate chamber*) memberikan paparan radiasi matahari yang mengenai selubung bangunan. Hal ini menyebabkan kenaikan suhu di dalam *climate chamber*.

## Rancangan Skenario Pengambilan Data

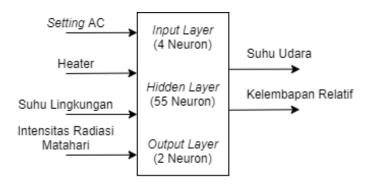
Rancangan skenario pada *climate chamber* menghasilkan kombinasi antara perangkat AC dan jumlah *heater* dalam kondisi ON. Perangkat AC dikondisikan untuk menyala dari pukul 08:00 sampai dengan pukul 17:00 WIB bervariasi dengan rentang nilai 16°C - 30°C dengan lompatan 1°C. Jumlah *heater* dalam kondisi ON terbagi menjadi 3 kondisi, yaitu keduanya tidak menyala (berkode 0), salah satu menyala (berkode 1), dan keduanya menyala (berkode 2). Kombinasi tersebut menghasilkan 25 variasi skenario. Untuk variasi suhu lingkungan dan intensitas radiasi matahari digunakan 4 titik ekstrim bumi terhadap matahari yaitu pada tanggal 21 Maret, 21 Juni, 23 September dan 22 Desember. Kemudian dilakukan simulasi pada setiap titik tersebut dengan kombinasi seperti pada Gambar 4.5. Dengan demikian, total skenario yang dihasilkan dari kombinasi tersebut berjumlah 100 skenario.



Gambar 4.5. Skenario Pengambilan Data

### IV.2.4. Model *Plant* JST

Model *plant* pada penelitian ini menggunakan model JST yang telah dibangun oleh Hartanto pada [24]. Arsitektur Model *plant* JST digambarkan pada Gambar 4.6. Model *plant* yang digunakan memiliki nilai MAE perhitungan antara target dan prediksi sebesar 0,59°C untuk suhu ruang dan 5,44% untuk kelembapan relatif. Akurasi JST sebesar 96,23% untuk suhu ruang dan 68,90% untuk kelembapan relatif. Keseluruhan nilai *hyperparameter* model JST yang dirangkum pada Tabel 4.3.



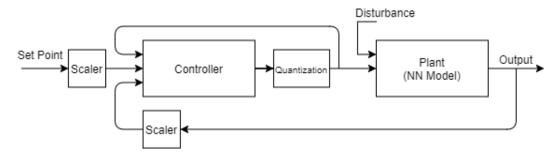
Gambar 4.6. Arsitektur Model Plant JST

**Tabel 4.3.** Tabel Rancangan Model Plant JST

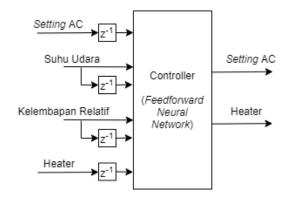
Nama Hyperparameter	Nilai Hyperparameter	
Arsitektur	Feedforward Neural Network	
Pembagian Data	50% 25% 25%	
Jumlah Lapisan Tersembunyi	1	
Jumlah Neuron	[55]	
Fungsi Aktivasi	Hyperbolic Tangent	
Algoritma Pembelajaran	Levenberg-Marquardt	
Mean Absolute Error (MAE)	T <sub>db</sub> : 0,59°C; RH: 5,44%	
Mean Squared Error (MSE)	T <sub>db</sub> : 0,75°C; RH: 52,33%	
Koefisien Korelasi (R)	T <sub>db</sub> : 96,23%; RH: 68,90%	

### IV.2.5. Perancangan Kontrol berbasis JST

Dalam melakukan pemodelan kontrol, pertama-tama didefinisikan terlebih dahulu pasangan data masukan dan keluaran dari sistem kendali. Pasangan data masukan dan keluaran tersebut didapatkan dengan memperhatikan diagram blok sistem pengendalian yang ditunjukkan pada Gambar 4.7. Nilai pasangan masukan dan keluaran kontrol ditunjukkan pada Gambar 4.8.



**Gambar 4.7.** Diagram blok sistem kontrol berbasis JST [5]



Gambar 4.8. Pasangan masukan dan keluaran model JST kontroler

Kontroler dibangun dari model JST dengan menggunakan prinsip model invers dari model *plant*. Perancangan JST untuk kontroler menggunakan *delay* umpan balik AC, *delay* umpan balik *heater*, output *plant* dan *delay* output *plant* sebagai sebagai masukan untuk pelatihan JST. Kemudian, pasangan data AC dan *heater* digunakan sebagai pasangan data keluaran (data target) untuk pelatihan JST. Arsitektur JST kontroler dibangun dengan menggunakan *feedforward neural network* atau biasa disebut

juga sebagai *multilayer perceptron* (MLP). Model JST akan dilatih menggunakan data hasil simulai IES-VE yang telah digunakan pula dalam pemodelan *plant* oleh Hartanto [24]. Pada proses pelatihan JST, dilakukan penskalaan terhadap semua input JST menggunakan metode *Min Max Scaling* kecuali variabel *delay* umpan masuk AC dan *heater*. Penskalaan bertujuan untuk meningkatkan kinerja JST menjadi optimal dengan menyamakan rentang nilai dan besar satuan dari setiap variabel (berupa rentang nilai dari 0 hingga 1).

Perancangan model JST kontroler dilakukan dengan membandingkan variasi pembagian data latih, data validasi, dan data uji. Kemudian akan divariasikan pula fungsi aktivasi dan jumlah neuron untuk memperoleh model JST yang optimal. Evaluasi kinerja model JST kontroler menggunakan perbandingan nilai MSE pada setiap rancangan. Rancangan model JST dengan nilai MSE terkecil akan digunakan sebagai model kontroler.

### IV.2.6. Penarikan Kesimpulan

Penarikan kesimpulan didapatkan berdasarkan hasil rancangan kontroler dengan kinerja dari model jaringan saraf tiruan di dalamnya. Kesimpulan menggambarkan bagaimana rancangan kontroler dapat digunakan pada *climate chamber*.

#### IV.3. Rencana Analisis Hasil Penelitian

Kinerja model JST akan dievaluasi berdasarkan nilai MAE (*Mean Absolute Error*) dan R (koefisien korelasi) dari rancangan tersebut. Kinerja dari kontroler akan dievaluasi berdasarkan nilai rerata galat (*steady-state error*) untuk suhu ruang dan kelembapan relatif.

## **BAB V**

### HASIL DAN PEMBAHASAN

Sistem bangunan yang dijadikan objek penelitian adalah *climate chamber* DTNTF FT-UGM. Dalam bab ini, akan dibahas mengenai hasil perancangan kontroler sesuai dengan langkah-langkah yang dijelaskan pada Bab IV.

#### V.1. Identifikasi Sistem

Pada penelitian [1], Kurniawan melakukan karakterisasi lingkungan termal dengan pendekatan numerik yaitu menggunakan pendekatan numerik melalui simulasi CFD. Metode yang digunakan Kurniawan yaitu dengan melakukan pemodelan kawasan *climate chamber* dengan menggunakan piranti lunak IES-VE. Model yang dibangun Kurniawan divalidasi dengan hasil pengukuran di 4 titik *climate chamber*. Model yang dibangun digunakan untuk memprediksi karakter lingkungan termal *climate chamber* dengan memvariasikan berbagai skenario gangguan. Model IES-VE yang dibangun Kurniawan dapat mewakili variabel lingkungan termal meliputi variabel suhu dengan selisih  $(0.8\pm0.7)^{\circ}$ C, variabel kelembapan relatif dengan selisih  $(2.5\pm3.8)\%$ , serta variabel kecepatan udara dengan selisih  $(0.056\pm0.004)$  m/s. Perangkat yang paling mempengaruhi *climate chamber* merupakan perangkat AC dan *heater*. AC menyebabkan perubahan suhu sesuai *set point*. *Heater* menyebabkan perubahan suhu hingga  $3.2^{\circ}$ C/perangkat dan kelembaban relatif 3.5%/perangkat. Manipulasi dari AC berpengaruh besar pada variabel kecepatan udara yang menyebabkan perubahan kecepatan udara sebesar 0.9 m/s.

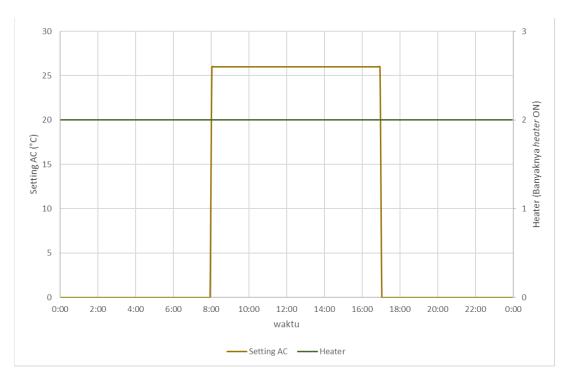
Pada penelitian Hartanto [24], model IES-VE yang telah dibangun Kurniawan digunakan untuk memperoleh data lingkungan termal. Sampel data yang digunakan sebanyak 24.000 data. Data tersebut digunakan untuk membangun model *plant* ling-

kungan termal sistem *climate chamber* menggunakan jaringan saraf tiruan. Jaringan dengan model terpilih menghasilkan MAE antara target dengan prediksi suhu sebesar 0,59°C. Sementara, MAE antara target dan prediksi kelembapan relatif sebesar 5,44%. Akurasi jaringan terpilih sebesar 96,23% untuk suhu udara dan 68,90% untuk kelembapan relatif.

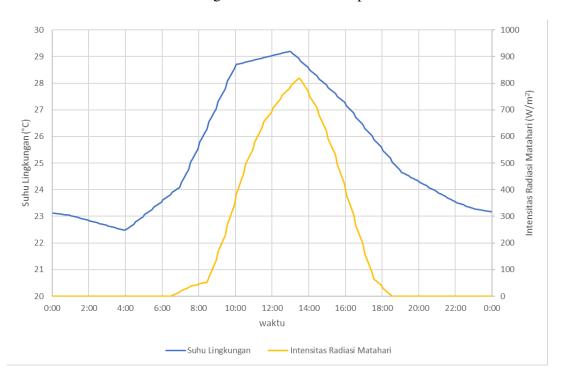
Pada penelitian ini, digunakan model IES-VE yang dibangun Kurniawan untuk memperoleh data lingkungan termal *climate chamber* bersamaan dengan Hartanto. Kemudian, model yang dibangun Hartanto digunakan dalam penelitian ini sebagai model *plant* dalam proses simulasi.

# V.1.1. Pengambilan Data Simulasi IES-VE

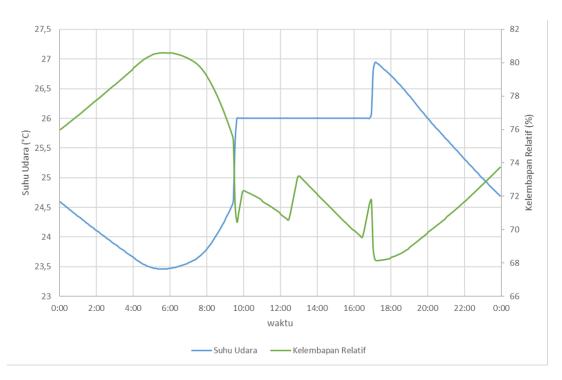
Pengambilan data simulasi IES-VE salah satunya menggunakan skenario AC 26°C dan *heater* ON 2 buah seperti yang ditunjukkan pada Gambar 5.1 dengan variabel gangguan yang digambarkan pada Gambar 5.2. Grafik yang ditampilkan terdiri dari 4 parameter yaitu suhu lingkungan (T<sub>o</sub>), intensitas radiasi matahari (RD), suhu ruang (T<sub>db</sub>), dan kelembapan relatif (RH). Skenario ini dilakukan selama 24 jam dengan selang waktu pengambilan data selama 6 menit dimulai dari pukul 00:03 hingga 23:57 WIB. Selang waktu tersebut adalah waktu tersingkat yang dapat dilakukan pada software IES-VE 2019. Respon waktu suhu ruang terhadap aktivasi AC tidak diperhitungkan dikarenakan secara fisis, respons transien termal pada bangunan berlangsung cukup lama, sehingga hanya berfokus untuk meninjau nilai *steady-state error*. Hasil simulasi ini dapat dilihat pada Gambar 5.3.



Gambar 5.1. Data Konfigurasi AC dan Heater pada Simulasi ISE-VE



Gambar 5.2. Variabel Gangguan Simulasi ISE-VE

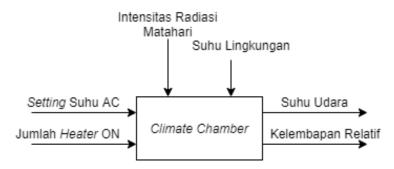


Gambar 5.3. Data Hasil Simulasi ISE-VE

## V.1.2. Identifikasi Sistem Pengendalian

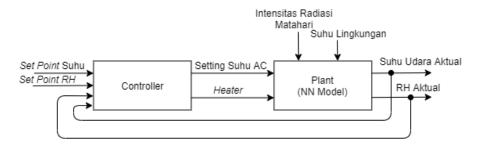
Dalam perancangan sistem kendali, perlu diidentifikasi terlebih dahulu variabelvariabel yang terlibat pada suatu sistem. Terdapat beberapa variabel yang terlibat pada sistem *climate chamber*. Variabel-variabel yang diangkat pada penelitian ini tunjukkan oleh diagram blok *plant* pada Gambar 5.4. Berdasarkan diagram tersebut, dapat dikatakan bahwa sistem merupakan sistem MIMO (*Multi Input Multi Output*) yaitu sistem yang memiliki beberapa masukan dan beberapa keluaran. Identifikasi sistem yang telah dilakukan akan menghasilkan suatu diagram blok fungsional sistem seperti yang ditunjukkan pada Gambar 5.5.

Dalam sistem *climate chamber*, variabel manipulasi yang digunakan adalah *setting* suhu AC dan *heater* (jumlah *heater* ON). Kemudian, variabel kontrol yang digunakan yaitu suhu udara ( $T_{db}$ ) dan kelembapan relatif (RH) pada *plant* (*climate chamber*). Ada pula variabel gangguan sistem yaitu berupa intensitas radiasi mata-



Gambar 5.4. Diagram Blok Plant

hari dan suhu lingkungan. Perubahan suhu oleh AC hanya mampu bekerja dengan kenaikan nilai sebesar 1°C. Dengan memperhatikan *manipulator* (*final control elements*) yang digunakan, secara fisis RH tidaklah mungkin dapat dikendalikan oleh kontroler. Perubahan nilai RH yang terjadi diakibatkan oleh pengaruh AC secara tidak langsung. Untuk pengujian *set point*, skenario pengujian mengadaptasi Tugas Akhir pengujian level sensasi termal yang dilakukan oleh Nadiya [10]. Hanya saja pada penelitian tersebut digunakan *set point* yang step bertingkat dengan lompatan 2°C dari nilai suhu sebesar 16°C hingga 30°C.

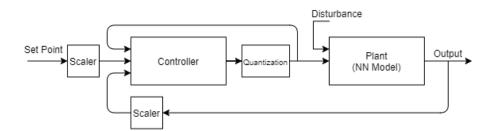


Gambar 5.5. Diagram Blok Fungsional Sistem

Kontroler pada *climate chamber* memiliki enam buah variabel masukan dan dua buah variabel keluaran. Variabel masukan kendali ini yaitu nilai *set point* suhu udara, *set point* kelembapan relatif, nilai aktual umpan balik suhu udara, nilai aktual umpan balik kelembapan relatif, nilai umpan balik *setting* suhu AC, dan nilai umpan balik *heater* seperti yang digunakan pada penelitian [11, 12, 13]. Sementara, variabel

keluaran kontroler ini adalah setting suhu AC dan heater (jumlah heater ON).

Untuk memaksimalkan kinerja kontroler, pada proses pelatihan JST (kontroler) dilakukan penskalaan terhadap semua variabel masukan JST menggunakan metode *Min Max Scaling* kecuali variabel umpan balik *setting* suhu AC dan variabel umpan balik *heater*. Penskalaan bertujuan untuk meningkatkan kinerja JST menjadi optimal dengan menyamakan rentang nilai dan besar satuan dari setiap variabel (berupa rentang nilai dari 0 hingga 1). Masing-masing variabel diubah menjadi skala satuan dengan melakukan transformasi data secara statistik. Data dari setiap variabel akan dikurangi dengan nilai minimum variabel tersebut yang dikemudian dibagi oleh selisih dari nilai maksimum dan nilai minimum variabel tersebut. Dengan demikian, ditambahkan pula blok *scaler* pada diagram blok sistem kontrol Gambar 5.6 agar nilai masukan kontroler dapat disesuaikan.



Gambar 5.6. Diagram blok sistem kontrol berbasis JST

Diagram blok sistem kontrol pada Gambar 5.6 juga memiliki blok tambahan berupa blok kuantisasi (*Quantization*). Blok ini berperan sebagai penyesuai nilai variabel manipulasi yang dihasilkan kontroler. Hal ini dilakukan karena pada praktiknya nilai *setting* suhu AC merupakan nilai bilangan bulat dan bukan nilai bilangan desimal. Hal ini pun berlaku untuk variabel manipulasi *heater* di mana nilainya berupa nilai 0, 1, atau 2 yang menunjukkan jumlah *heater* ON/menyala, sehingga tidak mungkin ada nilai di antara nilai bulat tersebut. Dengan demikian, diagram blok dipasangi sebuah blok kuantisasi (*Quantization*) yang berfungsi untuk menghindari nilai

riil atau pun nilai yang berada di luar rentang nilai variabel manipulasi. Pada akhirnya dihasilkan diagram blok sistem kontrol yang ditunjukkan pada Gambar 5.6.

### V.2. Rancangan Kontrol berbasis JST

Model JST kontroler dibangun dengan menggunakan model jaringan saraf tiruan arsitektur *feedforward neural network* dengan 1 lapisan tersembunyi. Pada Sub Bab ini akan dijabarkan hasil dari proses perancangan model JST untuk kontroler.

## V.2.1. Variasi Pembagian Data Perancangan JST Kontroler

Dalam memvariasikan pembagian data digunakan metode *trial-and-error* berdasarkan artikel [25]. Pada penelitian ini, variasi pembagiaan data dilakukan dengan membandingkan beberapa variasi pembagiaan data ke dalam 5 variasi. Kemudian kinerja dari setiap pembagian data dibandingkan dengan konfigurasi *hyperparameter* pada Tabel 5.1.

Tabel 5.1. Tabel Daftar Variasi Pembagian Data

Pembagian Data	Persentase Data
Pembagian Data 1	(50% 25% 25%)
Pembagian Data 2	(60% 20% 20%)
Pembagian Data 3	(70% 15% 15%)
Pembagian Data 4	(80% 10% 10%)
Pembagian Data 5	(80% 15% 05%)

Model JST untuk membandingkan variasi pembagian data menggunakan arsitektur *feedforward network* dengan 1 lapisan tersembunyi berisi 10 neuron. Pada tabel yang disajikan, pembagian data ditulis dengan format "Pembagian Data n" dan "(x% y% z%)" di mana n = nomor variasi, x = pembagian data pelatihan, y = pembagian data validasi, dan z = pembagian data pengujian. Berdasarkan hasil variasi yang ditunjukkan pada Gambar 5.7, didapatkan pembagian data dengan MSE terbaik yaitu

pembagian data bernama "Pembagian Data 4". Data dibagi menjadi 3 bagian, yakni 80% data pelatihan, 10% data validasi, dan 10% data pengujian.

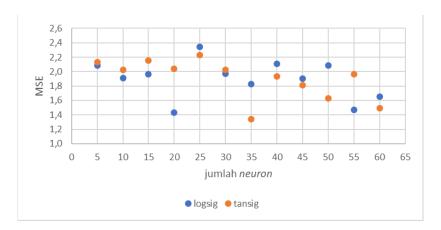


Gambar 5.7. Grafik Variasi Pembagian Data

## V.2.2. Variasi Arsitektur Perancangan JST Kontroler

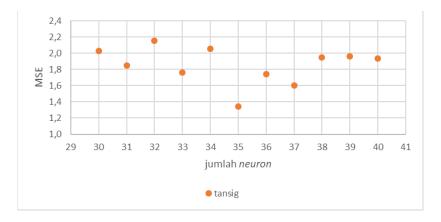
Pada perancangan model JST kontroler digunakan 2 variasi fungsi aktivasi, yaitu fungsi tansig (fungsi *hyperbolic tanget*) dan fungsi logsig (fungsi sigmoid). Kemudian masing-masing dilatih dengan jumlah neuron yang bervariasi dari 5 neuron hingga 60 neuron dengan lompatan sebesar 5 neuron. Dari proses variasi ini, didapatkan hasil bahwa model yang menggunakan fungsi aktivasi tansig dengan 35 neuron menghasilkan kinerja dengan nilai MSE terkecil. Hasil dari variasi ini ditunjukkan pada Gambar 5.8.

Kemudian arsitektur JST divariasikan kembali menggunakan fungsi aktivasi tansig dari 30 neuron hingga 40 neuron dengan lompatan sebesar 1 neuron untuk mengetahui kinerja model pada jumlah neuron yang berdekatan. Setelah dilakukan



Gambar 5.8. Grafik Persebaran MSE Variasi Arsitektur JST Kontroler

variasi, didapatkan hasil bahwa model JST dengan 35 neuron masih merupakan model arsitektur terbaik dengan nilai MSE terkecil. Hasil variasi ini dapat dilihat pada Gambar 5.9.



Gambar 5.9. Grafik Persebaran MSE Variasi Arsitektur JST Kontroler

## V.2.3. Hasil Rancangan Model JST Kontroler

Setelah dilakukan perancangan model JST melalui variasi arsitektur model, didapatkan rancangan model JST kontroler terbaik. Model JST dibangun dengan arsitektur *feedforward neural network* 1 lapisan tersembunyi dengan 35 neuron. Model JST menggunakan fungsi aktivasi tansig (*hyperbolic tanget*) dan algoritma pembela-

jaran Levenberg-Marquardt. Model JST Kontroler terbaik memiliki nilai *hyperparameter* yang diringkas pada Tabel 5.2.

**Tabel 5.2.** Tabel Rancangan JST Kontroler (NN Inverse Model)

Nama Hyperparameter	Nilai Hyperparameter	
Arsitektur	Feedforward Neural Network	
Pembagian Data	80% 10% 10%	
Jumlah Lapisan Tersembunyi	1	
Jumlah Neuron	[35]	
Fungsi Aktivasi	Hyperbolic Tangent (tansig)	
Algoritma Pembelajaran	Levenberg-Marquardt	
Mean Absolute Error (MAE)	AC: 0,37°C; HT: 0,02 Perangkat ON	
Mean Squared Error (MSE)	AC: 2,68°C; HT: 0,01 Perangkat ON	
Koefisien Korelasi (R)	AC: 99,12%; HT: 99,65%	

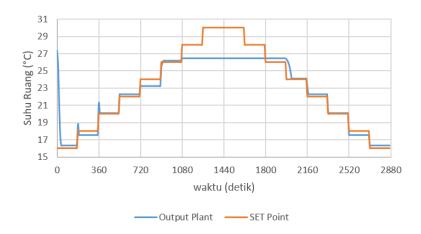
Model JST Kontroler memiliki nilai MAE sebesar 0,37°C di mana nilai ini di bawah 1°C. Dengan demikian, model JST dapat digunakan sebagai model kontroler. Model hasil rancangan ini kemudian diubah ke dalam bentuk blok SIMULINK dengan menggunakan perintah *gensim* yang kemudian akan dijadikan blok kontroler untuk simulasi sistem kontrol pada SIMULINK.

### V.3. Hasil Simulasi Kontrol SIMULINK

Pada simulasi kontrol, digunakan nilai *set point* sesuai dengan uji eksperimental level sensasi termal yang dilakukan oleh Nadiya pada *climate chamber* [10]. Pada penelitian Nadiya digunakan *set point* ramp dengan kecepatan pemanasan dan pendinginan sebesar 0,4°C (16°C-30°C). Perbedaannya, pada penelitian ini variasi naik turun suhu dari 16°C hingga 30°C menggunakan kecepatan pemanasan dan pendinginan sebesar 0,625°C (16°C-30°C) yaitu dengan lompatan sebesar 2°C.

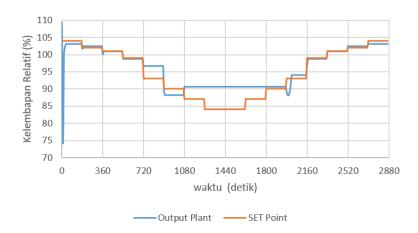
## V.3.1. Skenario Pemanasan Pendinginan dengan Variabel Gangguan Konstan

Pada simulasi ini digunakan nilai variabel gangguan konstan sebesar  $26.8^{\circ}$ C untuk suhu lingkungan dan  $423,343~W/m^2$  untuk intensitas radiasi matahari. Nilainilai variabel gangguan tersebut merupakan nilai rerata dari variabel gangguan pada jam operasi penggunaan *climate chamber*, yaitu pukul 08:00~WIB sampai dengan pukul 17:00~WIB. Berdasarkan hasil simulasi, kontroler mampu mengendalikan suhu ruang dan kelembapan relatif mengikuti nilai *set point*. Akan tetapi, kontroler tidak mampu menaikan suhu ruang mencapai nilai lebih dari  $27^{\circ}$ C. Hal ini terjadi diakibatkan kontroler gagal dalam mengaktifkan 2~heater pada saat nilai setting~AC tidak mampu melebihi nilai maksimum (SET  $30^{\circ}$ C). Kombinasi set~point dan hasil simulasi ditunjukkan pada Gambar 5.10~dan~Gambar~5.11.

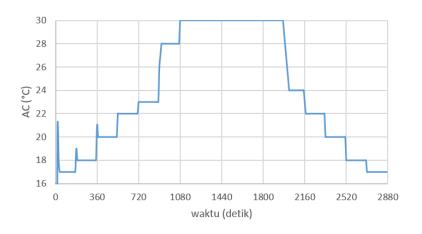


Gambar 5.10. Grafik Hasil Simulasi 1 Simulink untuk Suhu Ruang

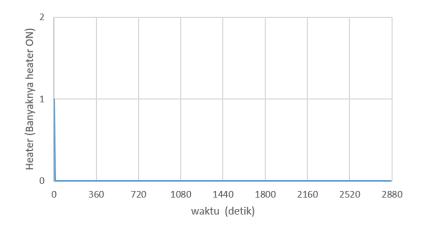
Dengan meninjau nilai variabel manipulasi AC yang ditunjukkan pada Gambar 5.12, dapat dilihat bahwa untuk mengendalikan suhu mencapai *set point* 26°C, perangkat AC perlu mengeluarkan sinyal sebesar 28°C (waktu ke-900 hingga ke-1080). Dengan demikian, ketika *set point* bernilai 28°C, perangkat AC hanya mampu mengeluarkan sinyal maksimum 30°C (waktu ke-1080 hingga ke-1260).



Gambar 5.11. Grafik Hasil Simulasi 1 Simulink untuk Kelembapan Relatif



Gambar 5.12. Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 1 Simulink



Gambar 5.13. Grafik Variabel Manipulasi Heater pada Simulasi 1 Simulink

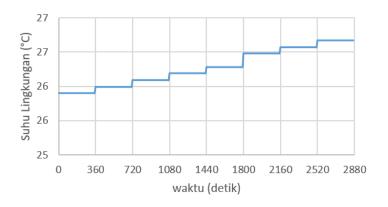
Kurangnya keandalan kinerja kontroler pada penelitian ini untuk mengendalikan suhu ruang di atas set point 26°C disebabkan oleh salah satu kelemahan model JST dalam pemodelan plant. Secara fisis, proses pemanasan pada sistem bangunan (dalam hal ini *climate chamber*) membutuhkan waktu yang cukup lama. Dengan demikian, proses pemanasan pada kenyataannya tetap bisa mencapai set point suhu di atas 26°C. Hanya saja proses tersebut membutuhkan waktu (settling time) yang cukup lama. Akan tetapi, proses tersebut tidak dapat disimulasikan secara sempurna pada penelitian ini dikarenakan model JST plant yang dibangun oleh Hartanto[24] hanya berupa model pasangan data dan bukan berupa model yang bergantung terhadap waktu. Dengan demikian, model JST plant hanya dapat langsung mengeluarkan suatu nilai keluaran setiap menerima nilai masukan. Sepeti yang telah dibahas pada sub bab V.1.2 dengan memperhatikan manipulator (final control elements) yang digunakan, secara fisis RH tidaklah mungkin dapat dikendalikan oleh kontroler. Perubahan nilai RH yang terjadi diakibatkan oleh pengaruh AC secara tidak langsung. Dengan demikian, data hasil simulasi untuk nilai kelembapan relatif tidak cukup relevan untuk dianalisis.

Ditinjau dari  $set\ point\ 16^\circ C$  hingga  $26^\circ C$ , berdasarkan data hasil simulasi yang ditunjukan pada Lampiran A.3, Lampiran A.4, Lampiran A.5 dan Lampiran A.6 didapatkan nilai  $steady\-state\ error$  untuk suhu ruang sebesar  $0.15^\circ C$  pada proses pemanasan dan sebesar  $0.2^\circ C$  pada proses pendinginan. Dengan demikian, rerata nilai  $steady\-state\ error$  sebesar  $0.15^\circ C\-0.2^\circ C\-0.35^\circ C\-0.18^\circ C$  untuk suhu ruang.

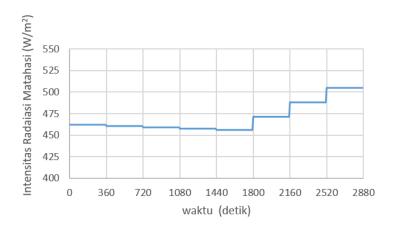
### V.3.2. Skenario Pemanasan Pendinginan dengan Variabel Gangguan Bergerak

Pada skenario ini digunakan data variabel gangguan pada 21 Juni 2019 yang bergerak dari pukul 08:03 sampai dengan 08:51 WIB. Nilai dari variabel gangguan ditunjukkan pada Gambar 5.14 untuk suhu lingkungan dan 5.15 untuk intensitas ra-

diasi matahari. Pada skenario ini, nilai *set point* yang digunakan senilai dengan nilai *set point* pada simulasi dengan variabel gangguan konstan.



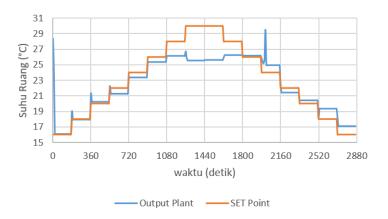
Gambar 5.14. Grafik Nilai Variabel Gangguan Suhu Lingkungan



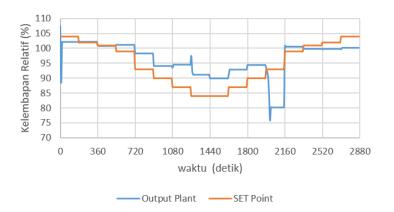
Gambar 5.15. Grafik Nilai Variabel Gangguan Intensitas Radiasi Matahari

Hasil simulasi yang ditabelkan pada Lampiran A.7, Lampiran A.8, Lampiran A.9 dan Lampiran A.10 dengan variabel gangguan bergerak pun menunjukan kinerja yang kurang optimal. Berdasarkan Gambar 5.16, dapat dilihat bahwa kontroler tidak mampu menaikan suhu ruang mencapai nilai lebih dari 27°C. Dapat dilihat pula bahwa terjadi lonjakan nilai suhu udara pada detik ke-1980. Lonjakan tersebut terjadi akibat penonaktifan AC yang dilakukan oleh kontroler yang dapat dilihat pada Gambar 5.18. Pada proses pendinginan, nilai *steady-state error* tampak lebih besar

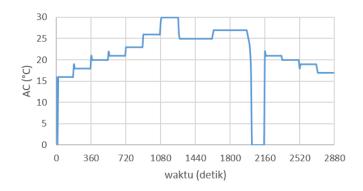
dibandingkan saat proses pemanasan. Hal ini mungkin disebabkan karena kenaikan suhu lingkungan dan intensitas radiasi matahari. Walaupun nilai galat membesar, dapat dilihat bahwa pada proses pendinginan kontroler tetap berupaya untuk mengikuti perubahan *set point*.



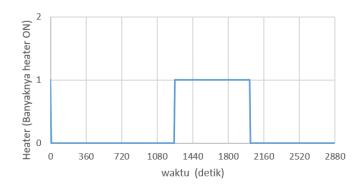
Gambar 5.16. Grafik Hasil Simulasi 2 Simulink untuk Suhu Ruang



Gambar 5.17. Grafik Hasil Simulasi 2 Simulink untuk Kelembapan Relatif



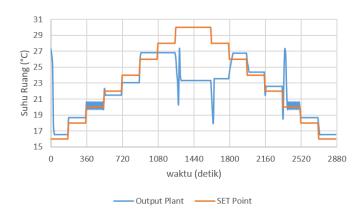
Gambar 5.18. Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 2 Simulink



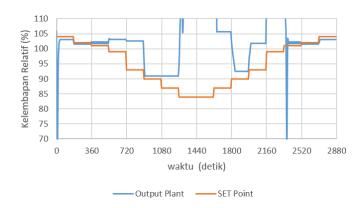
Gambar 5.19. Grafik Variabel Manipulasi *Heater* pada Simulasi 2 Simulink

## V.3.3. Analisis Kegagalan Kendali

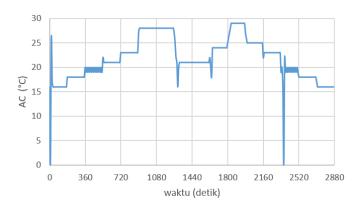
Dari hasil 2 simulasi yang telah dijabarkan, kontroler jarang sekali mengaktif-kan 2 heater bahkan pada saat ingin mencapai suhu yang tinggi. Hal ini menimbulkan kecurigaan terhadap rentang kinerja JST, baik pada model kontroler maupun model plant. Untuk mengetahui penyebab kegagalan, dilakukan kembali simulasi di mana kontroler berhasil mengaktifkan 2 perangkat heater. Simulasi ini dilakukan dengan nilai variabel gangguan sebesar  $27^{\circ}$ C untuk suhu lingkungan dan sebesar  $600 \ W/m^2$  untuk intensitas radiasi matahari. Hasil simulasi ditunjukkan pada Gambar 5.20, Gambar 5.21, Gambar 5.22, dan Gambar 5.23.



Gambar 5.20. Grafik Hasil Simulasi 3 Simulink untuk Suhu Ruang

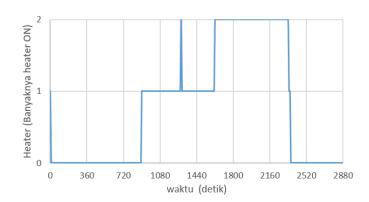


Gambar 5.21. Grafik Hasil Simulasi 3 Simulink untuk Kelembapan Relatif



Gambar 5.22. Grafik Variabel Manipulasi AC pada Simulasi 3 Simulink

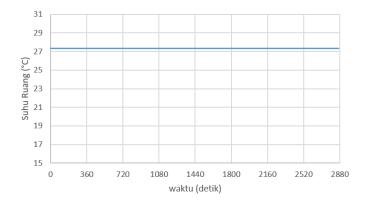
Berdasarkan hasil simulasi ini, dapat disimpulkan bahwa kegagalan pengendalian bukanlah disebabkan oleh tidak aktifnya 2 buah perangkat *heater*. Selanjutnya,



Gambar 5.23. Grafik Variabel Manipulasi *Heater* pada Simulasi 3 Simulink

dicoba untuk dianalis model *plant* yang dibangun oleh Hartanto. Pengujian dilakukan dengan nilai variabel gangguan yang sama dan nilai AC 30°C serta 2 *heater* ON. Grafik percobaan ditunjukkan pada Gambar 5.24

Dari Gambar 5.24 diketahui bahwa *plant* memang tidak mampu untuk menghasilkan keluaran suhu di atas 28°C. Dengan begitu, perlu ditelaah kembali mengenai data yang digunakan. Setelah diteliti, kurangnya keandalan kontroler ternyata disebabkan oleh data simulasi yang dinilai kurang cukup mewakili kondisi lingkungan termal di suhu yang tinggi. Hal ini disebabkan karena tidak dilakukannya validasi di suhu tinggi pada penelitian Kurniawan [1]. Dengan demikian, model yang telah dibangun Hartanto pun pada akhirnya tidak mampu menghasilkan skenario di mana lingkungan termal *climate chamber* mencapai suhu diatas 28°C.



Gambar 5.24. Grafik Hasil Uji Plant

## **BAB VI**

### KESIMPULAN DAN SARAN

### VI.1. Kesimpulan

Rancangan kontroler berbasis jaringan saraf tiruan memiliki nilai *steady-state error* sebesar 0,18°C untuk suhu ruang. Kontroler berbasis jaringan saraf tiruan yang dihasilkan dibangun dengan pembagian data 80% data latih, 10% data validasi, dan 10% data uji. Model JST Kontroler menggunakan fungsi aktivasi *hyperbolic tangent*. Model JST Kontroler terdiri dari 1 lapisan tersembunyi dengan 35 neuron. Akan tetapi, kontroler tidak mampu mengendalikan suhu ruang *climate chamber* di atas nilai *set point* 26°C dikarenakan data lingkungan termal dari Model IES-VE kurang mewakili kondisi sistem pada suhu yang tinggi.

#### VI.2. Saran

- 1. Disarankan untuk melakukan validasi model di nilai suhu yang tinggi terlebih dahulu apabila menggunaan model IES-VE yang serupa.
- 2. Memperkaya data pelatihan model JST menggunakan data pengukuran langsung pada *climate chamber* dalam merancang JST kontroler.
- 3. Menambahkan semacam *manipulator*/aktuator pada *climate chamber* untuk memanipulasi kelembapan relatif ruang secara langsung seperti penelitian yang dilakukan oleh Moon [11]. Contoh: *humidifier* dan *dehumidifier*.
- 4. Menambahkan variabel kontrol lainnya ke dalam rancangan kontroler, seperti kecepatan angin, suhu radian, RH lingkungan, dsb.

## **DAFTAR PUSTAKA**

- [1] I. Kurniawan. *Karakterisasi Lingkungan Termal Chamber Iklim Menggunakan Metode Simulasi CFD Dengan Perangkat Lunak IES VE*. Skripsi, Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika, Fakultas Teknik, Universitas Gadjah Mada, Yogyakarta, 2019.
- [2] Norman S. Nise. *Control System Engineering*. John Wiley and Sons, Inc., United State of America, 2011.
- [3] Jagannathan Sarangapani. *Neural Network Control of Nonlinear Discrete-Time Systems*. Taylor and Francis Group, LLC, United State of America, 2006.
- [4] J. Drgoňa. *Model Predictive Control with Applications in Building Thermal Comfort*. Disertasi, Slovak University of Technology in Bratislava, Vazovova 5, 811 07 Bratislava, Slovakia, 2017.
- [5] M.A. Hussain, P. Kittisupakorn dan W. Daosud. "Implementation of Neural-Network-Based Inverse-Model Control Strategies on an Exothermic Reactor". ScienceAsia, 27:41–50, 2001.
- [6] ASHRAE. ANSI/ASHRAE Standard 55-2010 Thermal Environmental Conditions for Human Occupancy. American Society of Heating, Refrigerating, and Air-Conditioning Engineers, Inc., Atlanta, GA, 2010.
- [7] E. Arens, H. Zhang dan C. Huizenga. "Partial- and Whole-body Thermal Sensation and Comfort— Part I Uniform Environmental Conditions". *Journal of Thermal Biology, Elsevier Ltd.*, 31:53–59, 2006.
- [8] J.Y. Lee, M. Saat, C. Chou, N. Hashiguchi, T. Wijayanto, H. Wakabayashi dan Y. Tochihara. "Cutaneous Warm and Cool Sensation Thresholds and the Interthreshold Zone in Malaysian and Japanese Males". *Journal of Thermal Biology, Elsevier Ltd.*, 35:70–76, 2010.
- [9] V. Soebarto, H. Zhang dan S. Schiavon. "A Thermal Comfort Environmental Chamber Study of Older and Younger People". *Journal of Building and Environment, Elsevier Ltd.*, 155:1–14, 2019.
- [10] N.M. Nadiya. *Analisis Pengaruh Perubahan Lingkungan Termal terhadap Perubahan Level Sensasi Termal*. Skripsi, Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika, Fakultas Teknik, Universitas Gadjah Mada, Yogyakarta, 2020.
- [11] J.W. Moon dan J.J. Kim. "ANN-Based Thermal Control Models for Residential Buildings". *Journal of Building and Environment, Elsevier Ltd.*, 45:1612–1625, 2010.

- [12] J.W. Moon, S.K. Jung, Y. Kim dan S.H. Han. "Comparative Study of Artificial Intelligence-Based Building Thermal Control Methods Application of Fuzzy, Adaptive Neuro-Fuzzy Inference System, and Artificial Neural Network". *Journal of Applied Thermal Engineering, Elsevier Ltd.*, 31:2422–2429, 2011.
- [13] J. Drgoňa, D. Picard, M. Kvasnica dan L. Helsen. "Approximate Model Predictive Building Control via Machine Learning". *Journal of Applied Energy, Elsevier Ltd.*, 218:199–216, 2018.
- [14] William R. Santee dan William T. Matthew. *Military Quantitative Physiology: Problems and Concepts in Military Operational Medicine*. Office of The Surgeon General Borden Institute, Fort Detrick, Maryland, 2012.
- [15] W. He, G. Xu dan R. Shen. "Control of Temperature Uniformity in the Temperature Chamber With Centrifugal Acceleration". *Journal of Process Control, Elsevier Ltd.*, 24:1–6, 2014.
- [16] A.P. Leskinen, J.K. Jokiniemi dan K.E.J. Lehtinen. "Characterization of Aging Wood Chip Combustion Aerosol in an Environmental Chamber". *Journal of Atmospheric Environment, Elsevier Ltd.*, 41:3713–3721, 2007.
- [17] A. Huguet, A. Francez, M. Dung, C. Fosse dan S. Derenne. "A Climatic Chamber Experiment to Test the Short Term Effect of Increasing Temperature on Branched GDGT Distribution in Sphagnum Peat". *Journal of Organic Geochemistry, Elsevier Ltd.*, 73:109–112, 2014.
- [18] J.A. Jofre-reche, J.C. Su dan C. Alia. "Characterization of the Chemical Structure of Vinyl Ester Resin in a Climate Chamber Under Different Conditions of Degradation". *Journal of Polymer Degradation and Stability, Elsevier Ltd.*, 153:88–99, 2018.
- [19] A. Srinivasa, S. Das, H. Kottyen, V. Ashok dan P. Shankarrao. "The Effect of Cold Chamber Temperature on the Cadaver's Electrolyte Changes in Vitreous Humor and Plasma". *Journal of Forensic and Legal Medicine, Elsevier Ltd.*, 62:87–91, 2019.
- [20] E. Martinez dan S.J. Agosta. "Budget-Limited Thermal Biology: Design, Construction and Performance of a Large, Walk-in Style Temperature-Controlled Chamber". *Journal of Thermal Biology, Elsevier Ltd.*, 58:29–34, 2016.
- [21] Theodore L. Bergman, Adrienne S. Lavine, Frank P. Incropera dan David P. Dewitt. *Fundamentals of Heat and Mass Transfer*. John Wiley and Sons, United State of America, 2011.
- [22] Hugo Hens. Building Physics Heat, Air and Moisture: Fundamentals and Engineering Methods with Examples and Exercises. Ernst and Sohn, Berlin, Germany, 2007.

- [23] Aurélien Géron. *Hands-On Machine Learning with Scikit-Learn and Tensor-Flow*. O'Reilly Media, Inc., United State of America, 2017.
- [24] T. Hartanto. *Pemodelan Lingkungan Termal Sistem Climate Chamber Dengan Metode Jaringan Saraf Tiruan*. Skripsi, Departemen Teknik Nuklir dan Teknik Fisika, Fakultas Teknik, Universitas Gadjah Mada, Yogyakarta, 2020.
- [25] Z. Reitermanova. "Data Splitting". *Proceedings of the 19th Annual Conference of Doctoral Students WDS 2010*, volume 10, hal. 31 36, Prague, Czech Republic, 1 4 Juni 2010.

# **LAMPIRAN**

## LAMPIRAN A

## **DATA PENELITIAN**

## A.1. Data Simulasi IES-VE

Data penelitian ini dapat diakses di http://bit.ly/DataSkripsiS1Ridhan

Tabel A.1. Data Simulasi IES-VE

No	Variation	Month	Time	AC	нт	То	RD	Td	RH
1	DT001	Mar	0:03	0	0	24.26	0.000	24.03	70.64
2	DT001	Mar	0:09	0	0	24.25	0.000	24.03	70.72
3	DT001	Mar	0:15	0	0	24.23	0.000	24.04	70.81
4	DT001	Mar	0:21	0	0	24.21	0.000	24.04	70.9
5	DT001	Mar	0:27	0	0	24.20	0.000	24.04	70.99
6	DT001	Mar	0:33	0	0	24.16	0.000	24.04	71.09
7	DT001	Mar	0:39	0	0	24.15	0.000	24.04	71.18
8	DT001	Mar	0:45	0	0	24.13	0.000	24.04	71.28
9	DT001	Mar	0:51	0	0	24.11	0.000	24.04	71.38
10	DT001	Mar	0:57	0	0	24.10	0.000	24.04	71.47
23991	DT100	Des	23:03	0	2	24.22	0.000	24.96	99.68
23992	DT100	Des	23:09	0	2	24.21	0.000	24.94	99.68
23993	DT100	Des	23:15	0	2	24.21	0.000	24.93	99.68
23994	DT100	Des	23:21	0	2	24.20	0.000	24.91	99.69
23995	DT100	Des	23:27	0	2	24.20	0.000	24.9	99.69
23996	DT100	Des	23:33	0	2	24.19	0.000	24.89	99.69
23997	DT100	Des	23:39	0	2	24.19	0.000	24.87	99.69
23998	DT100	Des	23:45	0	2	24.18	0.000	24.86	99.69
23999	DT100	Des	23:51	0	2	24.18	0.000	24.85	99.69
24000	DT100	Des	23:57	0	2	24.17	0.000	24.83	99.69

## A.2. Bobot-bobot Model JST Kontroler

Tabel A.2. Bobot-bobot Model JST Kontroler

lw						b1	Lw'		b2
-11.95597681	12.23854716	15.07327049	-13.40515908	3.138196914	0.775136142	4.440584933	0.712442891	-0.001657343	0.952642467
8.590237436	1.479421365	-8.93069422	-1.657211345	-0.868923467	0.674785859	2.009489325	-6.813155767	0.226066021	-0.271200865
4.27082187	2.694329496	-4.3452592	-3.108352562	-0.531459125	-1.047756047	0.972763347	10.80103706	-0.761323837	
-6.140454365	-2.494246837	6.181258662	3.259412512	0.544122149	-2.342221528	2.588630548	5.979847189	-0.347886669	
-7.409288893	0.602008707	5.110336292	-0.892717826	0.125599224	0.341601284	1.658740991	-1.923065003	0.232543477	
-0.745984483	-2.742340286	1.139868525	3.052144087	0.523956459	2.035537366	1.339397313	-7.623722203	0.483654325	
14.50662678	3.143991911	-11.2222585	-3.160448648	-1.32895914	0.339702339	-2.057030424	-1.354595177	0.17343623	
-8.980537718	-3.766488879	5.355324266	4.734803499	5.32656861	-0.947381473	4.741337159	-1.511190758	0.088200897	
15.48845103	14.21804801	60.05629147	-14.00491348	-156.8047095	-0.125359455	83.29620781	-0.90616837	0.070615221	
-0.550931123	3.399119999	1.584749014	-3.626609267	-0.487962676	-0.732326865	-0.969935395	-6.818408713	0.265979207	
-2.325010474	-4.185318677	-0.07941627	3.507813687	1.834098615	0.241852448	0.467952668	-1.149261772	-0.017486731	
3.029407095	-7.781105718	-3.825101632	4.491037526	-1.011791042	-0.970042911	1.13607748	0.313954201	0.017481002	
4.912708426	0.376519796	-4.226131303	-0.116042163	-0.599018711	-1.579501567	0.317341837	-5.37935014	-0.051912746	
-1.762952799	6.124643883	1.830391841	-4.936606038	0.527734542	-4.759709598	6.187013528	-3.051187279	0.465112296	
7.389054075	-0.589324405	-5.113590533	0.241213547	-0.796645575	1.68608892	-0.393135934	-1.28543727	0.082718547	
1.179452894	-9.607696418	-4.403974043	11.21413923	-1.190474412	0.519898609	0.277977549	-0.256192742	-0.038082796	
1.441329407	6.56413294	-1.153649977	-5.563199112	2.71303227	1.58759332	2.220131352	6.376829425	0.050099532	
1.953293015	0.706097336	-2.394114841	-2.782718159	-2.88422452	2.497488711	0.662689033	0.94121472	-0.064542729	
3.660179238	-4.305530892	-6.692611638	2.59009459	-0.600651432	0.180704629	0.307069047	-0.850998351	0.076079778	
9.430017186	6.865146402	-6.31098999	-3.833996054	0.571533525	0.044770626	-2.269027383	0.412847009	-0.033942507	
9.556062516	-5.41213223	-9.46906834	7.675488893	-2.367014206	1.277471556	0.353757313	-0.497513742	0.081273896	
0.437901328	-2.874836737	1.316734951	3.609986619	-0.92301756	3.275743918	-0.167929642	2.989013858	0.044982666	
-4.401772182	0.721072911	2.63596562	-0.016720205	0.200310476	-1.564167783	-1.793986809	4.951252919	0.017125457	
0.305783696	1.114439189	0.348853125	2.180137383	0.40382545	3.081786491	3.722104153	-0.264888101	0.017145846	
5.39966094	-2.769919864	-1.871172498	2.291809759	0.991965615	0.405771403	0.223220364	1.263995636	-0.072460632	
4.9047372	-2.882671213	-4.359581839	3.068752974	-0.939914357	0.795936382	1.597880149	7.018795874	0.0224771	
-3.680675817	-6.370111511	2.785855386	7.225966171	1.019879499	0.709747676	-1.54017949	3.356387819	-0.179591928	
-1.131490054	5.742669568	0.740190824	-6.265649382	1.027906896	-0.91343	-1.613228123	4.333909147	-0.022253765	
-3.864965334	0.651360676	2.024148787	-0.07779799	0.091207033	-3.775522652	-3.996489849	-6.679162181	-0.009717503	
-18.47171039	8.490694473	-1.59551834	-19.61675265	-2.116458722	0.944758688	23.29749156	-6.673748022	-0.847687699	
-4.841605492	0.040458928	1.817952426	0.870980868	-0.590046835	6.235725925	5.944759254	2.4893485	-0.035992385	
-41.19714892	-5.922696323	18.88395692	-7.702553515	-2.064576633	0.647981038	25.52108028	7.31697087	0.843026829	
-5.787217637	-5.712952423	5.706515557	4.669969125	-2.548586569	-2.066683707	-2.382019754	6.555354032	-0.114260537	
1.528694154	-8.021593579	-5.45384139	5.854733175	-2.428510253	-1.716743486	-4.907869766	-0.431495611	0.042589481	
-1.342527567	-1.635696804	0.916370771	1.759958296	0.103851726	-0.868637362	1.318527067	-5.523657566	-0.153856723	

## A.3. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol

**Tabel A.3.** Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol

							_	
Time 0		Td_SP 16	RH 109.2876671	RH_SP 104	AC 16	HT 1		RD 423,343
9	27.34178933 25.56386008	16		104	16	0	26.8 26.8	
_			74.22403896		-			423.343
18	21.23178424	16	100.1507688	104	21	0	26.8	423.343
27	17.5364806	16	102.5082129	104	18	0	26.8	423.343
36	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
45	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
54	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
63	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
72	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
81	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
90	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
99	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
108	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
117	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
126	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
135	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
144	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
153	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
162	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
171	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
180	18.83139376	18	101.7136355	102	19	0	26.8	423.343
189	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
198	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
207	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
216	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
225	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
234	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
243	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
252	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
261	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
270	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
279	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423,343
288	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423,343
297	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
306	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
315	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423,343
324	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423,343
333	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423,343
342	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
351	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
360	21.23178424	20	100.1507688	101	21	0	26.8	423,343
369	20.08335653	20	100.1307088	101	20	0	26.8	423.343
378	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
387	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
396	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
405	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423,343
414	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
414	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
423	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
441	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
450	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
459	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
468	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
477	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
486	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
495	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
504	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
513	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
522	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
531	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
540	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
549	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
558	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
567	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
576	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
585	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
594	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
603	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
612	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
621	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
630	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
639	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
648	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
657	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
666	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
675	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
684	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
693	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
702	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
711	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
720	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	

# A.4. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 2)

Tabel A.4. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol

Time		Td_SP		RH_SP				RD
729	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
738	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
747	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
756	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
765	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
774	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
783	23.22740214	24	96,74128844	93	23	0	26.8	423,343
792	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
801	23,22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423,343
810	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
819	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
828	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
837	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
846	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
855	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
864	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
873	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
882	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
891	23.22740214	24	96.74128844	93	23	0	26.8	423.343
900	25.45080806	26	89.30630586	90	26	0	26.8	423.343
909	25.88697525	26	88.23689258	90	27	0	26.8	423.343
918	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
927	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
936	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
945	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
945	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
954			88.26658888	90				
500	26.17073881	26	COLECOBOOCO		28	0	26.8	423.343
972	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
981	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
990	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
999	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1008	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1017	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1026	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1035	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1044	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1053	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1062	26.17073881	26	88.26658888	90	28	0	26.8	423.343
1071	26.17073881		88.26658888	90	28	0	26.8	
		26						423.343
1080	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1089	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1098	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1107	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1116	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1125	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1134	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1143	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1152	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423,343
1161	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423,343
1170	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1179	26,45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1188	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
					30			423.343
1197	26.45369415	28	90.69117478	87		0	26.8	
1206	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1215	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1224	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1233	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1242	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1251	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1260	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1269	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1278	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1287	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423,343
1296	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1305	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1314	26,45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1323	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0		
1323	26.45369415			84	30	0	26.8	423.343
		30	90.69117478				26.8	423.343
1341	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1350	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1359	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1368	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1377	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1386	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1395	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1404	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
		30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1412								
1413	26.45369415			9/	30	0	26.2	
1422	26.45369415	30	90.69117478	84 84	30	0	26.8	423.343
	26.45369415 26.45369415			84 84 84	30 30 30	0	26.8 26.8 26.8	423.343 423.343

# A.5. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 3)

Tabel A.5. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol

Time		Td_SP		RH_SP			То	RD
1449	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1458	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1467	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1476	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1485	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1494	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1503	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1512	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1521	26.45369415					0		423.343
		30	90.69117478	84	30		26.8	
1530	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1539	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1548	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1557	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1566	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1575	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1584	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1593	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423,343
1602	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423,343
1611	26.45369415	30	90.69117478	84	30	0	26.8	423.343
1620	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1629	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1638	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1647	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1656	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1665	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1674	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1683	26 45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1692	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1701	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1710	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1719	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1728	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1737	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1746	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1755	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1764	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1773	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1782	26.45369415	28	90.69117478	87	30		26.8	423.343
						0		
1791	26.45369415	28	90.69117478	87	30	0	26.8	423.343
1800	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1809	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1818	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1827	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1836	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1845	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1854	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423,343
1863	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1872	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1881	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1890	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1899	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1908	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1917	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1926	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1935	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1944	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1953	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1962	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1902	26.45369415	26	90.69117478	90	30	0	26.8	423.343
1971	26.34256665	24	50105221 110	93		0	20.0	1201010
			89.19521707		29		26.8	423.343
1989	26.17073881	24	88.26658888	93	28	0	26.8	423.343
1998	25.88697525	24	88.23689258	93	27	0	26.8	423.343
2007	25.45080806	24	89.30630586	93	26	0	26.8	423.343
2016	24.8472463	24	91.39960639	93	25	0	26.8	423.343
2025	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2034	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2043	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2052	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2061	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2070	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2079	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2088	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
	24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2097		24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2106	24.0939216							
	24.0939216 24.0939216	24	94.09152781	93	24	0	26.8	423.343
2106			94.09152781 94.09152781	93 93	24	0	26.8	423.343 423.343
2106 2115	24.0939216 24.0939216	24 24	94.09152781				26.8	423.343
2106 2115 2124	24.0939216	24		93	24	0		423.343 423.343
2106 2115 2124 2133	24.0939216 24.0939216 24.0939216	24 24 24	94.09152781 94.09152781	93 93	24 24	0	26.8 26.8	423.343

# A.6. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol (lanjutan 4)

Tabel A.6. Hasil Simulasi 1 Sistem Kontrol

Time	Td	Td_SP	RH	RH_SP	AC	нт	To	RD
2169	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2178	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2187	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2196	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2205	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2214	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2223	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2232	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2241	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2250	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2259	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2268	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2277	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2286	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2295	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	423.343
2304 2313	22.27394412	22	98.81377223 98.81377223	99 99	22	0	26.8 26.8	423.343 423.343
2313	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0	26.8	
2322	22.27394412	22	98.81377223	99	22	0		423.343
2340	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343 423.343
2340	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2358	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2358	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2376	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2385	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2394	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423,343
2403	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2412	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2421	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2430	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2439	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2448	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423,343
2457	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2466	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2475	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2484	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2493	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2502	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2511	20.08335653	20	100.9886247	101	20	0	26.8	423.343
2520	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2529	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2538	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2547	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2556	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2565	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2574	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2583	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2592	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2601	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2610	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2619	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2628	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2637	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2646	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2655	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2664	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2673	17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
2682	17.5364806 17.5364806	18	102.5082129	102	18	0	26.8	423.343
LODE	17.5364806	18	102.5082129		18	0	26.8	423.343
2700		16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2709 2718	16.3189323 16.3189323	16 16	103.1700938	104 104	17 17	0	26.8 26.8	423.343
2718	16.3189323	16	103.1700938 103.1700938	104	17	0	26.8	423.343 423.343
2736	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2745	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2754	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423,343
2763	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2772	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2781	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423,343
2790	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2799	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2808	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2817	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2826	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2835	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2844	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2853	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2862	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2871	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	423.343
2880	16.3189323	16	103.1700938	104	17	0	26.8	

## A.7. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol

**Tabel A.7.** Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol

Time	Td	Td_SP		RH_SP			То	RD
0	28.34902746	16	107.331073	104	16	1	25.9	462.082
9	24.12004678	16	88.44903693	104	0	0	25.9	462.082
18 27	16.11413372	16 16	102.0489031 102.0489031	104 104	16 16	0	25.9 25.9	462.082 462.082
36	16.11413372 16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
45	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
54	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
63	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
72	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
81	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
90	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
99	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
108	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
117	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
126	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
135	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
144	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
153	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
162	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
171	16.11413372	16	102.0489031	104	16	0	25.9	462.082
180	19.01529065	18	102.2488418	102	19	0	25.9	462.082
189	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
198	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
207	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
216	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
225	17.95808664 17.95808664	18 18	102.1122414	102	18 18	0	25.9 25.9	462.082 462.082
243	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
252	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
261	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
270	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
279	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
288	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
297	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
306	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
315	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
324	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
333	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
342	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
351	17.95808664	18	102.1122414	102	18	0	25.9	462.082
360	21.28235497	20	101.0968415	101	21	0	26	460.576
369	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
378	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
387	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
396	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
405	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
414	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
423	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
432 441	20.25034867	20 20	100.7268318	101	20	0	26 26	460.576
441	20.25034867	20	100.7268318 100.7268318	101 101	20	0	26	460.576 460.576
450	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
468	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
477	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
486	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
495	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
504	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
513	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
522	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
531	20.25034867	20	100.7268318	101	20	0	26	460.576
540	22.2575123	22	101.1188959	99	22	0	26	460.576
549	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
558	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
567	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
576	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
585	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
594	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
603	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
612	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
621 630	21.28235497 21.28235497	22 22	101.0968415 101.0968415	99	21	0	26 26	460.576 460.576
630	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26 26	460.576 460.576
648		22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
657	21.28235497 21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
666	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
675	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
684	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
693	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
702	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
711	21.28235497	22	101.0968415	99	21	0	26	460.576
720	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071

# A.8. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 2)

Tabel A.8. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol

1.20									
333 (3,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,075           747 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           755 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           783 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           792 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           810 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           828 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           846 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           873 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0         26.1         459,077           872 (23,37158672)         24         98,22138789         93         23         0									RD
147   23.37158672									
1756   23.37158672	738	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
769 (23.37158672)         249 8.22138789         32 30         0. 26.1 459.07           778 (23.37158672)         249 8.22138789         32 30         0. 26.1 459.07           783 (23.37158672)         249 8.22138789         33 20         0. 26.1 459.07           810 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           810 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           828 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           828 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           855 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           855 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           873 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           873 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           873 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           873 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           870 (23.37158672)         249 8.22138789         33 23         0. 26.1 459.07           870 (23.37158672)         249 8.22138789	747	23.37158672	24	98.22138789		23	0	26.1	459.071
774         23.37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           783         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           801         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           819         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           819         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           846         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           864         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           867         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           861         23.37158672         24         98.2138789         93         23         0         26.1         459.07           891         23.	756	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
Teal	765	23.37158672	24	98.22138789		23	0	26.1	459.071
1989	774	23.37158672		98.22138789	93	23	0	26.1	459,071
1992   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1810   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1810   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1812   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1837   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1837   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1856   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1856   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1866   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.072     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   2	783	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
1001   23.37158672									
Section									
180									
828									
1837   1837   1867   24   98.22183789   93   23   02   26.1   459.07     1864   23.37158672   24   98.22183789   93   23   02   26.1   459.07     1865   23.37158672   24   98.22183789   93   23   02   26.1   459.07     1867   23.37158672   24   98.22183789   93   23   02   26.1   459.07     1872   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.07     1882   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.07     1892   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.07     1893   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.07     1893   23.37158672   24   98.22138789   93   23   02   26.1   459.07     1890   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1892   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1902   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1945   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1954   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1955   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1962   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1963   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1969   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1969   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1970   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1071   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1072   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1073   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1074   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1075   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1075   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1076   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07     1076   25.35480034   26   94.01908688   90   26   02   26.1   459.07		20101200012							1001012
346 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           855 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           864 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           873 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           891 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           891 (2.3.37158672         249 8.22138789         93 23         02 26.1 459.07           900 (2.5.35480034         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           918 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           912 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           945 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           956 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           961 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           962 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           961 (2.5.35480034)         269 94.01908688         90 26         02 26.1 459.07           990 (2.5.35480034) <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
355         23,37158672         24         98.22138789         93         23         02         26.1         459.07           864         23,37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           882         23,37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           900         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           912         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           912         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           912         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           952         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           972         25,35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           992									
866         23.37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           873         23.37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           891         23.37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           891         23.37158672         24         98.22138789         93         23         0         26.1         459.07           909         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           912         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           954         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           952         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           961         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           981									
872 23.37158672 24 98.22138789 93 23 0 2 6.1 459.07: 882 23.37158672 24 98.22138789 93 23 0 2 6.1 459.07: 882 23.37158672 24 98.22138789 93 23 0 2 6.1 459.07: 900 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 918 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 918 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 919 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 919 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 945 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 945 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 945 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 946 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 957 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 963 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 990 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 990 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1000 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.08604183 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630	855	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
1881         23.3715867Z         24         98.22138789         93         23         02         26.1         459.07           891         23.3715867Z         24         98.22138789         93         23         02         26.1         459.07           909         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           927         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           936         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           954         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           954         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           981         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           992         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1008	864	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
Section	873	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
900 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 908 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 918 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 927 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 936 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 937 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 938 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 931 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 931 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 939 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1011 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1012 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1012 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1013 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1014 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1015 26.37564034 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13	882	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
25.5480034   26 94.01908688   90 26 0 26.1 459.079	891	23.37158672	24	98.22138789	93	23	0	26.1	459.071
909 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 918 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 936 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 954 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 954 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 959 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 963 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 963 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 992 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 999 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1011 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1012 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1013 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1014 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 26.31767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1132 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1132 26.1376	900		26	94 01908688	90	26	0		
918   25.35480034   26 94.01998688   90 26 0   26.1 459.072   25.35480034   26 94.01998688   90 26 0   26.1 459.072   25.35480034   26 94.01998688   90 26 0   26.1 459.072   26.35480034   26.9447630437   27.30 0   26.2 457.565   26.35476481   28 94.47630437   27.30 0   26.2 457.565   26.35476481   28 94.47630									
927 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 936 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 954 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 956 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 973 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 992 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1010 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1011 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1117 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1118 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1139 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1149 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1159 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26									
936 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 945 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 955 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 957 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 999 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 999 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 10108 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 10108 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 2 6.1 459.07: 1010 26.3576403 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 10									
1945         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           954         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           972         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           999         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           999         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1017         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1017         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1032         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1042         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1052									
1965   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.072									
963 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 980 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 980 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1011 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1012 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1013 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1014 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1013 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1013 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 3									
972 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 999 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1010 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.3640034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 26.376481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1114 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1114 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1117 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1139 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1139 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1150 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1260 25.5891626 30 97.1964044 84 25 1 26.2 457.56: 1278 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 26.2 457.56: 1280 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 26.2 457.56: 1380 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 26.									459.071
981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 990 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.08604183 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.08604183 26 94.01908688 90 26 0 26.2 457.56: 1018 26.08604183 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1020 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1030 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1031 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87	200	20100 10000 1					0	26.1	459.071
981 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 990 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1008 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1019 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1015 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1016 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1017 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.08604183 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1018 26.08604183 26 94.01908688 90 26 0 26.2 457.56: 1018 26.08604183 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1015 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1016 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1017 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1018 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1019 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1020 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1030 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1031 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1032 25.13767481 28 94.47630437 87	972		26	94.01908688	90	26	0	26.1	459.071
999		25.35480034			90		0	26.1	459.071
1999         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1008         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1026         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1044         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1052         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1052         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1071         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1072         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1071         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         457.56           1072 <td>990</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>90</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>459.071</td>	990				90				459.071
1000         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1017         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1035         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1052         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1052         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1062         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1080         26.08604183         28         93.43223826         87         20         0         26.2         457.56           1098         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1105         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1115 <td>999</td> <td></td> <td></td> <td>94.01908688</td> <td>90</td> <td>26</td> <td>0</td> <td></td> <td></td>	999			94.01908688	90	26	0		
1017   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1016   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1016   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1016   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1016   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1017   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1017   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1017   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1018   26.35480034   26 94.01908688   90 26 0 2 6.1 459.071   1017   25.35480034   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1018   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1116   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1115   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1115   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1115   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1116   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1117   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1116   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1117   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1119   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1120   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1121   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1122   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1123   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1124   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1125   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1126   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561   1126   26.13767481   28 94.47630437   87 30 0 2 6.2 457.561									
1026         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1035         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1044         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1071         25.35480034         26         94.01908688         90         26         0         26.1         459.07           1080         26.08604183         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1098         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1107         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1115         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1115         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.56           1115 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>									
1032 52.53480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1044 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1052 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1052 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1052 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1070 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1080 26.08604183 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1080 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1079 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1112 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56:									
1044   25.35480034   26 94.01908688   90 26 0   26.1 459.07									
1052 52.53480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1071 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1072 125.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1080 26.08604183 28 93.43223826 87 29 0 26.2 457.56: 1080 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1098 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1132 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1140 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1180 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1180 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1180 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1181 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1282 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1292 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.7630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.7630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.56:									
1062 [2.5.35480034] 269 94.01908688] 90 26 0 26.1 459.07: 1080 26.08604183] 28 93.43223826 87 29 0 26.2 457.56: 1089 26.13767481] 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1089 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11112 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11132 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11134 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11134 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11134 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11152 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11153 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11161 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 11179 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1120 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1121 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1122 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1123 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1124 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1126 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1127 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1128 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1129 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1131 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1132 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1133 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1134 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1135 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1136 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1137 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.56: 1138 25.54									
1071 25.35480034 26 94.01908688 90 26 0 26.1 459.07: 1080 26.08604183 28 93.43223826 87 29 0 2.62 457.56: 1098 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1098 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1145 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1161 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1180 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1181 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 26.2 457.56: 1215 26.13767481 38 94.47630437									
1080 26.08604183 28 93.43223826 87 29 0 26.2 457.565 1089 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1115 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1118 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1118 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1119 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1120 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11224 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1123 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1124 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1126 26.53767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1127 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1128 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1128 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1128 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1138 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1139 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1139 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1130 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1130 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1131 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1131 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1131 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2 457.565 1131 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2 6.2									
1089         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.566           1098         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1116         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1115         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1143         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1143         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1152         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1161         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561 <t< td=""><td>1071</td><td>25.35480034</td><td>26</td><td>94.01908688</td><td>90</td><td>26</td><td>0</td><td>26.1</td><td>459.071</td></t<>	1071	25.35480034	26	94.01908688	90	26	0	26.1	459.071
1098 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 1107 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11126 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11127 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11129 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11120 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2 6.2 457.565 11215 26.13767481 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 26.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 26.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.1244654 84 25 1 2 6.2 457.565 11215 25.54474387 30 91.	1080	26.08604183	28	93.43223826	87	29	0	26.2	457.565
1107         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.566           1116         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1132         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1143         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1152         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1150         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562 <t< td=""><td>1089</td><td>26.13767481</td><td>28</td><td>94.47630437</td><td>87</td><td>30</td><td>0</td><td>26.2</td><td>457.565</td></t<>	1089	26.13767481	28	94.47630437	87	30	0	26.2	457.565
1116 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1125 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1143 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1161 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1170 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1188 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1188 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1189 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1215 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.561 1226 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1235 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1242 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1252 26.53567481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1253 26.13767481 28 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1254 26.13767481 38 94.47630437 87 30 0 2.62 457.562 1255 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1276 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1278 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1333 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1341 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1341 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1359 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1359 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1360 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1360 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1360 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1360 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.62 457.562 1376 25.54474387 30 91.12424654	1098	26.13767481	28	94.47630437	87	30	0	26.2	457.565
1116         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1125         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1134         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1161         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562 <t< td=""><td>1107</td><td>26.13767481</td><td>28</td><td>94,47630437</td><td>87</td><td>30</td><td>0</td><td>26.2</td><td>457,565</td></t<>	1107	26.13767481	28	94,47630437	87	30	0	26.2	457,565
1125         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1134         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1143         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1152         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562 <t< td=""><td>1116</td><td></td><td>28</td><td>94.47630437</td><td>87</td><td>30</td><td>0</td><td>26.2</td><td>457,565</td></t<>	1116		28	94.47630437	87	30	0	26.2	457,565
1134 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1143 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1152 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1161 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1170 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1170 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1179 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1180 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1206 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1205 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1215 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1224 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1233 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1242 26.13767481         28 94.47630437         87 30         0 26.2 457.56           1251 26.13767481         28 94.47630437         87 30									
1143         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.561           1152         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1152         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.5681           1161         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.5681           1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.5681           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.5681           1199         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.5681           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1232         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562							_		
1161         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1212         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1233         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1170         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1232         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         25.85931626         30         92.17630969         84         26         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1179         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1233         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.7225588         30         97.3252455         80         30         0         26.2         457.562									
1188         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1232         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.565           1260         26.72285958         30         97.39259455         84         30         0         12.62         457.565           1269         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           <									
1197         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1206         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.7228598         30         92.17630969         84         30         1         26.2         457.562           1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>-</td><td></td><td></td></td<>							-		
1206         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.7228598         30         97.32529455         84         30         1         26.2         457.562           1276         25.54474387         30         91.1244654         84         25         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562									457.565
1206         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1215         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.7228598         30         97.32529455         84         30         1         26.2         457.562           1276         25.54474387         30         91.1244654         84         25         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562									457.565
1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1233         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1250         26.7258598         39         93.925455         84         30         0         26.2         457.562           1269         25.58931626         30         92.17630969         84         26         1         26.2         457.562           1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1296         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1332         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1			28	94.47630437	87	30	0		457.565
1224         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1233         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1250         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         25.255958         30         92.17630969         84         30         1         26.2         457.562           1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1296         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562	1215	26.13767481	28	94.47630437	87	30	0	26.2	457.565
1332         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.72285958         30         97.39259455         84         30         1         26.2         457.562           1276         25.54474387         30         91.12424654         84         26         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1312         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1322         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td>1224</td><td>26.13767481</td><td>28</td><td>94.47630437</td><td>87</td><td>30</td><td>0</td><td>26.2</td><td>457.565</td></t<>	1224	26.13767481	28	94.47630437	87	30	0	26.2	457.565
1242         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         22.2         457.561           1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.72285958         30         93.0259455         83         0         12         26.2         457.562           1269         25.85931626         30         92.17630969         84         26         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1323         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>457.565</td></td<>									457.565
1251         26.13767481         28         94.47630437         87         30         0         26.2         457.562           1260         26.7228598         30         97.39259455         84         30         1         26.2         457.562           1276         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1296         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1310         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1312         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1322         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1332         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>457.565</td></td<>									457.565
1260 26.72285958 30 97.39259455 84 30 1 2 6.2 457.561 1269 25.85931626 30 92.17630969 84 26 1 2.6.2 457.561 1278 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.6.2 457.561 1278 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.6.2 457.561 1279 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 2.6.2 45									457.565
1269         25.86931626         30         92.17630969         84         26         1         26.2         457.562           1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1332         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1359         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td>5 11 11 000 101</td><td></td><td></td><td></td><td>20.2</td><td>1011000</td></t<>				5 11 11 000 101				20.2	1011000
1278         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1322         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1360         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>_</td><td></td><td></td></t<>							_		
1287         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1296         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1323         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1360         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1360         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1296 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1305 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1314 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1323 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1331 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1341 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1360 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1368 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1368 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1377 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1386 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1387 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1395 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1395 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565									
1305         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1332         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1377         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1314         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1323         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562           1389         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.562 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>									
1323         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1369         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1377         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1402         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.56           1412 <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>									
1332         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1377         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1400         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1412         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>457.565</td></t<>									457.565
1341 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1350 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1369 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1368 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1368 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1368 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1369 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1369 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 457.565 1413 26.2 45							1	26.2	457.565
1341         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1377         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1422         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561           1423         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.561 <t< td=""><td>1332</td><td>25.54474387</td><td>30</td><td>91.12424654</td><td></td><td>25</td><td>1</td><td>26.2</td><td>457.565</td></t<>	1332	25.54474387	30	91.12424654		25	1	26.2	457.565
1350         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1359         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1377         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1432         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565 <t< td=""><td>1341</td><td>25.54474387</td><td></td><td></td><td>84</td><td>25</td><td>1</td><td>26.2</td><td>457.565</td></t<>	1341	25.54474387			84	25	1	26.2	457.565
1359         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1368         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1386         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565									457.565
1368     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1377     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1386     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1395     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1412     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1422     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1423     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.56									457.565
1377     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1386     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1404     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1413     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1413     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.567									
1386 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1395 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1410 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1413 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1422 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1431 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561 1431 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.561									
1395         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1404         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1422         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.564									
1409         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1413         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565           1431         25.54474387         30         91.12424654         84         25         1         26.2         457.565									
1413     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.565       1422     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.565       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.565									
1422     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.565       1431     25.54474387     30     91.12424654     84     25     1     26.2     457.565									
1431 25.54474387 30 91.12424654 84 25 1 26.2 457.565									457.565
							_		457.565
1440 25,61267608 30 89,88654786 84 25 1 26 3 456 06									457.565
11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.	1440	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06

# A.9. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 3)

Tabel A.9. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol

Time		Td_SP		RH_SP			То	RD
1449	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1458	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1467	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1476	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1485	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1494	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1503	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1512	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1521			89.88654786	84				456.06
	25.61267608	30			25	1	26.3	
1530	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1539	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1548	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1557	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1566	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1575	25,61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1584	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1593	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1602	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1611	25.61267608	30	89.88654786	84	25	1	26.3	456.06
1620	25.93032011	28	91.219041	87	26	1	26.3	456.06
1629	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1638	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1647	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1656	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1665	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1674								
1683	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1692	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1701	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1710	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1719	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1728	26,23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1737	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1746	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1755	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1764	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1773	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1782	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1791	26.23917711	28	92.83659334	87	27	1	26.3	456.06
1800	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1809	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1818	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1827	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1836	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1845	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1854	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1863	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1872	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1881	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1890	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1899	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1908	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1917	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1926	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1935	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1944	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1953	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1962	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1971	26.16591939	26	94.35360666	90	27	1	26.5	471.348
1980	25.77066682	24	93.31018386	93	26	1	26.5	471.348
1989	25.38866918	24	92.20101327	93	25	1	26.5	471.348
1998	25.17941999	24	90.48616572	93	24	1	26.5	471.348
2007	25.65372925	24	84.85850671	93	22	1	26.5	471.348
2007	29.49769286	24	75.90722255	93	17	1	26.5	471.348
2025	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2034	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2043	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2052	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2061	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2070	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2079	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2079	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2088	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	
								471.348
2106	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2115	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
	24.94137146	24	80.20851262	93	0	0	26.5	471.348
2124			00 00054050	93	0	0	26.5	474 040
2124 2133	24.94137146	24	80.20851262	93	U	U	20.5	471.348
	24.94137146 24.94137146	24 24	80.20851262 80.20851262	93	0	0	26.5	
2133								471.348 471.348 471.348

# A.10. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol (lanjutan 4)

Tabel A.10. Hasil Simulasi 2 Sistem Kontrol

Time		Td_SP		RH_SP				RD
2169	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2178	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2187	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2196	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2205	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2214	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2223	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2232	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2241	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2250	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2259	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2268	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	
				99				
2277	21.42932911	22	100.4894041		21	0	26.6	488.142
2286	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2295	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2304	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2313	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2322	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2331	21.42932911	22	100.4894041	99	21	0	26.6	488.142
2340	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2349	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488,142
2358	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2367	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2376	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2376	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2394	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2403	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2412	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2421	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2430	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2439	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2448	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2457	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2466	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2475	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2484	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2493	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2502	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2511	20.43073126	20	99.74565416	101	20	0	26.6	488.142
2520	18.24166167	18	99.58086518	102	18	0	26.7	504.935
2529	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2538	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2547	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2556	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2565	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2574	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2583	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2592	19.36111676	18	99,72736809	102	19	0	26.7	504.935
2601	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2610	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2619	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0		504.935
2628	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
						_		
2637	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2646	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2655	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2664	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2673	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2682	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2691	19.36111676	18	99.72736809	102	19	0	26.7	504.935
2700	18.24166167	16	99.58086518	104	18	0	26.7	504.935
2709	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2718	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2727	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2736	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2745	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2754	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2763	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2772	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2781	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2790	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2799	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2808	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2000	17.12106077	16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2817			100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
	17.12106077	16						
2817	17.12106077 17.12106077	16 16	100.0932814	104	17	0	26.7	504.935
2817 2826 2835	17.12106077	16	100.0932814				26.7	504.935
2817 2826 2835 2844	17.12106077 17.12106077	16 16	100.0932814 100.0932814	104	17	0	26.7	504.935 504.935
2817 2826 2835 2844 2853	17.12106077 17.12106077 17.12106077	16 16 16	100.0932814 100.0932814 100.0932814	104 104	17 17	0	26.7 26.7	504.935 504.935 504.935
2817 2826 2835 2844 2853 2862	17.12106077 17.12106077 17.12106077 17.12106077	16 16 16 16	100.0932814 100.0932814 100.0932814 100.0932814	104 104 104	17 17 17	0 0	26.7 26.7 26.7	504.935 504.935 504.935 504.935
2817 2826 2835 2844 2853	17.12106077 17.12106077 17.12106077	16 16 16	100.0932814 100.0932814 100.0932814	104 104	17 17	0	26.7 26.7	504.935 504.935 504.935

### LAMPIRAN B

### LISTING PROGRAM

#### **B.1.** Kode Sumber Program Model JST Kontroler

```
1 % Import Data
2 data = xlsread('DataSkripsiS1Ridhan.xlsx');
3 Control Input = data(:,5:6);
4 Plant_Output = data(:,9:10);
6 % Set up Data
7 Yp = Plant_Output; % Plant Output
8 u = Control_Input; % Manipulated Variable
  [\sim, datasize] = size(Yp);
  clear data Control_Input Load_var Plant_Output;
12 % Feature Scaling
parY = [30.31, 100; 16, 55.84];
[Yp, ~] = MinMaxScaler(Yp', parY);
Yp = Yp';
 clear parY;
17
18 % ANN Input Output
normal = 2: datasize;
delay = 1: datasize -1;
_{21} X = [Yp(:, delay); Yp(:, normal); u(:, delay)]; % Feature
     = u(:, normal); % Target
  clear Yp u normal delay;
25 % Create a Fitting Network
26 hiddenLayerSize = 35;
 netC = feedforwardnet(hiddenLayerSize);
 % Choose a Training Function
 netC.trainFcn = 'trainIm'; % Levenberg-Marquardt
     backpropagation.
32 % Choose Input and Output Pre/Post-Processing Functions
33 % For a list of all processing functions type: help
     nnprocess
```

```
netC.input.processFcns = {'removeconstantrows','
     mapminmax ' };
  netC.output.processFcns = {'removeconstantrows','
     mapminmax'};
 % Setup Division of Data for Training, Validation,
     Testing
38 % For a list of all data division functions type: help
     nndivision
  netC.divideFcn = 'dividerand'; % Divide data randomly
  netC.divideMode = 'sample'; % Divide up every sample
  netC.divideParam.trainRatio = 80/100;
  netC.divideParam.valRatio = 10/100;
  netC.divideParam.testRatio = 10/100;
 % Choose activation functions
  netC.layers {1}.transferFcn = 'tansig';
  netC.layers {2}.transferFcn = 'purelin';
48
 % Choose a Performance Function
 % For a list of all performance functions type: help
     nnperformance
  netC.performFcn = 'mse'; % Mean Squared Error
53 % Choose Plot Functions
54 % For a list of all plot functions type: help nnplot
  netC.plotFcns = {'plotperform', 'plottrainstate','
     ploterrhist', ...
  'plotregression', 'plotfit'};
 % Train the Network
  [netC, tr] = train(netC, X, T);
 % Test the Network
  u = netC(X);
 % Network Performance
 e = gsubtract(T, u);
_{66} MAE = mean(abs(e),2);
_{67} MAE_All = mean(MAE);
_{68} MSE = mean(e.^2,2);
 MSE\_All = perform(netC, T, u);
70 MSE_Relatif = mean(e/T, 2);
```

```
MSE_Std = std(e,0,2);

Correlation Coefficient

(~,~,R_AC] = postreg(T(1,:),u(1,:));

(~,~,R_HT] = postreg(T(2,:),u(2,:));

(~,~,R_All] = postreg(T,u);

R = [R_AC,R_HT];

clear R_AC R_HT;

Recalculate Training, Validation and Test Performance trainTargets = T .* tr.trainMask{1};

valTargets = T .* tr.valMask{1};

testTargets = T .* tr.testMask{1};

all_MSETrain = perform(netC, trainTargets, u);

All_MSEVal = perform(netC, valTargets, u);

All_MSETest = perform(netC, testTargets, u);
```

## **B.2.** Fungsi Min Max Scaler

```
function [newx, par] = MinMaxScaler(x, parx)
if (parx == 0)
   newx = ( x - min(x) ) ./ ( max(x) - min(x) );
   par = [[max(x)]; [min(x)]];
else
   maxx = parx(1,:);
   minx = parx(2,:);
   newx = ( x - minx ) ./ ( maxx - minx );
   par = parx;
end
end
```

### **B.3.** Fungsi Kuantisasi AC

```
function y = QuantizationAC(u)
AC = round(u);
if (AC < 12)
y = 0;
elseif (AC <= 16)
y = 16;
elseif (AC >= 30)
```

```
y = 30;
else
y = AC;
```

## **B.4.** Fungsi Kuantisasi Heater

```
function y = QuantizationHT(u)
HT = round(u);
if (HT < 1)
y = 0;
elseif (HT > 2)
y = 2;
else
y = HT;
end
```

## B.5. Fungsi Penskalaan Suhu Ruang

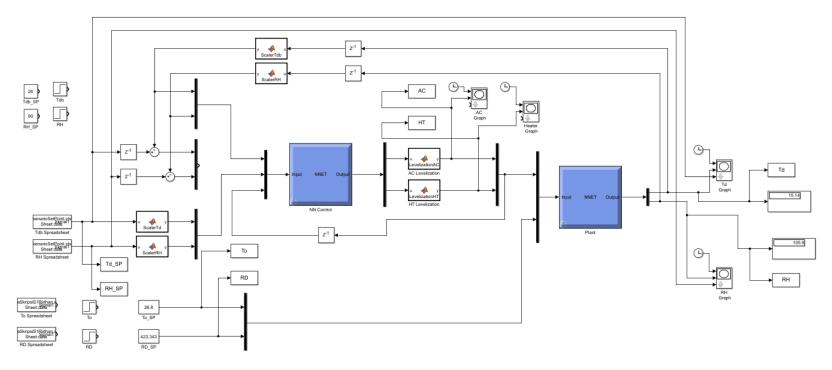
```
function y = ScalerTd(u)
maxTd = 30.31;
minTd = 16;
y = ( u - minTd ) ./ ( maxTd - minTd );
```

## B.6. Fungsi Penskalaan Kelembapan Relatif

```
function y = ScalerRH(u)
maxRH = 100;
minRH = 55.84;
y = ( u - minRH ) ./ ( maxRH - minRH );
```

# LAMPIRAN C DIAGRAM BLOK

## C.1. Diagram Blok Rancangan Sistem Kontrol Simulink



Gambar C.1. Diagram Blok Rancangan Sistem Kontrol Simulink