



**TUGAS AKHIR - TE 141599**

**STUDI PERBANDINGAN REDAMAN HUJAN  
MENGGUNAKAN FREKUENSI 15 GHz DARI HASIL  
PENGUKURAN SECARA LANGSUNG DAN HASIL SIMULASI  
METODE SST (*SYNTHETIC STORM TECHNIQUE*)**

Rryan Eka Pratama  
NRP. 07111645000012

Dosen Pembimbing  
Dr. Ir. Achmad Mauludiyanto, M.T.  
Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.

DEPARTEMEN TEKNIK ELEKTRO  
Fakultas Teknologi Elektro  
Institut Teknologi Sepuluh Nopember  
Surabaya 2018









**TUGAS AKHIR - TE 141599**

**STUDI PERBANDINGAN REDAMAN HUJAN  
MENGGUNAKAN FREKUENSI 15 GHz DARI HASIL  
PENGUKURAN SECARA LANGSUNG DAN HASIL SIMULASI  
METODE SST (*SYNTHETIC STORM TECHNIQUE*)**

Riyan Eka Pratama  
NRP. 07111645000012

Dosen Pembimbing  
Dr. Ir. Achmad Mauludiyanto, M.T.  
Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.

DEPARTEMEN TEKNIK ELEKTRO  
Fakultas Teknologi Elektro  
Institut Teknologi Sepuluh Nopember  
Surabaya 2018







**FINAL PROJECT - TE 141599**

**COMPARATIVE STUDY OF RAIN ATTENUATION USING  
THE 15 GHz FREQUENCY OF THE DIRECT  
MEASUREMENT AND SIMULATION RESULTS OF SST  
(SYNTHETIC STORM TECHNIQUE) METHOD**

Riyan Eka Pratama  
NRP. 07111645000012

Supervisory  
Dr. Ir. Achmad Mauludiyanto, M.T.  
Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.

DEPARTEMENT OF ELECTRICAL ENGINEERING  
Faculty of Electrical Technology  
Institute Technology of Sepuluh Nopember  
Surabaya 2018





## **PERNYATAAN KEASLIAN TUGAS AKHIR**

Dengan ini saya menyatakan bahwa isi sebagian maupun keseluruhan Tugas Akhir saya dengan judul “Studi Perbandingan Redaman Hujan Menggunakan Frekuensi 15 GHz Dari Hasil Pengukuran Secara Langsung Dan Hasil Simulasi Metode SST (*Synthetic Storm Technique*)” adalah benar-benar hasil karya intelektual mandiri, diselesaikan tanpa menggunakan bahan-bahan yang tidak diijinkan dan bukan merupakan karya pihak lain yang saya akui sebagai karya sendiri.

Semua referensi yang dikutip maupun dirujuk telah ditulis secara lengkap pada daftar pustaka.

Apabila ternyata pernyataan ini tidak benar, saya bersedia menerima sanksi sesuai peraturan yang berlaku.

Surabaya, Juni 2018

Riyan Eka Pratama  
NRP. 07111645000012



**STUDI PERBANDINGAN REDAMAN HUJAN  
MENGGUNAKAN FREKUENSI 15 GHz DARI HASIL  
PENGUKURAN SECARA LANGSUNG DAN HASIL SIMULASI  
METODE SST (SYNTHETIC STORM TECHNIQUE)**

**TUGAS AKHIR**

Diajukan untuk Memenuhi Sebagian Persyaratan

Untuk Memperoleh Gelar Sarjana Teknik

Pada

Bidang Studi Telekomunikasi Multimedia

Departemen Teknik Elektro

Institut Teknologi Sepuluh Nopember

Institut  
Teknologi  
Sepuluh Nopember

**Dosen Pembimbing I,**

Institut  
Teknologi  
Sepuluh Nopember

*Muly*

**Dosen Pembimbing II,**

Institut  
Teknologi  
Sepuluh Nopember

*Gamantyo*

**Dr. Ir. Achmad Maulidiyanto, M.T.**

NIP. 196109031989031001

**Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.**

NIP. 197011111993031002



# **STUDI PERBANDINGAN REDAMAN HUJAN MENGGUNAKAN FREKUENSI 15 GHz DARI HASIL PENGUKURAN SECARA LANGSUNG DAN HASIL SIMULASI METODE SST (*SYNTHETIC STORM TECHNIQUE*)**

Nama : Riyana Eka Pratama  
Nomer Pokok : 07111645000012  
Dosen Pembimbing : 1. Dr. Ir. Achmad Mauludiyanto, M.T.  
2. Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.

## **ABSTRAK**

Pada sistem komunikasi gelombang mikro *line of sight* (LOS) *point to point*, yang beroperasi pada frekuensi di atas 10 GHz akan sangat rentan terhadap redaman hujan terutama pada negara-negara tropis seperti Indonesia, sehingga sangat diperlukan untuk menghitung nilai estimasi redaman hujan ini di dalam melakukan desain sistem komunikasi *point to point*, sebagai dasar pertimbangan di dalam mendapatkan kestabilan sistem komunikasi pada umumnya.

Penelitian ini adalah melakukan pengukuran intensitas curah hujan secara langsung menggunakan *raingauge*, sehingga diperoleh nilai *rain rate* sebagai dasar perhitungan nilai prediksi redaman hujan *Synthetic Storm Technique* (SST) melalui penentuan parameter  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan ITU-R P.838-3 2005 dengan faktor koreksi sebesar  $\Delta A$  dan penentuan  $k$  dan  $\alpha$  dari proses sistem regresi linear.

Hasil perhitungan nilai prediksi redaman hujan SST tersebut di atas dibandingkan dengan hasil pengukuran secara langsung pada link komunikasi 15 GHz, dengan cara mengambil nilai SSE (*sum of square error*) yang terkecil.

Nilai hasil perhitungan prediksi redaman hujan SST melalui penentuan  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan ITU-R P.838-3 2005 dengan faktor koreksi 0,21379 adalah nilai yang mendekati hasil pengukuran langsung dengan SSE sebesar 18,065.

**Kata Kunci :** Link gelombang mikro 15GHz, SST, *Synthetic Storm Technique*, redaman hujan, *raingauge*, Regresi.







# **COMPARATIVE STUDY OF RAIN ATTENUATION USING THE 15 GHz FREQUENCY OF THE DIRECT MEASUREMENT AND SIMULATION RESULTS OF SST (SYNTHETIC STORM TECHNIQUE) METHOD**

Name : Riyan Eka Pratama  
Supervisory : 1. Dr. Ir. Achmad Mauludiyanto, M.T.  
                  2. Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D.

## ***ABSTRACT***

*In line of sight (LOS) point to point of microwave communication systems, which at frequencies above 10 GHz will be particularly vulnerable to rain attenuation especially in tropical countries such as Indonesia, so it is necessary to calculate this rainfall attenuation estimation value in designing of point-to-point communication systems, as the basic of consideration in getting stability of communication system in general.*

*This research is to measure rainfall intensity directly using raingauge, so as to get rain rate value as basic calculation of Synthetic Storm Technique rainfall prediction value (SST) through determination of  $k$  and  $\alpha$  parameter based on ITU-R P.838-3 2005 with correction factor of  $\Delta A$  and determination of  $k$  and  $\alpha$  from the linear regression system process.*

*The result of SST rain attenuation prediction value above compared to the result of measurement directly on 15 GHz communication link, by taking the smallest SSE (sum of square error) value.*

*The results of the predicted rain attenuation SST through the determination of  $k$  and  $\alpha$  based on the ITU-R P.838-3 2005 with correction factor 0.21379 is a value close to the result of direct measurement with SSE of 18,065.*

***Keywords : 15 GHz Microwave link, SST, Synthetic Storm Technique, rain attenuation, Raingauge, Regretion.***



## KATA PENGANTAR

Puji dan syukur kehadirat Allah SWT, karena berkat rahmat dan hidayah-Nya penulis dapat menyelesaikan penyusunan buku Tugas Akhir ini yang berjudul :

**Studi Perbandingan Redaman Hujan Menggunakan Frekuensi 15 GHz Dari Hasil Pengukuran Secara Langsung Dan Hasil Simulasi Metode SST (*Synthetic Storm Technique*)**

Tugas akhir ini merupakan salah satu syarat dalam menyelesaikan pendidikan Strata-1 di Bidang Studi Telekomunikasi Multimedia, Jurusan Teknik Elektro, Fakultas Teknologi Industri, Institut Teknologi Sepuluh Nopember Surabaya.

Selama penggerjaan Tugas Akhir dan penyusunan buku ini penulis telah banyak dibantu oleh berbagai pihak. Untuk itu, pada kesempatan ini penulis bermaksud mengucapkan terimakasih kepada : Keluarga penulis yang senantiasa memberikan dukungan, semangat dan doa. Bapak Dr. Ir. Achmad Maulidiyanto, M.T. dan Prof. Ir. Gamantyo Hendrantoro, M.Eng. Ph.D. selaku dosen pembimbing yang telah bersedia memberikan ilmu, dukungan dan motivasi sehingga dapat terealisasinya tugas akhir ini. Teman-teman Telekomunikasi Multimedia Lintas Jalur terimakasih atas kerjasama dan dukungannya.

Penulis menyadari bahwa tugas akhir ini masih jauh dari sempurna, oleh karena itu saran dan kritik sangat penulis harapkan untuk pengembangan di masa yang akan datang.

Besar harapan penulis bahwa apa yang telah dituangkan dalam buku ini dapat bermanfaat bagi rekan-rekan mahasiswa dan pembaca pada umumnya.

Surabaya, Juni 2018

Penulis



## DAFTAR ISI

### LEMBAR JUDUL

|  |     |
|--|-----|
| PERNYATAAN KEASLIAN TUGAS AKHIR.....                                 | i   |
| LEMBAR PENGESAHAN.....   | ii  |
| ABSTRAK.....   | iii |
| KATA PENGANTAR.....  | v   |
| DAFTAR ISI.....  | ix  |
| DAFTAR GAMBAR .....  | xii |
| DAFTAR TABEL.....  | xiv |
| BAB I PENDAHULUAN .....  | 1   |
| 1.1 Latar Belakang .....   | 1   |
| 1.2 Perumusan Masalah .....  | 2   |
| 1.3 Tujuan .....   | 3   |
| 1.4 Metodologi.....  | 3   |
| 1.5 Sistematika.....   | 4   |
| 1.6 Relevansi dan Manfaat.....                                       | 5   |
| BAB II TINJAUAN PUSTAKA.....   | 7   |
| 2.1 Studi Sebelumnya .....   | 7   |
| 2.2 Dasar Teori .....  | 8   |
| BAB III METODE PENGUMPULAN DATA.....                                 | 25  |
| 3.1 Metode Pengukuran .....  | 25  |
| 3.1.1 Pengukuran Curah Hujan <i>Raingauge</i> .....                  | 25  |
| 3.1.2 Pengukuran Redaman Hujan Radio Link 15 GHz .....               | 26  |
| 3.2 Parameter Pengukuran .....                                       | 27  |
| 3.3 Perangkat Pengukuran .....                                       | 28  |
| 3.4 Skenario Pengukuran Data.....                                    | 31  |
| 3.4.1 Pengukuran Curah Hujan dengan Raingauge.....                   | 32  |
| 3.4.2 Pengukuran Redaman Hujan Radio Link 15 GHz .....               | 34  |
| 3.5 Skenario Pengolahan Data .....                                   | 36  |
| 3.5.1 Pengolahan Data Intensitas Curah Hujan.....                    | 36  |
| 3.5.2 Pengolahan Data Redaman Hujan Pengukuran Langsung ....         | 40  |
| BAB IV ANALISA DAN PEMBAHASAN.....                                   | 43  |
| 4.1 Redaman Hujan SST .....  | 43  |
| 4.1.1 Menentukan $k$ dan $\alpha$ Referensi ITU-R P.838-3 2005 ..... | 44  |
| 4.1.2 Analisa Regresi Linier untuk Menentukan $k$ dan $\alpha$ ..... | 44  |
| 4.1.3 Menentukan Redaman Hujan SST .....                             | 47  |

|   |    |
|---|----|
| 4.2 Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran (per Event Hujan).....     | 49 |
| 4.3 Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran (Semua Event Hujan).....   | 51 |
| 4.3.1 Menentukan Redaman Hujan SST.....   | 51 |
| 4.3.1.1 Untuk $k$ dan $\alpha$ referensi ITU-R P.838 .....                            | 51 |
| 4.3.1.2 Untuk $k$ dan $\alpha$ dari Proses Regresi Linier ..                          | 52 |
| 4.3.2 Perbandingan Redaman hujan SST dengan Pengukuran .....                          | 53 |
| 4.3.3 Menentukan SSE dari hasil Perbandingan Redaman hujan SST dengan Pengukuran..... | 54 |
| BAB V PENUTUP .....   | 55 |
| 5.1 Kesimpulan.....   | 55 |
| 5.2 Saran-saran .....   | 55 |
| DAFTAR PUSTAKA .....  | 56 |
| LAMPIRAN A DATA TEXT RAINGAUGE .....  | 59 |
| A.1 Data Raingauge 07 Maret 2018.....   | 59 |
| A.2 Data Raingauge 08 Maret 2018.....   | 61 |
| A.3 Data Raingauge 29 Maret 2018.....   | 62 |
| A.4 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Siang .....  | 62 |
| A.5 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Sore.....  | 63 |
| A.6 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Malam.....   | 63 |
| A.7 Data Raingauge 01 April 2018 .....  | 64 |
| LAMPIRAN B PENGUKURAN DAYA DAN REDAMAN HUJAN .....                                    | 65 |
| B.1 Hasil Pengukuran 07 Maret 2018 .....  | 65 |
| B.2 Hasil Pengukuran 08 Maret 2018 .....  | 71 |
| B.3 Hasil Pengukuran 29 Maret 2018 .....  | 76 |
| B.4 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Siang .....                                      | 77 |
| B.5 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Sore.....  | 78 |
| B.6 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Malam.....                                       | 78 |
| B.7 Hasil Pengukuran 01 April 2018 .....  | 79 |
| LAMPIRAN C DATA NILAI RAIN RATE.....  | 81 |
| C.1 Nilai Rain-rate Data Hujan 07 Maret 2018 .....                                    | 81 |
| C.2 Nilai Rain-rate Data Hujan 08 Maret 2018 .....                                    | 87 |
| C.3 Nilai Rain-rate Data Hujan 29 Maret 2018 .....                                    | 91 |
| C.4 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Siang .....                            | 91 |
| C.5 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Sore.....                              | 92 |
| C.6 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Malam.....                             | 93 |
| C.7 Nilai Rain-rate Data Hujan 01 April 2018 .....                                    | 95 |
| LAMPIRAN D REGRESI LINIER MENENTUKAN $k$ DAN $\alpha$ .....                           | 97 |

|   |     |
|---|-----|
| D.1 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 07 Maret 2018.....                                       | 97  |
| D.2 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 08 Maret 2018.....                                       | 103 |
| D.3 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 29 Maret 2018.....                                       | 108 |
| D.4 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 30 Maret 2018 – Siang.....                               | 109 |
| D.5 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 30 Maret 2018 – Sore .....                               | 111 |
| D.6 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 30 Maret 2018 – Malam .....                              | 112 |
| D.7 Regresi untuk <i>event</i> Hujan 01 April 2018.....                                       | 113 |
| <b>LAMPIRAN E REDAMAN HUJAN SST DAN HASIL</b>   |     |
| <b>PENGUKURAN (PER EVENT HUJAN) .....</b>   | 115 |
| E.1 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>07 Maret 2018.....          | 115 |
| E.2 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>08 Maret 2018.....          | 127 |
| E.3 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>29 Maret 2018.....          | 136 |
| E.4 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>30 Maret 2018 - Siang.....  | 137 |
| E.5 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>30 Maret 2018 - Sore .....  | 140 |
| E.6 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>30 Maret 2018 - Malam ..... | 141 |
| E.7 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan<br>01 April 2018.....          | 143 |
| <b>LAMPIRAN F REDAMAN HUJAN SST DAN REDAMAN HASIL</b>   |     |
| <b>PENGUKURAN (SEMUA EVENT HUJAN) .....</b>   | 147 |
| F.1 Perbandingan Nilai Redaman SST dengan Redaman Pengukuran<br>dan Hitung SSE.....           | 147 |
| F.2 Grafik Perbandingan Nilai Redaman SST dengan Redaman<br>Pengukuran .....                  | 159 |

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## DAFTAR GAMBAR

|                    |  |    |
|--------------------|--|----|
| <b>Gambar 2.1</b>  | Blok Diagram Sistem Transmisi Radio Gel.Mikro.....             | 9  |
| <b>Gambar 2.2</b>  | Propagasi Line of Sight (LOS) .....                            | 10 |
| <b>Gambar 2.3</b>  | Skema Pengukuran Daya yang diterima .....                      | 12 |
| <b>Gambar 2.4</b>  | Penunjukan Level Daya yang Diterima .....                      | 13 |
| <b>Gambar 2.5</b>  | Konversi data <i>raingauge</i> hasil pengukuran per menit ...  | 14 |
| <b>Gambar 2.6</b>  | Sudut <i>tilt</i> polarisasi relative terhadap horizontal..... | 18 |
| <b>Gambar 2.7</b>  | Sudut elevasi lintasan.....                                    | 18 |
| <b>Gambar 2.8</b>  | Garis Regresi Y karena Pengaruh X .....                        | 20 |
| <b>Gambar 2.9</b>  | Deviasi Garis Regresi Estimasi.....                            | 23 |
| <br>               |  |    |
| <b>Gambar 3.1</b>  | Blok diagram Pengukuran Curah Hujan .....                      | 26 |
| <b>Gambar 3.2</b>  | Blok diagram Pengukuran Redaman Hujan Radio 15 GHz<br>.....    | 27 |
| <b>Gambar 3.3</b>  | Perangkat Raingauge .....                                      | 29 |
| <b>Gambar 3.4</b>  | Perangkat Antena <i>Microwave</i> .....                        | 30 |
| <b>Gambar 3.5</b>  | Perangkat Radio <i>Microwave</i> .....                         | 31 |
| <b>Gambar 3.6</b>  | Blok Diagram Pengukuran Curah Hujan .....                      | 32 |
| <b>Gambar 3.7</b>  | Blok diagram pengukuran redaman hujan pada link radio<br>..... | 34 |
| <br>               |  |    |
| <b>Gambar 3.8</b>  | Blok Diagram Pengolahan Data <i>Rain rate</i> .....            | 37 |
| <b>Gambar 3.9</b>  | Konversi nilai <i>Rain rate</i> .....                          | 38 |
| <b>Gambar 3.10</b> | Grafik Nilai <i>Rain rate</i> .....                            | 39 |
| <b>Gambar 3.11</b> | Blok diagram pengolahan data Redaman Hujan .....               | 40 |
| <b>Gambar 3.12</b> | Grafik redaman hujan pengukuran langsung .....                 | 42 |
| <br>               |  |    |
| <b>Gambar 4.1</b>  | Grafik regresi linier Menentukan $k$ dan $\alpha$ .....        | 46 |
| <b>Gambar 4.2</b>  | Grafik Nilai Redaman Hujan SST .....                           | 48 |
| <b>Gambar 4.3</b>  | Perbandingan Redaman Hujan SST dengan pengukuran               | 50 |
| <b>Gambar 4.4</b>  | Grafik Redaman SST untuk $k$ dan $\alpha$ Referensi ITU .....  | 52 |
| <b>Gambar 4.5</b>  | Regresi Linier untuk menentukan $k$ dan $\alpha$ .....         | 52 |
| <b>Gambar 4.6</b>  | Grafik Redaman Hujan SST untuk $k$ dan $\alpha$ dari Regresi   | 53 |
| <b>Gambar 4.7</b>  | Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Pengukuran<br>.....      | 53 |

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## DAFTAR TABEL

|   |    |
|---|----|
| <b>Tabel 2.1</b> Alokasi frekuensi.....   | 8  |
| <b>Tabel 2.2</b> Nilai Kostanta $k$ dan $\alpha$ terhadap Frekuensi dan Polarisasi .. | 17 |
| <b>Tabel 3.1</b> Contoh hasil pengukuran <i>rain rate</i> dari <i>raingauge</i>       | 28 |
| <b>Tabel 3.2</b> Data hasil pengukuran Curah Hujan <i>Raingauge</i>                   | 33 |
| <b>Tabel 3.3</b> Pengolahan Data <i>Rain rate</i>                                     | 38 |
| <b>Tabel 3.4</b> Nilai Daya diterima dan Redaman hujan                                | 41 |
| <b>Tabel 4.1</b> Regresi Linier Menentukan $k$ dan $\alpha$ .....                     | 45 |
| <b>Tabel 4.2</b> Parameter untuk menentukan nilai $k$ dan $\alpha$ .....              | 46 |
| <b>Tabel 4.3</b> Nilai Prediksi Redaman Hujan SST .....                               | 47 |
| <b>Tabel 4.4</b> Perbandingan Redaman Hujan SST dengan pengukuran ....                | 49 |
| <b>Tabel 4.5</b> Perhitungan SSE Redaman Pengukuran dengan SST .....                  | 50 |

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

# BAB I

## PENDAHULUAN

### 1.1 Latar Belakang

Meningkatnya kebutuhan layanan komunikasi saat ini telah membuat spektrum radio yang tersedia dituntut memiliki bandwidth yang lebih besar dan beroperasi pada frekuensi yang sangat besar di kisaran di atas 10 GHz. Komunikasi yang menggunakan frekuensi yang sangat tinggi ini, akan sangat rentan terhadap terjadinya hujan karena pengaruhnya yang dapat melemahkan daya yang diterima pada sisi penerima (receiver) atau secara umum akan dapat menurunkan performansi sistem komunikasi yang dimaksudkan. Tetes hujan menyebabkan penghamburan dan penyerapan energi gelombang radio yang akan menghasilkan redaman yang disebut redaman hujan. Besarnya redaman tergantung pada besarnya curah hujan. Redaman hujan mulai terasa pengaruhnya pada frekuensi diatas 10 GHz. Redaman hujan tidak dapat ditentukan secara pasti tetapi ditentukan secara statistik.

Kebutuhan akan desain sistem komunikasi khususnya pada *radio terrestrial line of sight* yang handal dan tahan terhadap kondisi hujan di Indonesia mutlak diperlukan, karena Indonesia termasuk negara yang beriklim tropis, dimana curah hujannya yang sangat tinggi, sehingga permasalahan redaman pada link komunikasi radio yang disebabkan oleh hujan semakin menguat. Sebelum langkah desain dilakukan maka perlu untuk diketahui karakteristik dan keadaan nyata di lapangan dengan cara pengambilan data curah hujan dan dilanjutkan dengan penentuan nilai prediksi redaman hujan. Curah hujan yang terjadi erat kaitannya dengan redaman, karena semakin tinggi curah hujan yang terjadi maka semakin tinggi pula nilai redaman yang terjadi.

Banyak metode yang telah dikembangkan untuk memprediksi nilai redaman hujan menggunakan data pengukuran intensitas curah hujan. Penelitian ini memberikan informasi perhitungan nilai statistik redaman hujan dengan berdasarkan hasil pengukuran curah hujan secara langsung di lokasi keberadaan link komunikasi radio *line of sight* 15 GHz di kampus teknik elektro ITS untuk mendapatkan nilai prediksi redaman hujan dengan menggunakan metode *Synthetic Storm Technique* (SST).

Nilai prediksi redaman hujan yang diperoleh melalui perhitungan menggunakan metode SST dengan didasarkan pada nilai intensitas curah hujan hasil pengukuran *raingauge* yang dilakukan dengan menentukan terlebih dahulu parameter redaman  $k$  dan  $\alpha$  yang didasarkan dari rekomendasi ITU-R P.838-3 tahun 2005 yang hasilnya ditambahkan faktor koreksi sebesar  $\Delta A$  yang ditentukan berdasarkan perbedaan hasil perhitungan terhadap pengukuran rata-ratanya. Perhitungan redaman SST juga dilakukan dengan penentuan  $k$  dan  $\alpha$  melalui proses sistem regresi linear.

Hasil nilai prediksi redaman hujan SST dari kedua metode tersebut di atas selanjutnya dibandingkan dengan hasil nilai pengukuran redaman hujan secara langsung pada link komunikasi *line of sight* yang beroperasi pada frekuensi 15 GHz, yang didapatkan dengan cara mengambil selisih nilai daya yang diterima pada kondisi cuaca normal (cerah tidak ada hujan) dengan nilai daya yang diterima pada kondisi cuaca hujan.

Pemakaian dua metode penentuan nilai parameter redaman  $k$  dan  $\alpha$  dalam rangka untuk menghitung nilai prediksi redaman hujan SST dimaksudkan untuk mendapatkan hasil nilai prediksi yang lebih akurat. Tahap akhir pada pelaksanaan tugas akhir ini adalah melakukan pemilihan metode penentuan  $k$  dan  $\alpha$ , didasarkan nilai jumlah kesalahan kuadrat (*sum of square error*) yang terkecil dari hasil perbandingan terhadap pengukuran langsung yang dilakukan.

## 1.2 Perumusan Masalah

Berdasarkan latar belakang masalah tersebut di atas, dapat dirumuskan beberapa permasalahan sebagai berikut :

1. Bagaimana mendapatkan intensitas curah hujan dari hasil pengukuran menggunakan raingauge.
2. Bagaimana mendapatkan nilai redaman hujan hasil dari metode SST (*Synthetic Storm Technique*).
3. Bagaimana menentukan redaman hujan dari hasil pengukuran link komunikasi *microwave* 15 GHz
4. Bagaimana hasil perbandingan nilai redaman hujan SST (*Synthetic Storm Technique*) dengan nilai redaman hujan hasil pengukuran pada link radio *microwave* 15 GHz

### **1.3 Tujuan**

1. Memberi perbandingan hasil pengukuran redaman hujan secara langsung pada system komunikasi gelombang mikro *line of sight* 15 GHz, dengan hasil perhitungan menggunakan metode *Synthetic Storm Technique* (SST).
2. Menguji kesesuaian prediksi redaman hujan *Synthetic Storm Technique* (SST) untuk link komunikasi gelombang mikro *line of sight* 15 GHz.

### **1.4 Metodologi**

Metodologi pelaksanaan tugas akhir tentang studi perbandingan redaman hujan menggunakan frekuensi 15 Ghz dari hasil pengukuran secara langsung dan hasil simulasi metode SST, dapat diuraikan sebagai berikut :

1. Melakukan pengukuran curah hujan pada posisi kisaran 15 meter dari link komunikasi radio gelombang mikro 15 GHz di kampus Teknik Elektro ITS Surabaya, menggunakan alat ukur *raingauge*.
2. Menghitung nilai intensitas curah hujan *rainrate* setiap durasi waktu 1 menit untuk dijadikan sebagai hasil rain rate yang memiliki satuan mm/jam.
3. Melakukan pengukuran redaman hujan secara langsung pada link komunikasi radio gelombang mikro *Line Of Sight* dengan perangkat minilink yang beroperasi pada frekuensi 15 GHz, dengan cara mengambil nilai selisih daya yang diterima oleh Penerima ( $R_s$ ) di saat tidak terjadi hujan dengan hasil daya yang terukur saat terjadi hujan.
4. Melakukan perhitungan prediksi nilai redaman hujan dengan menggunakan metode *Synthetic Storm Technique* (SST), dengan tidak dipengaruhi oleh data arah dan kecepatan angin, karena jarak link komunikasi radio yang digunakan sebagai obyek penelitian adalah cukup dekat, yaitu 53,2 meter. Nilai prediksi redaman hujan SST ini ditentukan melalui perhitungan parameter redaman  $k$  dan  $\alpha$  yang didasarkan pada rekomendasi ITU-R P.838-3 tahun 2005 yang hasilnya ditambahkan faktor koreksi sebesar  $\Delta A$ , dan sebagai perbandingan nilai redaman SST ini juga dihitung dengan nilai  $k$  dan  $\alpha$  ditentukan dengan metode lain yaitu melalui proses regresi linier.

5. Membandingkan hasil nilai prediksi redaman SST yang didapatkan dari kedua metode penentuan parameter redaman  $k$  dan  $\alpha$  dengan hasil nilai redaman hujan yang diperoleh dari pengukuran langsung.
6. Melakukan pemilihan hasil prediksi nilai redaman SST dari dua metode yang dilakukan dengan didasarkan pada pemilihan nilai *sum of square* (SSE) terkecil yang barasal dari perbandingan dengan nilai redaman hujan pengukuran langsung.
7. Membuat simpulan dan laporan sebagai tahap terakhir yang dilakukan di dalam pelaksanaan tugas akhir ini.

## 1.5 Sistematika

Laporan Tugas Akhir ini disusun secara sistematis dibagi dalam beberapa bab, dengan perincian sebagai berikut:

### Bab I Pendahuluan

Pada bab ini akan dipaparkan terkait latar belakang pengerjaan tugas akhir, rumusan masalah, tujuan, metodologi dan sistematika penulisan tugas akhir dan Relevansi serta manfaatnya,. Bab ini ditulis agar pembaca mengerti arah pengerjaan tugas akhir ini.

### Bab II Tinjauan Pustaka

Pada bab ini dijelaskan tentang studi-studi sebelumnya yang mirip, terkait, atau mendukung pengerjaan Tugas Akhir, dan teori-teori yang berhubungan dengan permasalahan yang dibahas pada tugas akhir ini.

### Bab III Metode Pengumpulan Data

Pada bab ini berisi langkah-langkah dalam proses pengumpulan data hasil pengukuran baik intensitas hujan maupun pengukuran redaman langsung sekaligus melakukan pengolahan untuk menjadikan parameter yang siap digunakan sebagai dasar untuk analisa.

### Bab IV Analisa dan Pembahasan

Pada bab ini berisi tentang analisa dari hasil pengukuran dan perhitungan-perhitungan terkait dengan nilai redaman hujan SST yang selanjutnya dilakukan perbandingan dengan hasil pengukuran langsung nilai redaman pada link komunikasi gelombang mikro 15 GHz

## Bab V Penutup

Pada bab ini akan dipaparkan kesimpulan dari penggerjaan tugas akhir ini dan beberapa saran yang dapat dijadikan dasar di dalam pengembangan dan pemanfaatan hasil dari tugas akhir ini.

### 1.6 Relevansi dan Manfaat

Hasil tugas akhir ini diharapkan dapat memberikan kontribusi bagi para engineer telekomunikasi radio, terkait dengan desain system komunikasi radio gelombang mikro, sebagai berikut :

1. Memberi kontribusi dan pertimbangan di dalam hal pemakaian metode yang tepat untuk membuat estimasi nilai redaman hujan pada perhitungan link budget sistem komunikasi radio gelombang mikro di atas 10 GHz.
2. Memberi kontribusi dan pertimbangan tentang pentingnya memperhatikan nilai redaman hujan pada system komunikasi radio gelombang mikro UHF terrestrial di Indonesia, sehingga bisa diantisipasi sejak dini desain sistem komunikasi yang benar dan tepat.

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## **BAB II**

### **TINJAUAN PUSTAKA**

Pada bab ini akan dijelaskan tentang studi-studi sebelumnya yang terkait dan mendukung tugas akhir yang akan dilaksanakan. Berikut dibahas juga konsep dan teori yang menjadi landasan pembuatan Tugas Akhir ini. Dasar teori yang dimaksud meliputi konsep perhitungan redaman hujan SST, link radio gelombang mikro Line of Sight, dan konsep serta teori statistik regresi linier terkait menentukan nilai prediksi redaman hujan SST .

#### **2.1 Studi Sebelumnya**

Nuradi S., Haniah M., Ari W, dan Okkkie P. (2009), telah melakukan penelitian dengan judul “Estimasi Redaman Hujan Menggunakan *Synthetic Storm Technique* (SST) Dan Segmentasi Link Untuk Gelombang Millimeter”, adalah tentang perhitungan redaman hujan menggunakan segmentasi metode SST pada 3 (tiga) posisi raingauge yang memiliki jarak terhadap link-nya berbeda-beda.

A. Mauludiyanto, G. Hendrantoro, M. H. Purnomo, T. Ramadhany, dan A. Matsushima dengan penelitiannya, “*ARIMA Modeling of Tropical Rain Attenuation on a Short 28-GHz Terrestrial Link*”, tentang pemakaian model ARIMA untuk menentukan nilai prediksi redaman hujan pada *link* komunikasi radio 28 GHz.

Gamantyo Hendrantoro, dan Isztar Zawadzki pada penelitiannya “*Derivation of Parameters of Y –Z Power-Law Relation From Raindrop Size Distribution Measurements and Its Application in the Calculation of Rain Attenuation From Radar Reflectivity Factor Measurements*” tentang parameter daya Y-Z kaitannya dengan pengukuran distribusi curah hujan dan aplikasi perhitungan redaman hujan dari pengukuran pantulan radar.

Pada penelitian ini dilakukan tentang studi perbandingan redaman hujan SST dengan hasil pengukuran redaman hujan pada link komunikasi gelombang mikro 15 GHz yang berjarak 53,2 meters *line of sight*.

## 2.2 Dasar Teori

### 2.2.1 Sistem Komunikasi Radio Gelombang Mikro

Komunikasi radio adalah komunikasi yang dilakukan tanpa menggunakan kabel yang memanfaatkan udara sebagai media transmisi untuk perambatan gelombang radio yang bertindak sebagai pembawa sinyal informasi. Gelombang radio adalah satu bentuk radiasi gelombang elektromagnetik, yang terbentuk pada saat obyek yang bermuatan listrik yang dibangkitkan oleh osilator sebagai gelombang pembawa dimodulasi (ditumpangkan frekuensinya) oleh gelombang informasi sehingga berada pada frekuensi yang terdapat pada rentang frekuensi gelombang radio (frekuensi radio) pada suatu spektrum elektromagnetik.

Pada tabel 2.1 di bawah ini adalah alokasi frekuensi yang digunakan pada sistem telekomunikasi.

Tabel 2.1 Alokasi frekuensi

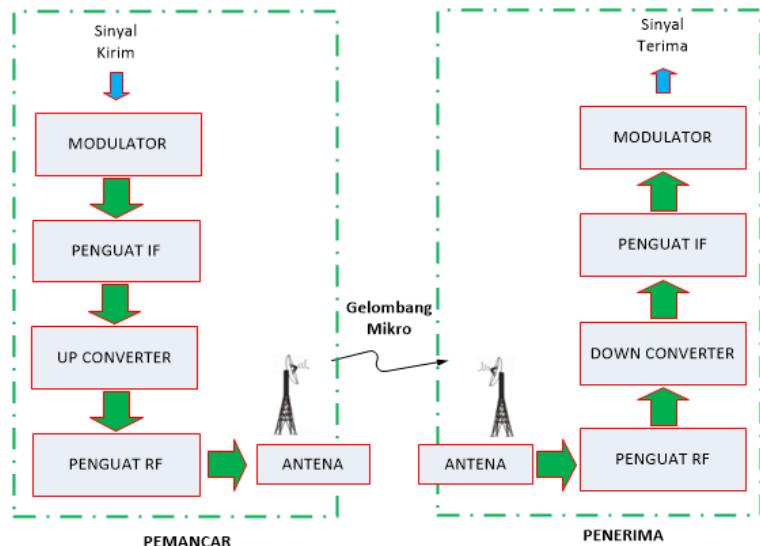
| Frekuensi      | Panjang Gelombang   | Band                        | Singkatan |
|----------------|---------------------|-----------------------------|-----------|
| 3 - 30 Hz      | 10.000 - 100.000 km | Extremely Low Frequency     | ELF       |
| 30 - 300 Hz    | 1.000 - 10.000 km   | Super Low Frequency         | SLF       |
| 300 - 3000 Hz  | 100 - 1.000 km      | Ultra Low Frequency         | ULF       |
| 3 - 30 KHz     | 10 - 100 km         | Very Low Frequency          | VLF       |
| 30 - 300 KHz   | 1 - 10 km           | Low Frequency               | LF        |
| 300 - 3000 KHz | 100 m - 1 km        | Medium Frequency            | MF        |
| 3 - 30 MHz     | 10 - 100 m          | High Frequency              | HF        |
| 30 - 300 MHz   | 1 - 10 m            | Very High Frequency         | VHF       |
| 300 - 3000 MHz | 10 cm - 1 m         | Ultra High Frequency        | UHF       |
| 3 - 30 GHz     | 1 - 10 cm           | Super High Frequency        | SHF       |
| 30 - 300 GHz   | 1 mm - 1 cm         | Extremely High Frequency    | EHF       |
| 300 - 3000 GHz | 0,1 mm - 1 mm       | Tremendously High Frequency | THF       |

Gelombang mikro adalah gelombang elektromagnetik yang mempunyai panjang gelombang 1 meter – 1 mm atau dengan frekuensi 300 Mhz – 300 Ghz. Gelombang mikro merambat secara garis lurus,

sehingga pembangunan sistem komunikasi gelombang mikro harus mempertimbangkan faktor lokasi agar terhindar dari interferensi. Biasanya pembangunan sistem komunikasi gelombang mikro ditempatkan pada puncak gedung/bangunan, atau bahkan puncak gunung. Meskipun demikian, gelombang mikro memiliki kecepatan transfer data yang cukup besar.

Sistem Komunikasi Radio gelombang mikro adalah suatu sistem komunikasi dua arah dengan menggunakan gelombang-mikro sebagai media pengirim informasi. Kelebihan dari penggunaan komunikasi Radio gelombang mikro adalah kemampuannya menghubungkan semua pelanggan yang tidak terjangkau oleh komunikasi fisik kabel tembaga maupun serat optik. Karena kebutuhan transmisi dengan kualitas yang tinggi sebagai komunikasi data maupun suara tumbuh dengan pesat, maka radio Gelombang mikro menjadi solusi yang tepat, dan juga biaya yang relatif lebih effisien.

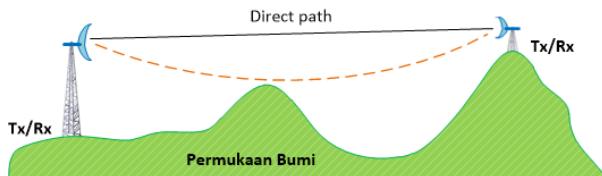
Pada gambar 2.1 ditunjukkan diagram blok dari bagian-bagian radio gelombang mikro, yaitu:



**Gambar 2.1** Blok Diagram Sistem Transmisi Radio Gelombang Mikro

### 2.2.2 Propagasi *Line of Sight* (LOS)

Sesuai dengan namanya, propagasi secara garis pandang yang lebih dikenal dengan propagasi *line of sight*, mempunyai keterbatasan pada jarak pandang. Dengan demikian, ketinggian antena dan kelengkungan permukaan bumi merupakan faktor pembatas yang utama dari propagasi ini. Jarak jangkaunya sangat terbatas, kira-kira 30 – 50 mil per link, tergantung topologi daripada permukaan bumi. Dalam praktek, jarak jangkaunya sebenarnya adalah  $4/3$  dari *line of sight* (untuk  $K = 4/3$ ), karena adanya faktor pembiasan oleh atmosfer bumi bagian bawah. Propagasi *line of sight*, disebut dengan propagasi dengan gelombang langsung (*direct wave*), karena gelombang yang terpancar dari antena pemancar langsung berpropagasi menuju antena penerima dan tidak merambat di atas permukaan tanah.



Gambar 2.2 Propagasi *Line of Sight* (LOS)

Oleh karena itu, permukaan bumi/tanah tidak meresapnya. Selain itu, gelombang jenis ini disebut juga dengan gelombang ruang (space wave), karena dapat menembus lapisan ionosfer dan berpropagasi di ruang angkasa. Propagasi jenis garis pandang ini merupakan andalan sistem telekomunikasi masa kini dan yang akan datang, karena dapat menyediakan kanal informasi yang lebih besar dan keandalan yang lebih tinggi, dan tidak dipengaruhi oleh fenomena perubahan alam, seperti pada propagasi gelombang langit pada umumnya. Band frekuensi yang digunakan pada jenis propagasi ini sangat lebar, yaitu meliputi band VHF (30 – 300 MHz), UHF (0,3 – 3 GHz), SHF (3 – 30 GHz) dan EHF (30 – 300 GHz), yang sering dikenal dengan band gelombang mikro (*microwave*). Aplikasi untuk pelayanan komunikasi, antara lain : untuk siaran radio FM, sistem penyiaran televisi (TV), komunikasi bergerak, radar, komunikasi satelit, dan penelitian ruang angkasa.

### 2.2.3 Pengukuran Daya yang Diterima

Dengan mempertimbangkan nilai daya yang dipancarkan dari antena pemancar isotropik (antena berbentuk titik yang memancarkan daya secara merata ke segala arah. Kerapatan daya yang dipancarkan antena ini akan tersebar seragam di semua titik di permukaan bola. Daya terpancar total  $P_T$  akan melintas ke luar melalui permukaan bola. Kerapatan daya yang diarahkan secara radial pada setiap titik di permukaan bola adalah sebagai berikut;

$$\text{Kerapatan Daya} = \frac{P_T}{4\pi d^2} \quad 2-1$$

Jika antena penerima memiliki luas efektif sebesar  $A_R$  yang terletak di permukaan bola, maka total daya yang diterima  $P_R$  akan sama dengan kerapatan daya dikalikan dengan luas antenanya, yang dinyatakan sebagai berikut;

$$P_R = P_T \frac{A_R}{4\pi d^2} \quad 2-2$$

Antena pemancar dengan luas efektif sebesar  $A_T$ , yang terkonsentrasi radiasinya ke arah sudut tertentu memiliki nilai gain (terhadap antena isotropik) yang bisa ditentukan berdasarkan persamaan sebagai berikut;

$$G_T = \frac{4\pi A_T}{\lambda^2} \quad 2-3$$

untuk  $\lambda$  adalah panjang gelombang sinyal yang dipancarkan. Jika sistem komunikasi radio dengan menggunakan antena ini sebagai pengganti antena isotropik, maka nilai daya yang diterima menjadi sebagai berikut;

$$P_R = P_T \left( \frac{4\pi A_T}{\lambda^2} \right) \left( \frac{A_R}{4\pi d^2} \right) \quad 2-4$$

Dengan mengatur ulang persamaan tersebut di atas yaitu memasukkan nilai gain antena pemancar dan penerima relatif terhadap antena isotropik, diperoleh;

$$P_R = P_T \left( \frac{4\pi A_T}{\lambda^2} \right) \left( \frac{4\pi A_R}{\lambda^2} \right) \left( \frac{\lambda}{4\pi d} \right)^2$$

$$= P_T (G_T)(G_R) \left( \frac{\lambda}{4\pi d} \right)^2 \quad 2-5$$

Besaran  $G_R = 4\pi A_R \lambda^2$  adalah nilai gain antena penerima relatif terhadap antena isotropik.

Berdasarkan persamaan tersebut di atas, dapat ditentukan nilai perbandingan daya yang pancar  $P_T$  terhadap daya yang diterima  $P_R$ , adalah sebagai berikut;

$$\frac{P_R}{P_T} = G_T G_R \left( \frac{\lambda}{4\pi d} \right)^2 \quad 2-6$$

Keterangan;

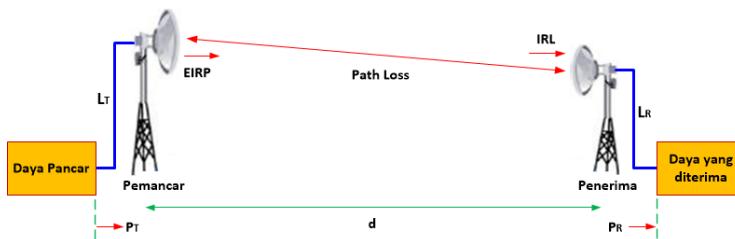
$G_T$  penguatan Antena transmitter,

$G_R$  penguatan receiver,

$\lambda$  panjang gelombang,

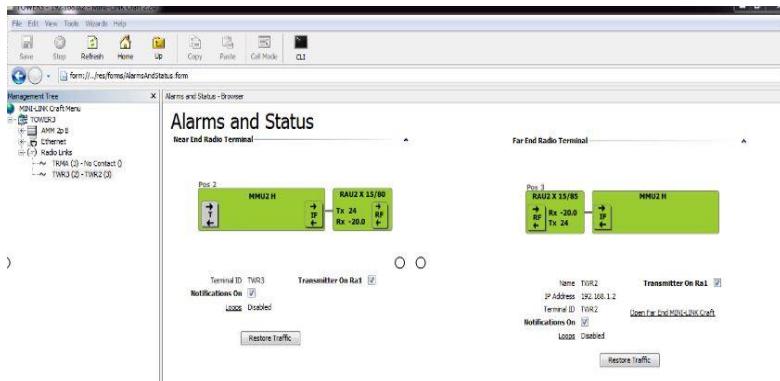
$d$  jarak di antara Pemancar dan Penerima

Nilai daya yang diterima pada sistem komunikasi gelombang mikro *line of sight* tersebut di atas dapat dilakukan pengukuran secara langsung sesuai blok diagram yang ditunjukkan pada gambar 2.3 di bawah ini.



Gambar 2.3 Skema Pengukuran Daya yang diterima

Perangkat link komunikasi gelombang mikro yang digunakan di dalam penelitian ini adalah minilink, maka nilai daya yang diterima bisa dibaca secara langsung melalui software aplikasi minilink yang di install sebelumnya di komputer, dengan tampilan hasilnya adalah sebagai berikut.



Gambar 2.4 Penunjukan Level Daya yang Diterima

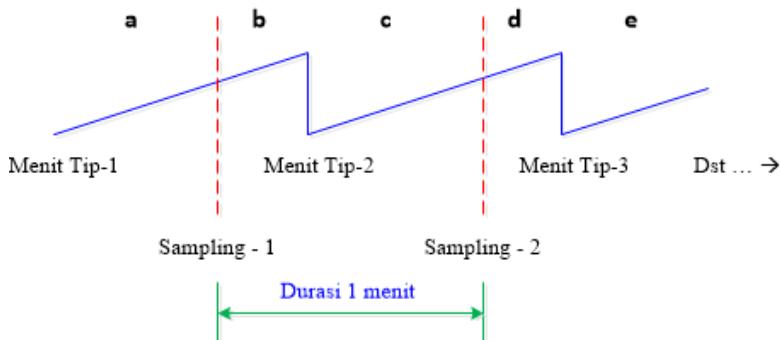
#### 2.2.4 Pengukuran Curah Hujan dengan Raingauge

Alat ukur yang digunakan untuk pengukuran curah hujan yaitu *raingauge*, dan hasil pengukurannya berupa data dalam format text dengan contoh tampilan datanya adalah seperti berikut ini.

**Tabel 2.1** Contoh Tampilan Data Raingauge

| Date     | Time       | 1/100 |       |  |
|----------|------------|-------|-------|--|
| 03/08/18 | 16:35:53.0 | 0     | Start |  |
| 03/08/18 | 16:37:19.0 | 0.01  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:54.5 | 0.02  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:55.0 | 0.03  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:55.5 | 0.04  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:56.0 | 0.05  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:56.5 | 0.06  |       |  |
| 03/08/18 | 17:39:57.0 | 0.07  |       |  |
| 03/08/18 | 17:40:00.5 | 0.08  |       |  |
| 03/08/18 | 17:40:11.0 | 0.09  |       |  |
| 03/08/18 | 17:40:11.5 | 0.1   |       |  |
| 03/08/18 | 18:14:55.5 | 0.11  |       |  |

Berdasarkan tampilan data raingauge tersebut di atas, di kolom ke tiga adalah penambahan nilai *rain rate R* sebesar 0,01 inch di setiap *flip*-nya, sehingga diperlukan untuk mengkonversi menjadi besaran rain rate yang memiliki satuan mm/jam. Dan konversi yang dilakukan adalah dengan cara Menentukan besaran *rain rate R* dengan satuan mm/jam, di mana pada penelitian ini digunakan sampling data di setiap 1 (satu) menit, yaitu :



Keterangan :

- Menit *Flip* ke n : Penunjukan waktu saat *Flip* (jika volume *flip raingauge* sudah terpenuhi 0,01 inch) yang ke n.
- a, b, c, ...** : Durasi waktu perbandingan saat *flip* terhadap waktu sampling

**Gambar 2.5** Konversi data *raingauge* hasil pengukuran per menit

$$b = \frac{\text{menit Tip 2} - \text{menit sampling 1}}{\text{menit Tip 2} - \text{menit Tip 1}} \times 0,01 \times 25,4 \text{ [mm]} \quad 2-7$$

$$c = \frac{\text{menit sampling 2} - \text{menit Tip 2}}{\text{menit Tip 3} - \text{menit Tip 2}} \times 0,01 \times 25,4 \text{ [mm]} \quad 2-8$$

sehingga besaran *rainrate R* (mm/jam) untuk waktu sampling yang ke 1 dapat ditentukan menggunakan persamaan berikut ini.

$$R = (b + c) \times 60 \text{ [mm/jam]}$$

2-9

### 2.2.5 Redaman Hujan SST (Synthetic Storm Technique)

Ciri-ciri hujan di daerah tropis sangat berbeda dari yang ada di daerah beriklim sedang. Telah diamati bahwa hubungan empiris yang diperoleh di daerah beriklim sedang tidak sesuai untuk prediksi propagasi di iklim tropis. Curah hujan di daerah tropis sebagian besar bersifat konvektif dan ditandai dengan tingkat pengendapan (*precipitation*) yang tinggi, yang terjadi selama perluasan terbatas dengan durasi yang pendek.

Indonesia merupakan salah satu negara tropis dengan curah hujan yang relatif tinggi. Pada sistem komunikasi, gelombang elektromagnetik yang melintasi suatu link, akan mengalami penurunan daya karena beberapa fenomena seperti difraksi, scattering, refleksi, serta redaman yang disebabkan oleh zat-zat yang terkandung dalam atmosfer seperti oksigen, awan, uap air, kabut serta hujan. Dari sekian banyak kandungan zat di atmosfer, air merupakan faktor paling dominan. Hal ini dikarenakan air memiliki konstanta dielektrik mendekati 1 (yaitu; 1,00064).

Konsekuensinya, jika kondisi pada lintasan sedang hujan maka propagasi gelombang radio akan terganggu dengan redaman hujan yang disebabkan oleh absorpsi dan scattering oleh hujan. Umumnya, ukuran titik hujan adalah berkisar 0,1 - 5 mm. Jika dibandingkan dengan panjang gelombang ( $\lambda$ ) dari gelombang radio pada frekuensi 10 – 100 GHz yakni berkisar 30  $\mu\text{m}$  – 3mm, maka scattering sinyal jelas tidak bisa dihindari.

Metode synthetic storm mendeskripsikan suatu intensitas curah hujan sebagai fungsi dari panjang suatu lintasan (km) dimana hujan tersebut bergerak sepanjang lintasan karena adanya pergerakan dari angin dengan kecepatan tertentu. Untuk menghitung redaman hujan dapat dilakukan melalui pengukuran curah hujan secara langsung dan penggunaan data cuaca serta pertimbangan arah dan kecepatan angina menggunakan metode statistik *Synthetic Storm Technique* (SST).

Metode *synthetic storm* mendeskripsikan suatu intensitas curah hujan sebagai fungsi dari panjang lintasan/link (Km) dimana hujan tersebut bergerak sepanjang lintasan karena adanya pergerakan angin dengan kecepatan tertentu. Dari besarnya kecepatan angin dan arah angin maka diperoleh kecepatan angin dalam lintasan ( $V_r$ ). Menentukan nilai kecepatan angin terhadap arah angin yang bergerak pada lintasan link komunikasi radio, adalah :

$$v = \left| \frac{V_r}{\sin \theta} \right| ; \text{ Orientasi link Timur – Barat} \quad 2-10$$

$$v = |V_r \cos \theta| ; \text{ Orientasi link Utara – Selatan} \quad 2-11$$

Keterangan :

$v_r$  adalah Kecepatan angin

$v$  adalah Kecepatan angin terhadap arah angin yang datang pada link radio

$\theta$  adalah sudut datang angin terhadap lintasan

Untuk selanjutnya, dengan waktu sampling sebesar  $T$ , dengan Intensitas curah hujan ( $R$ ) di sepanjang lintasan, maka besarnya segmen sebagai pembagi lintasan  $\Delta L$  dapat diperoleh dengan persamaan sebagai berikut:

$$\Delta L = v_r T \quad [\text{Km}] \quad 2-12$$

Dan nilai total redaman hujan  $A_b$  (dB) dapat dihitung dengan rumus berikut:

$$A_b(\text{dB}) = \sum_{j=0}^{n-1} k R_{b-j}^\alpha \times \Delta L \quad 2-13$$

Keterangan :

$A_b$  (dB) : adalah redaman Hujan SST

$k, \alpha$  : adalah parameter redaman berdasarkan Polarisasi dan Frekuensi (ITU R-838.3, 2005)

$R$  : adalah Intensitas curah hujan [mm/jam]

- $\Delta L$  : adalah panjang segmen dari *link* (lintasan radio) efektif  $L$   
 $V_r$  : adalah kecepatan angin  
 $T$  : waktu sampling

Nilai  $\Delta L$  adalah merupakan panjang efektif lintasan radio, yaitu nilai hasil perkalian jarak lintasan sebenarnya  $d$  dengan faktor reduksi  $r$  yang berdasarkan ITU-R.530-14 2012 dapat ditentukan menggunakan persamaan di bawah ini, dengan nilai maksimum  $r < 2,5$  :

$$r = \frac{1}{0,477 d^{0,633} R_{0,01}^{0,073 \alpha} f^{0,123} - 10,579(1 - \exp(-0,024 d))} \quad 2-14$$

Jumlah segmen  $n$  adalah sama dengan  $L/\Delta L$  dan koefisien  $\mathbf{k}$  dan  $\alpha$  bergantung dari frekuensi gelombang radio, dan polarisasi antenna link radio komunikasi gelombang mikro sebagai obyek pengukuran. Nilai konstanta  $a$  dan  $b$ , dapat ditentukan berdasarkan persamaan :

$$\mathbf{k} = [k_H + k_V + (k_H - k_V) \cos^2 \theta \cos 2\tau]/2 \quad 2-15$$

$$\alpha = [k_H \alpha_H + k_V \alpha_V + (k_H \alpha_H - k_V \alpha_V) \cos^2 \theta \cos 2\tau]/2k \quad 2-16$$

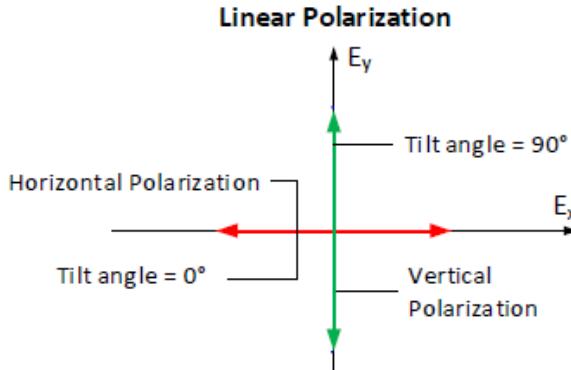
Nilai konstanta  $k_V$ ,  $k_H$  dan  $\alpha_V$ ,  $\alpha_H$  didasarkan pada table yang ditetapkan oleh rekomendasi ITU-R P.838 2005. Sebagai berikut :

**Tabel 2.2** Nilai Kostanta  $\mathbf{k}$  dan  $\alpha$  terhadap Frekuensi dan Polarisasi

| Frequency (GHz) | $k_H$   | $\alpha_H$ | $k_V$   | $\alpha_V$ |
|-----------------|---------|------------|---------|------------|
| 11              | 0.01772 | 1.2140     | 0.01731 | 1.1617     |
| 12              | 0.02386 | 1.1825     | 0.02455 | 1.1216     |
| 13              | 0.03041 | 1.1586     | 0.03266 | 1.0901     |
| 14              | 0.03738 | 1.1396     | 0.04126 | 1.0646     |
| 15              | 0.04481 | 1.1233     | 0.05008 | 1.0440     |
| 16              | 0.05282 | 1.1086     | 0.05899 | 1.0273     |
| 17              | 0.06146 | 1.0949     | 0.06797 | 1.0137     |
| 18              | 0.07078 | 1.0818     | 0.07708 | 1.0025     |
| 19              | 0.08084 | 1.0691     | 0.08642 | 0.9930     |
| 20              | 0.09164 | 1.0568     | 0.09611 | 0.9847     |
| 21              | 0.1032  | 1.0447     | 0.1063  | 0.9771     |
| 22              | 0.1155  | 1.0329     | 0.1170  | 0.9700     |
| 23              | 0.1286  | 1.0214     | 0.1284  | 0.9630     |
| 24              | 0.1425  | 1.0101     | 0.1404  | 0.9561     |
| 25              | 0.1571  | 0.9991     | 0.1533  | 0.9491     |

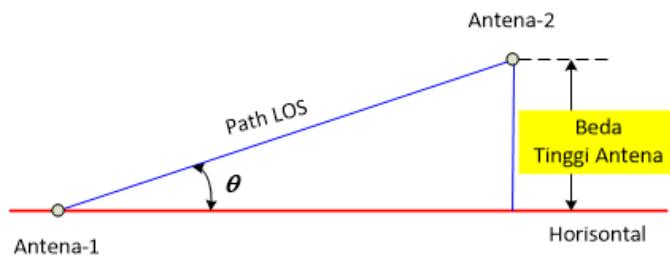
Dan nilai sudut elevasi lintasan  $\theta$ , serta sudut *tilt* polarisasi relative terhadap horizontal  $\tau$ , dapat ditentukan sebagai berikut ini.

Untuk polarisasi vertikal, nilai sudut  $\tau$  adalah  $90^\circ$  (sumber : Whitham D. Reeve, *Introduction to Radio Wave Polarization*) adalah :



Gambar 2.6 Sudut *tilt* polarisasi relative terhadap horizontal

Sedangkan sudut  $\theta$  (*path elevation angle*) adalah sama dengan  $0^\circ$ :



$$\theta = \text{Path elevation angle}$$

Gambar 2.7 Sudut elevasi lintasan

Dalam penelitian ini menggunakan frekuensi sebesar 15 GHz dengan polarisasi Horisontal.

## **2.2.6 Regresi Linier Sederhana**

Korelasi dan regresi keduanya mempunyai hubungan yang sangat erat. Setiap regresi pasti ada korelasinya, tetapi korelasi belum tentu dilanjutkan dengan regresi. Korelasi yang tidak dilanjutkan dengan regresi, adalah korelasi antara dua variabel yang tidak mempunyai hubungan kasual/sebab akibat, atau hubungan fungsional. Untuk menetapkan kedua variabel mempunyai hubungan kausal atau tidak, maka harus didasarkan pada teori atau konsep-konsep tentang dua variabel tersebut.

Hubungan antara nilai daya yang diterima dengan ukuran antenna radio yang digunakan, dapat dikatakan sebagai hubungan yang kausal, hubungan antara kepemimpinan dengan kepuasan kerja pegawai dapat dikatakan hubungan yang fungsional.

Analisis regresi dapat digunakan bila ingin mengetahui variabel dependen/kriteria yang dapat diprediksi melalui variabel independen atau variabel prediktor, secara individual. Analisis regresi juga digunakan untuk mempelajari dan mengukur hubungan statistik yang terjadi antara dua varibel atau lebih variabel. Variabel tersebut adalah variabel X (variabel independent/ variabel yang mempengaruhi/ variabel yang diketahui), dan variabel Y (variabel dependent/ variabel yang dipengaruhi/ variabel yang tidak diketahui). Dampak dari penggunaan analisis regresi dapat digunakan untuk memutuskan :

1. Naik dan menurunnya variabel dependen dapat dilakukan dengan cara menaikkan dan menurunkan keadaan variabel independen, atau;
2. Meningkatkan keadaan variabel dependen dapat dilakukan dengan meningkatkan variabel independen/dan sebaliknya.

Dalam analisis regresi, selain mengukur kekuatan hubungan antara dua variabel atau lebih, juga menunjukkan arah hubungan antara variabel dependen dengan variabel independen. Variabel dependen diasumsikan random/stokastik, yang berarti mempunyai distribusi probabilistik. Variabel independen/bebas diasumsikan memiliki nilai tetap (dalam pengambilan sampel yang berulang)

Jika terdapat hanya 1 (satu) variabel bebas maka analisis yang digunakan adalah analisis regresi sederhana, dan apabila variabel input lebih dari 1 (satu), maka akan digunakan regresi ganda.

Regresi sederhana didasarkan pada hubungan fungsional ataupun kausal antara satu variabel independen dengan satu variabel dependen. Persamaan umum regresi linier sederhana adalah :

$$Y = a + bX \quad 2-17$$

Keterangan :

$Y$  : Subjek dalam variabel dependen yang diprediksikan

$a$  : Harga  $Y$  bila  $X$  sama dengan 0 (harga konstan)

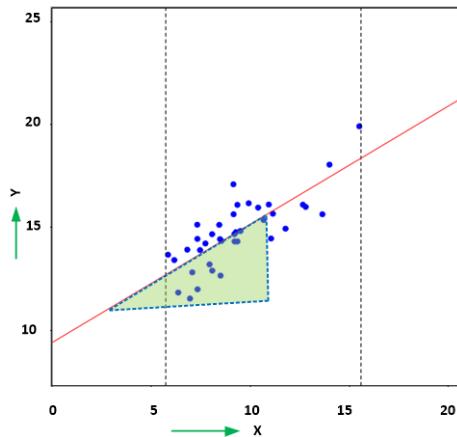
$b$  : Angka arah atau koefisien regresi,

Yang menunjukkan angka peningkatan ataupun penurunan variabel dependen yang didasarkan pada variabel independen.

a. bila  $b$  (+) maka naik, dan

b. bila  $b$  (-) maka terjadi penurunan.

$X$  : Subjek pada variabel Independen yang mempunyai nilai tertentu. Secara teknis harga  $b$  merupakan tangen dari (perbandingan) antara panjang garis variabel Independen dengan variabel dependen, setelah persamaan regresi ditemukan.



Gambar 2.8 Garis Regresi  $Y$  karena Pengaruh  $X$

$$b = r \frac{S_y}{S_x} \quad 2-18$$

$$a = Y - bX \quad 2-19$$

Keterangan :

$r$  : koefisien korelasi product moment antara variabel  $X$  dengan variabel  $Y$

$S_y$  : simpangan baku variabel  $Y$

$S_x$  : simpangan baku variabel  $X$

Jadi harga  $b$  merupakan fungsi dari koefisien korelasi. Bila koefisien korelasi tinggi, maka harga  $b$  juga besar, sebaliknya bila koefisien korelasi rendah maka harga  $b$  juga rendah (kecil).

Selain itu bila koefisien korelasi negatif maka harga  $b$  juga negatif, dan sebaliknya bila koefisien korelasi positif maka harga  $b$  juga positif. Di samping itu harga  $a$  dan  $b$  dapat ditentukan dengan menggunakan persamaan berikut ini :

$$a = \frac{\sum Y_i \sum X_i^2 - \sum X_i \sum X_i Y_i}{n \sum X_i^2 - (\sum X_i)^2} \quad 2-20$$

$$b = \frac{n \sum X_i Y_i - \sum X_i \sum Y_i}{n \sum X_i^2 - (\sum X_i)^2} \quad 2-21$$

## 2.2.7 Perhitungan Nilai Faktor Koreksi

Perhitungan faktor koreksi berfungsi untuk menambahkan satu parameter perhitungan di dalam menentukan nilai redaman hujan melalui penentuan nilai  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan rekomendasi ITU R-838-3 2005, agar mendapatkan nilai redaman hujan SST yang lebih mendekati hasil pengukuran redaman hujan secara langsung di lapangan.

Dalam menentukan nilai faktor koreksi didapat dengan mencari selisih nilai dari hasil pengukuran redaman secara langsung di lapangan dengan nilai redaman SST yang diperoleh berdasarkan perhitungan secara teoritis. Berikut ini adalah merupakan persamaan untuk menghitung nilai faktor koreksi redaman SST.

$$A_{SST} = A_{SST[ITU]} + \Delta A \quad (2-22)$$

dan,

$$\Delta A = \bar{A}_m - \bar{A}_{SST[ITU]} \quad (2-23)$$

Keterangan :

$A_{SST}$  = Redaman SST dengan factor koreksi  $\Delta A$

$A_{SST[ITU]}$  = Redaman SST dengan k dan  $\alpha$  dari ITU R-838-3 2005

$\bar{A}_m$  = Redaman hujan hasil pengukuran rata-rata

$\bar{A}_{SST[ITU]}$  = Redaman SST rata-rata dengan k dan  $\alpha$  dari ITU R-838-3 2005

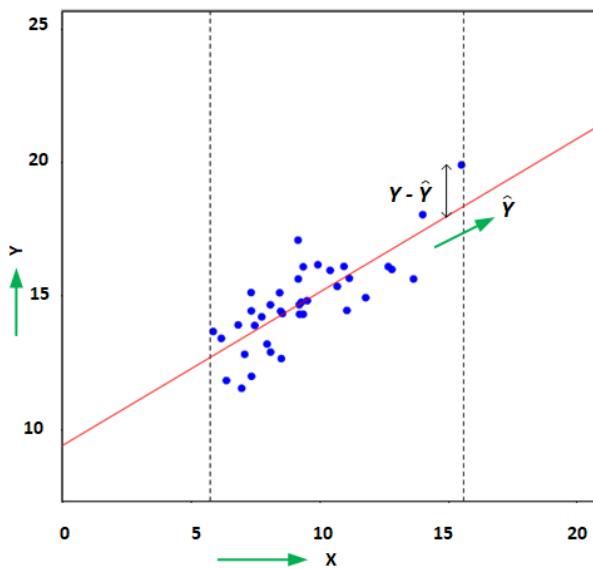
$\Delta A$  = Faktor koreksi

## 2.2.8 Perhitungan SSE

SSE (*sum of square due to error*) adalah mengukur kesalahan penggunaan estimasi persamaan regresi untuk menghitung nilai variabel terikat dari sampel.

$$SSE = \sum(Y_i - \tilde{Y}_i)^2 \quad 2-24$$

Sebagai ukuran kesalahan estimasi dg menggunakan persamaan regresi  $\hat{Y}$ . SSE juga bisa dinyatakan sebagai jumlah kuadratis perbedaan nilai data variabel dependent ke i terhadap nilai persamaan garis ke i.



Gambar 2.9 Deviasi Garis Regresi Estimasi

*[Halaman ni sengaja dikosongkan]*

## **BAB III**

### **METODE PENGUMPULAN DATA**

Pada bab ini dijelaskan tentang metode pengumpulan data dengan melakukan pengukuran redaman hujan baik melalui pengukuran curah hujan menggunakan *raingauge* yang selanjutnya dianalisis dan dihitung nilai redaman hujannya dengan menggunakan metode *Synthetic Storm Technique* (SST) maupun pengukuran redaman hujan secara langsung untuk link komunikasi radio gelombang mikro *line of sight* 15 GHz, berdasarkan hasil selisih nilai pengukuran daya yang diterima pada saat tidak hujan dengan nilai daya yang diterima pada saat terjadi hujan.

#### **3.1 Metode Pengukuran**

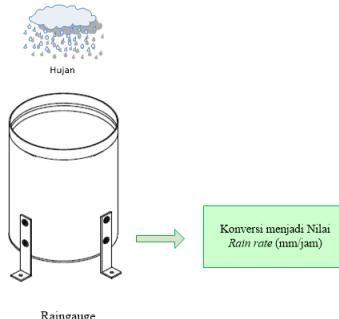
##### **3.1.1 Pengukuran Curah Hujan *Raingauge***

Pengukuran curah hujan dengan menggunakan *raingauge* ini dilakukan di kampus Teknik Elektro ITS Surabaya tepatnya di dekat lokasi link komunikasi radio gelombang mikro *line of sight* 15 GHz. Pengukuran curah hujan ini pada awalnya digunakan 1 (satu) buah perangkat *raingauge* yang dilakukan pada 2 *event* (kejadian) hujan, yaitu hujan pada tanggal 7 dan 8 maret 2018. Sedangkan untuk pengukuran-pengukuran curah hujan pada event yang lain telah menggunakan dua buah alat ukur *raingauge* yang diletakkan pada satu lokasi yang sama. Hal ini dimaksudkan untuk mendapatkan hasil yang lebih akurat.

Hasil pengukuran curah hujan ini akan digunakan sebagai dasar perhitungan nilai redaman hujan menggunakan metode *Synthetic Storm Technique* (SST). Parameter curah hujan yang dicatat adalah waktu *Tip* jatuh dan besaran curah hujannya, di mana setiap *Tip* curah hujan yang tercatat adalah 0,01 inch. Dari hasil pengukuran ini kemudian dikonversi untuk menjadi nilai *rain rate* (R), yang secara bertahap nilai *rain rate* ini ditentukan untuk setiap sampel data 1 (satu) menit, sehingga pada akhirnya akan bisa dihasilkan nilai *rain rate* (R) yang memiliki satuan mm/jam.

Secara garis besar cara melakukan pengukuran curah hujan menggunakan *raingauge* ini adalah bahwa alat ukur *raingauge*

diletakkan pada satu tempat yang bebas dari penghalang sehingga *raingauge* ini dapat mendeteksi seberapa besar curah hujan secara langsung tanpa dipengaruhi oleh kondisi di sekelilingnya. Blok diagram pengukuran nilai redaman hujan ini adalah seperti gambar 3.1 di bawah ini.



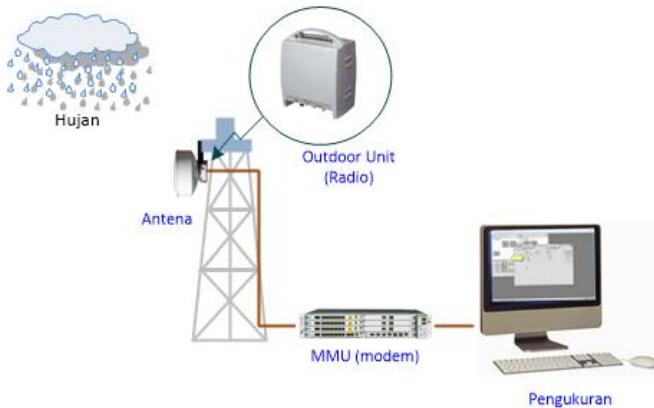
Gambar 3.1 Blok diagram Pengukuran Curah Hujan

### 3.1.2 Pengukuran Redaman Hujan Radio Link 15 GHz

Pengukuran redaman hujan yang dilakukan secara langsung pada link komunikasi radio gelombang mikro *line of sight* 15 GHz, adalah dengan cara mengambil nilai selisih hasil pengukuran nilai daya yang diterima pada saat tidak hujan  $R_{x[\text{tidak hujan}]}$  dan nilai daya yang diterima saat terjadi hujan  $R_{x[\text{hujan}]}$  dan hasilnya adalah nilai redaman hujan  $A$  dengan satuan decibel (dB).

Pengukuran nilai daya yang diterima pada saat hujan dilakukan untuk setiap 15 detik yang kemudian hasilnya di rata-rata untuk setiap 1(satu) menitnya selama terjadinya hujan dan dilanjutkan dengan pencatatan untuk pengukuran nilai daya yang diterima pada saat tidak hujan dengan selang waktu yang sama di setiap sampelnya selama beberapa waktu pada saat tidak hujan.

Pengukuran daya yang diterima saat hujan ini dilakukan bersamaan dengan pengukuran curah hujan. Dan pengukuran berlanjut untuk mencatat daya yang diterima untuk kondisi tidak hujan. Pengukuran ini dilakukan sesuai dengan blok diagram seperti gambar 3.2 di bawah ini.



**Gambar 3.2** Blok diagram Pengukuran Redaman Hujan Radio 15 GHz

### 3.2 Parameter Pengukuran

Parameter pengukuran merupakan nilai yang dicatat dalam setiap kali dilaksanakan suatu pengukuran. Karena pengukuran dilakukan pada dua alat ukur, yaitu; pengukuran curah hujan menggunakan *raingauge* yang memiliki parameter yang disebut sebagai *rain rate* (mm/jam), sebagai dasar untuk menentukan nilai redaman hujan SST. Untuk menentukan nilai redaman ini sangat dipengaruhi dengan kondisi radio sebagai obyek dari pengukuran, seperti; frekuensi radio yang digunakan, polarisasi antena yang terpasang, sudut *tilt* polarisasi terhadap bidang horizontal, dan sudut elevasi lintasan radio *line of sight*, Sedangkan untuk pengukuran nilai redaman hujan secara langsung pada link radio 15 GHz memiliki parameter ; Frekuensi, jarak lintasan termasuk polarisasi yang dimiliki dan daya yang diterima radio penerima (*Rx Level Signal*).

Contoh hasil pengukuran nilai curah hujan yang dimaksudkan di atas, sebagai data dari *dala Logger raingauge* adalah berupa text yang ditunjukkan seperti Tabel 3.1 di bawah ini.

**Tabel 3.1** Contoh hasil pengukuran *rain rate* dari *raingauge*

| Date     | Time       | 1/100 |       |
|----------|------------|-------|-------|
| 03/08/18 | 16:35:53.0 | 0     | Start |
| 03/08/18 | 16:37:19.0 | 0.01  |       |
| 03/08/18 | 17:39:54.5 | 0.02  |       |
| 03/08/18 | 17:39:55.0 | 0.03  |       |
| 03/08/18 | 17:39:55.5 | 0.04  |       |
| 03/08/18 | 17:39:56.0 | 0.05  |       |
| 03/08/18 | 17:39:56.5 | 0.06  |       |
| 03/08/18 | 17:39:57.0 | 0.07  |       |
| 03/08/18 | 17:40:00.5 | 0.08  |       |
| 03/08/18 | 17:40:11.0 | 0.09  |       |
| 03/08/18 | 17:40:11.5 | 0.1   |       |

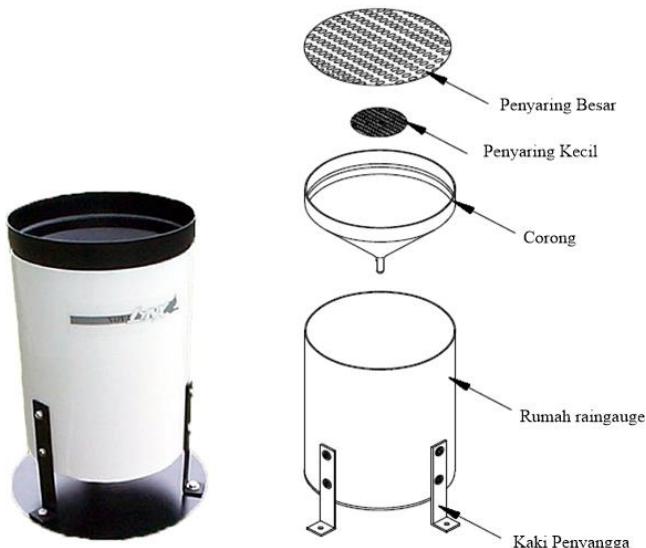
Sedangkan contoh hasil untuk pengukuran daya yang diterima pada radio komunikasi gelombang mikro 15 GHz, adalah ditunjukkan seperti pada gambar 2.4.

### 3.3 Perangkat Pengukuran

Perangkat yang dibutuhkan untuk melakukan pengukuran curah hujan atau *rain rate* adalah menggunakan *raingauge*. Perangkat ini merupakan bagian penting dari pengukuran, sehingga dapat diperoleh data yang nantinya akan dapat digunakan dasar menentukan nilai redaman hujan SST. Adapun perangkat yang digunakan dalam pengukuran ini adalah :

Jenis perangkat *raingauge* tersebut di atas memiliki spesifikasi seperti berikut ini.

- Type : Tipping bucket
- Output : 0,5 detik switch closure
- Switch : Sealed reed switch
- Sensitivity : 1 tip per 0,01 inch
- Accuracy :  $\pm 2\%$  up to 2" /hr
- Contact rating : 3 watts, 0,25 ampere, 24 Vdc
- Size : 8" dia x 14  $\frac{1}{2}$ " high
- Mounting : 3 kaki,  $\frac{1}{4}$ " diameter lubang baut



Gambar 3.3 Perangkat Raingauge

Adapun perangkat yang digunakan dalam melakukan pengukuran redaman hujan langsung yaitu melalui pengukuran daya yang diterima pada saat terjadi hujan untuk dibandingkan dengan hasil pengukuran daya yang dilakukan pada saat cuaca terang (tidak hujan), dan perangkat yang dibutuhkan di dalam melakukan pengukuran parameter ini adalah menggunakan radio gelombang mikro 15 GHz, meliputi :

### **1. Antena Microwave**

Spesifikasi Antena *Microwave* :

- Nama Produksi : ANT2 0.6 15 HP
- Nomor Produksi : UKY210 76/SC15
- Frekuensi : 14,4 – 15,35 GHz
- Diameter Reflektor : 0,6 meter



Gambar 3.4 Perangkat Antena *Microwave*

- Gain : Low : 36,2 dBi  
Mid : 36,6 dBi  
High : 36,8 dBi
- Half Power Beamwidth : 2,2° dan 2,8°
- Polarisasi : Single → Linier (vertical/Horizontal)
- Front to Back Ratio : 61 dB
- Return Loss : 14 dB (minimal)

## 2. Radio *Microwave*

Spesifikasi Radio *Microwave* :

- Nama Produksi : RAU2 X 15/80
- Nomor Produksi : UKL410 68/80
- Frekuensi : 15 GHz
- RF Output Power : 18 dBm (16 QAM)
- Receiver Threshold BER 10-3 : - 86 dBm
- Channel spacing : 7 MHz



Gambar 3.5 Perangkat Radio *Microwave*

### 3. Kabel Koaksial

Perangkat kabel yang menghubungkan di antara Outdoor unit dengan MMU adalah menggunakan kabel koaksial, yang memiliki spesifikasi :

- Nama Produksi : Belden RG 58/U
- Nomor Produksi : 7807R
- Frekuensi : 5 – 6.000 MHz
- Impedansi : 50 Ohm
- Redaman : 6,5 dB/100 ft (450 MHz)
- VSWR : 1,25 : 1

Hasil pengukuran daya yang diterima ini, dapat dilakukan dengan menggunakan *interface software* aplikasi *Minilink Craft* Versi 2.19.

### 3.4 Skenario Pengukuran

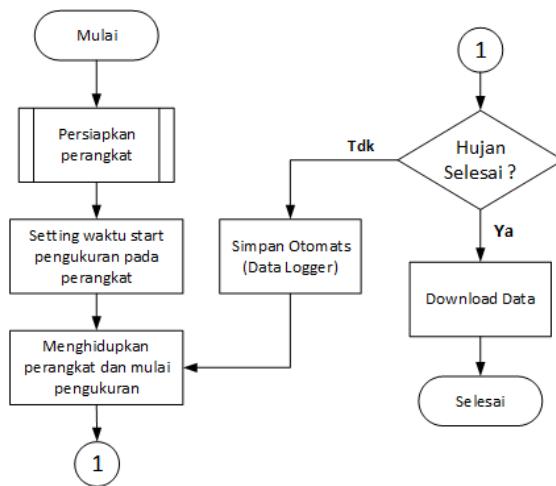
Berdasarkan keterangan tersebut di atas, pengukuran dilakukan pada dua obyek, yaitu pengukuran nilai intensitas hujan menggunakan

*raingauge* yang dilanjutkan dengan perhitungan nilai redaman hujan SST, dan secara bersamaan dilakukan pengukuran redaman hujan secara langsung melalui pengukuran daya yang diterima oleh radio *microwave* 15 GHz.

### 3.4.1 Pengukuran Curah Hujan dengan Raingauge

Pengukuran curah/intensitas hujan dilakukan menggunakan perangkat *raingauge* yang pada intinya adalah untuk mendapatkan besarnya nilai *rain rate*. Hasil pengukuran nilai *rain rate* dari *raingauge* berupa data yang tergantung dari waktu *flip raingauge* yang tidak beraturan sehingga dibutuhkan pengolahan untuk mendapatkan nilai rain rate dengan satuan mm/jam. Untuk selanjutnya digunakan dasar untuk menentukan nilai redaman hujan menggunakan metode *synthetic storm technique* (SST).

Karena jarak lintasan komunikasi gelombang mikro sangat pendek yaitu 0,0532 km, sehingga di dalam menentukan nilai redaman hujan SST-nya hanya membutuhkan satu segmen Panjang, dan tidak dipengaruhi oleh kecepatan dan arah angin yang terjadi pada lintasan komunikasi sebagai obyek penelitian ini.



Gambar 3.6 Blok Diagram Pengukuran Curah Hujan

- Persiapkan Laptop yang sudah terinstal software Boxcar versi 3.1 dan sudah terpasang kabel RS 232,
- Setelah itu hubungkan data logger dengan Laptop yang sudah terhubung oleh kabel RS 232,
- Klik menu tab *Launch* lalu set up perangkat pada *data logger* dengan mengatur waktu *data logger* untuk disesuaikan dengan data waktu saat ini dan disinkronkan dengan waktu pelaksanaan pengukuran redaman hujan radio
- Pasang data logger pada *bucket raingauge* yang diletakkan di atas gedung dan dimulai pengukuran
- Lakukan pengukuran sampai waktu hujan selesai, selanjutnya ambil/lepas *data logger* di dalam *bucket raingauge*.
- Download data hasil pengukuran dari *data logger* menggunakan laptop yang sudah terinstal boxcar versi 3.1. Klik pada menu tab *Read Out* untuk menampilkan data curah hujan

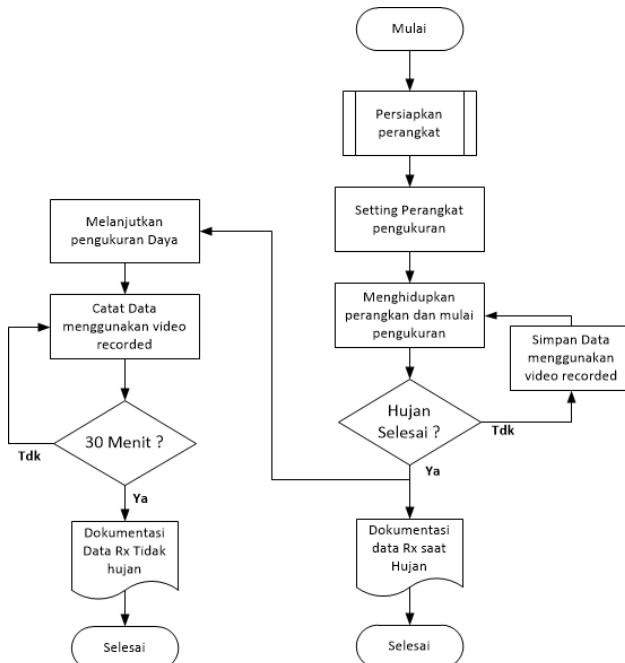
**Tabel 3.2** Data hasil pengukuran Curah Hujan *Raingauge*

| Date     | Time       | 1/100 |  | Start               | 04/01/18 18:27:48.0 | 0.29 |
|----------|------------|-------|--|---------------------|---------------------|------|
| 04/01/18 | 12:31:29.0 | 0     |  | 04/01/18 18:28:00.0 | 0.3                 |      |
| 04/01/18 | 18:20:43.0 | 0.01  |  | 04/01/18 18:28:12.5 | 0.31                |      |
| 04/01/18 | 18:21:55.0 | 0.02  |  | 04/01/18 18:28:27.5 | 0.32                |      |
| 04/01/18 | 18:22:15.5 | 0.03  |  | 04/01/18 18:28:40.5 | 0.33                |      |
| 04/01/18 | 18:22:44.5 | 0.04  |  | 04/01/18 18:28:53.5 | 0.34                |      |
| 04/01/18 | 18:23:02.5 | 0.05  |  | 04/01/18 18:29:07.5 | 0.35                |      |
| 04/01/18 | 18:23:22.5 | 0.06  |  | 04/01/18 18:29:24.0 | 0.36                |      |
| 04/01/18 | 18:23:40.0 | 0.07  |  | 04/01/18 18:29:24.5 | 0.37                |      |
| 04/01/18 | 18:23:59.5 | 0.08  |  | 04/01/18 18:29:39.0 | 0.38                |      |
| 04/01/18 | 18:24:15.0 | 0.09  |  | 04/01/18 18:29:59.0 | 0.39                |      |
| 04/01/18 | 18:24:28.5 | 0.1   |  | 04/01/18 18:30:21.0 | 0.4                 |      |
| 04/01/18 | 18:24:39.0 | 0.11  |  | 04/01/18 18:30:42.0 | 0.41                |      |
| 04/01/18 | 18:24:50.0 | 0.12  |  | 04/01/18 18:31:08.0 | 0.42                |      |
| 04/01/18 | 18:25:03.5 | 0.13  |  | 04/01/18 18:31:54.0 | 0.43                |      |
| 04/01/18 | 18:25:18.5 | 0.14  |  | 04/01/18 18:33:38.5 | 0.44                |      |
| 04/01/18 | 18:25:31.0 | 0.15  |  | 04/01/18 18:34:32.0 | 0.45                |      |
| 04/01/18 | 18:25:45.5 | 0.16  |  | 04/01/18 18:35:00.5 | 0.46                |      |
| 04/01/18 | 18:25:56.5 | 0.17  |  | 04/01/18 18:35:51.0 | 0.47                |      |
| 04/01/18 | 18:26:07.0 | 0.18  |  | 04/01/18 18:35:51.5 | 0.48                |      |
| 04/01/18 | 18:26:18.5 | 0.19  |  | 04/01/18 18:36:58.5 | 0.49                |      |
| 04/01/18 | 18:26:28.5 | 0.2   |  | 04/01/18 18:36:59.0 | 0.5                 |      |
| 04/01/18 | 18:26:37.5 | 0.21  |  | 04/01/18 18:39:57.0 | 0.51                |      |
| 04/01/18 | 18:26:47.0 | 0.22  |  | 04/01/18 19:20:16.0 | 0.52                |      |
| 04/01/18 | 18:26:55.0 | 0.23  |  | 04/01/18 19:20:16.5 | 0.53                |      |
| 04/01/18 | 18:27:06.0 | 0.24  |  | 04/01/18 19:20:31.5 | 0.53                | End  |
| 04/01/18 | 18:27:15.0 | 0.25  |  |                     |                     |      |
| 04/01/18 | 18:27:23.5 | 0.26  |  |                     |                     |      |
| 04/01/18 | 18:27:31.0 | 0.27  |  |                     |                     |      |
| 04/01/18 | 18:27:39.0 | 0.28  |  |                     |                     |      |

Pengukuran curah hujan dengan *raingauge* dimulai sejak bulan maret s/d mei 2018 di lokasi kampus ITS Gedung Elektro lantai 4 di samping link radio komunikasi gelombang mikro 15 GHz, dan didapatkan 7 *event* hujan. Data hasil pengukuran ini berupa text dengan format \*.txt. Data hasil *raingauge* ini secara lengkap diberikan di lampiran A. Dan untuk salah satu event pengukuran pada tanggal 01 april ditunjukkan seperti pada Tabel 3.2.

### 3.4.2 Pengukuran Redaman Hujan Radio Link 15 GHz

Pengukuran yang kedua adalah untuk mendapatkan nilai redaman hujan secara langsung pada lintasan komunikasi gelombang mikro 15 GHz, adalah melalui pengukuran daya yang diterima.



**Gambar 3.7** Blok diagram pengukuran redaman hujan pada link radio

Pengukuran daya yang diterima ini dilakukan pada menit yang sama di saat terjadi hujan. Dan akan dilanjutkan pengukuran daya yang diterima selang beberapa menit setelah hujan redah dan data daya tercatat sebagai daya yang diterima saat tidak terjadi hujan selama kurun waktu 30 menit.

Pencatatan nilai daya yang diterima ini dilakukan per 15 detik dan hasilnya di rata-rata dalam selang waktu per 1 menit, sehingga diperoleh data sampel per menit.

Pengukuran nilai daya yang dimaksudkan di atas dapat dilakukan seperti berikut :

1. Persiapkan perangkat pengukuran, hubungkan Laptop dengan MMU melalui kabel Ethernet (*Straight cable*) pada link radio gelombang mikro 15 GHz.
2. Setelah lampu indicator pada MMU sudah menyala, maka buka Software Mini-Link Craft pada Laptop, lalu masukkan Ip serta password yang sudah ditentukan.
3. Mulai pengukuran daya diterima radio bersamaan waktunya dengan pengukuran intensitas hujan.
4. Karena perangkat penerima tidak ada fasilitas pencatatan histori daya yang diterima, maka pencatatan dilakukan dengan menggunakan *video screen recorder*, dan hasilnya diringkas untuk ditabelkan
5. Data yang diperoleh adalah hasil pengukuran daya yang diterima pada saat terjadi hujan
6. Pengukuran dilanjutkan untuk mendapatkan nilai daya yang diterima di saat tidak ada hujan, yaitu dilakukan pengukurannya pada selang tertentu setelah dipastikan hujan reda.
7. Semua pengukuran daya diambil per 15 detik untuk di rata-rata menjadi sampel data per menit disesuaikan dengan waktu pengukuran intensitasnya.
8. Kedua hasil pengukuran daya yang diterima tersebut di atas kemudian dibandingkan untuk mendapatkan selisih daya yang diterima saat terjadi hujan dan saat tidak terjadi hujan, sehingga diharapkan dapat diperoleh nilai redaman hujan per sample waktu 1 menit.

Data hasil pengukuran daya yang telah di rata-rata yang ditampilkan dalam bentuk tabel di saat terjadi hujan, yang diambil dari hasil *video screen recorded* diberikan secara lengkap pada lampiran B.

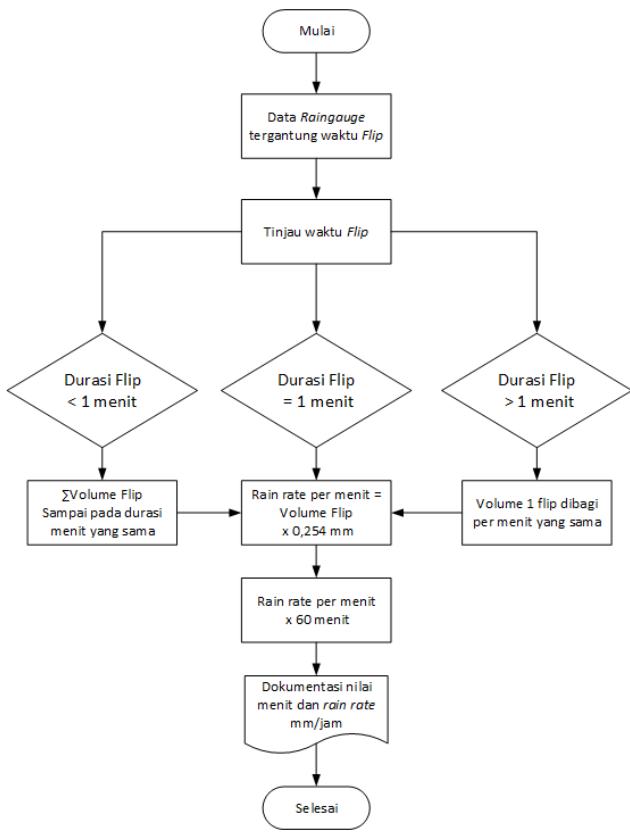
### 3.5 Skenario Pengolahan Data

Setelah diperoleh nilai hasil pengukuran, baik intensitas hujan dan data penerimaan daya radio dalam dua kondisi yaitu saat hujan dan tidak hujan maka dilanjutkan dengan melakukan pengolahan data untuk mendapatkan nilai intensitas curah hujan *rain rate R* dengan satuan mm/jam. Data berikutnya adalah untuk pengolahan nilai hasil pengukuran redaman hujan secara langsung pada link radio gelombang mikro 15 GHz, yang keduanya akan ditampilkan dalam bentuk table dan grafik.

#### 3.5.1 Pengolahan Data Intensitas Curah Hujan

Data hasil pengukuran curah hujan dari *raingauge* masih tergantung waktu *flip raingauge*, sehingga dibutuhkan pengolahan datanya untuk memperoleh nilai *rain rate R* (mm/jam) menggunakan persamaan (2-9) sampai dengan (2-11), yang secara urut dilakukan perhitungan seperti blok diagram gambar 3.8 di bawah ini.

1. Data hasil pengukuran nilai intensitas hujan yang berasal dari *raingauge* tergantung waktu *flip* yang tidak beraturan karena *flip* terjadi saat volume *flip* penuh 0,01 inch yang sama dengan 0,2540 mm.
2. Membuat data rain rate dalam durasi sample adalah per menit (60 detik) menggunakan persamaan (2-9) sampai dengan (2-10).
3. Konversi data nilai rain rate yang memiliki satuan mm per jam (hasil poin 2 dikalikan dengan 60 menit)
4. Semua pelaksanaan perhitungan dilakukan dengan bantuan program aplikasi yang dibuat khusus menggunakan *database Visual Foxpro versi 9 SP-2 2015*, yang hasilnya bisa berbentuk tabel serta grafik.



**Gambar 3.8** Blok Diagram Pengolahan Data *Rain rate*

Berdasarkan data hasil pengukuran curah hujan dari *raingauge* pada Tabel 3.2 tersebut di atas, dapat ditentukan nilai *rainrate*-nya yang dalam hal ini diambil nilainya pada durasi waktu per sampel data adalah 1 menit, di mana untuk satu *flip raingauge* adalah 0,01 inch atau sama dengan 0,2540 mm. Sehingga langkah yang digunakan untuk

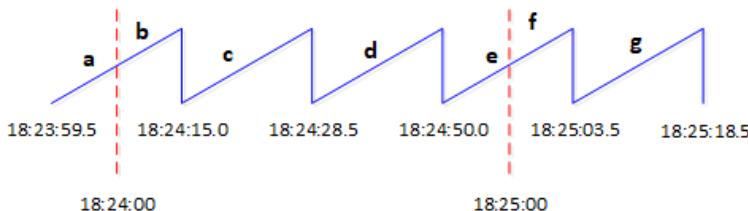
menentukan nilai *rainrate* R (mm/menit) adalah menggunakan persamaan (2-9) sampai dengan (2-11), sebagai berikut.

Nilai Parameter :

$$c = d = g = 0,2540 \text{ mm}$$

$$b = \frac{18:24:15 - 18:24:00}{18:24:15 - 18:23:59} \times 0,2540 = 0,2381$$

$$e = \frac{18:25:00 - 18:24:50}{18:25:03 - 18:24:50} \times 0,2540 = 0,19538$$



Gambar 3.9 Konversi nilai *Rain rate*

Sehingga nilai rainrate R (mm/jam) pada menit ke 18:24:00 adalah :

$$\begin{aligned} R &= (b + c + d + e) \times 60 = (0,2381 + 0,2540 + 0,2540 + 0,19538) \times 60 \\ &= 56,48880 \text{ mm/jam} \end{aligned}$$

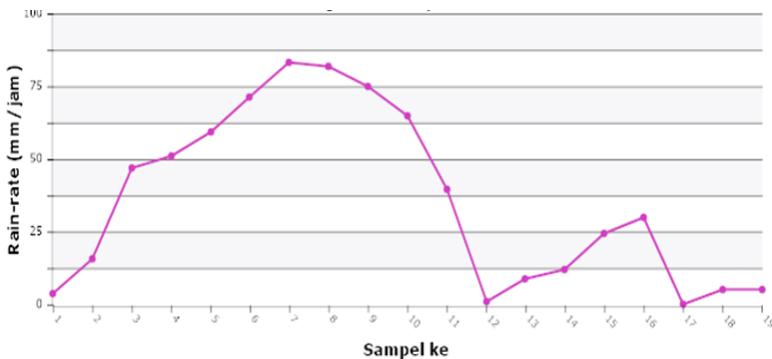
Sehingga dengan cara yang sama nilai rainrate R (mm/jam) untuk setiap sampel data per menit dapat ditentukan. Dan hasilnya untuk event hujan tanggal 01 april 2018 adalah seperti tabel 3.3 di bawah ini. Dan data lengkap nilai *rain rate* untuk event hujan yang lain diberikan pada lampiran C.

Tabel 3.3 Pengolahan Data *Rain rate*

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 18:20:00     | 0.05997     | 3.59833   |
| 2   | 18:21:00     | 0.25753     | 15.45167  |
| 3   | 18:22:00     | 0.78458     | 47.07467  |

|    |          |         |          |
|----|----------|---------|----------|
| 4  | 18:23:00 | 0.84843 | 50.90583 |
| 5  | 18:24:00 | 0.98913 | 59.34808 |
| 6  | 18:25:00 | 1.18652 | 71.19105 |
| 7  | 18:26:00 | 1.38545 | 83.12727 |
| 8  | 18:27:00 | 1.36236 | 81.74182 |
| 9  | 18:28:00 | 1.24883 | 74.93000 |
| 10 | 18:29:00 | 1.08197 | 64.91844 |
| 11 | 18:30:00 | 0.66076 | 39.64531 |
| 12 | 18:31:00 | 0.01465 | 0.87923  |
| 13 | 18:32:00 | 0.14654 | 8.79231  |
| 14 | 18:33:00 | 0.19629 | 11.77735 |
| 15 | 18:34:00 | 0.40452 | 24.27111 |
| 16 | 18:35:00 | 0.49626 | 29.77563 |
| 17 | 18:36:00 | 0.00143 | 0.08562  |
| 18 | 18:37:00 | 0.08562 | 5.13708  |
| 19 | 18:38:00 | 0.08562 | 5.13708  |

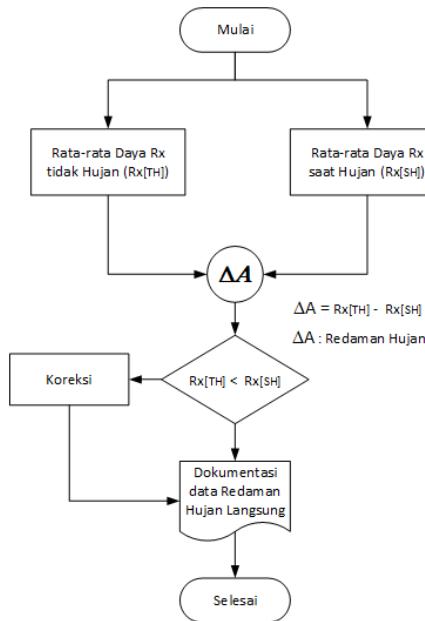
Berdasarkan nilai rain rate tersebut di atas bisa digambarkan grafiknya seperti gambar 3.10 di bawah ini.



Gambar 3.10 Grafik Nilai Rain rate

### 3.5.2 Pengolahan Data Redaman Hujan Pengukuran Langsung

Hasil pengukuran daya yang diterima radio gelombang mikro 15 GHz, digunakan sebagai dasar untuk menentukan nilai redaman hujan langsung melalui hasil selisih kedua daya yang diterima radio tersebut di atas. Cara yang dilakukan untuk mendapatkan nilai redaman hujan langsung adalah seperti blok diagram pada Gambar 3.11 di bawah ini.



Gambar 3.11 Blok diagram Pengukuran data Redaman Hujan

1. Data hasil pengukuran dilai daya diambil dari *cropping* hasil *video screen recorded* per 15 detik untuk di rata-rata hasilnya per sample data menit, yang disesuaikan dengan waktu yang digunakan pengukuran data intensitas hujan *rainrate* dengan *raingauge*
2. Nilai redaman diperoleh dari hasil selisih nilai daya yang diterima radio pada dua kondisi yaitu saat hujan dan tidak hujan
3. Jika diperoleh nilai redaman yang positif akan dilakukan koreksi, untuk diputuskan sama dengan nol, sekalipun pada kenyatannya hal

- ini bisa terjadi dikarenakan faktor lain yang menyebabkan akumulasi sinyal pada saat hujan menjadi bertambah
4. Data yang diperoleh dari hasil pengukuran ini adalah nilai redaman hujan langsung per data sampel menit.

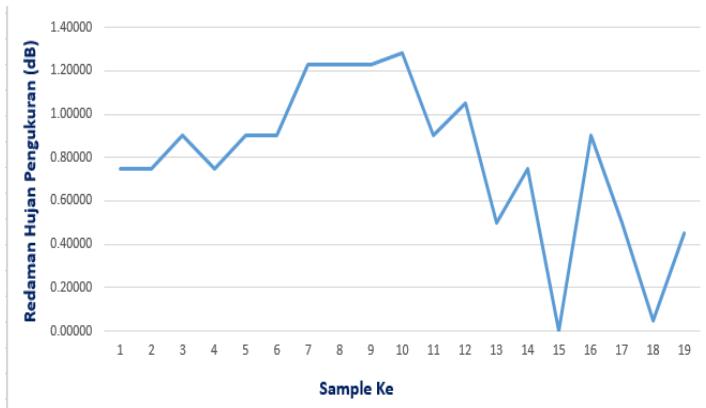
Data hasil pengukuran dilai daya dan hasil perhitungan nilai redaman hujan pada tanggal 1 april 2018 tersebut di atas di mana nilai daya yang diterima rata-rata pada saat tidak hujan adalah -21,3 dBm, dapat ditabelkan seperti tabel 3.4 di bawah ini.

Data yang lengkap untuk event-event yang lain telah diberikan pada lampiran C.

**Tabel 3.4** Nilai Daya diterima dan Redaman hujan

| Sample | NILAI REDAMAN HUJAN PENGUKURAN<br>[Rx Tidak Hujan = -21.3 dBm] |  |                                      |
|--------|--|--|--------------------------------------|
|        | Jam ke   | Rata-rata<br>daya diterima<br>Rx (dBm) | Rata-rata<br>redaman Hujan<br>Am(dB) |
| 1      | 18:20:00   | -22.05                                 | 0.75                                 |
| 2      | 18:21:00   | -22.05                                 | 0.75                                 |
| 3      | 18:22:00   | -22.20                                 | 0.90                                 |
| 4      | 18:23:00   | -22.05                                 | 0.75                                 |
| 5      | 18:24:00   | -22.20                                 | 0.90                                 |
| 6      | 18:25:00   | -22.20                                 | 0.90                                 |
| 7      | 18:26:00   | -22.53                                 | 1.23                                 |
| 8      | 18:27:00   | -22.53                                 | 1.23                                 |
| 9      | 18:28:00   | -22.53                                 | 1.23                                 |
| 10     | 18:29:00   | -22.58                                 | 1.28                                 |
| 11     | 18:30:00   | -22.20                                 | 0.90                                 |
| 12     | 18:31:00   | -22.35                                 | 1.05                                 |
| 13     | 18:32:00   | -21.80                                 | 0.50                                 |
| 14     | 18:33:00   | -22.05                                 | 0.75                                 |
| 15     | 18:34:00   | -22.05                                 | 0.75                                 |
| 16     | 18:35:00   | -22.20                                 | 0.90                                 |
| 17     | 18:36:00   | -21.80                                 | 0.50                                 |
| 18     | 18:37:00   | -21.35                                 | 0.05                                 |
| 19     | 18:38:00   | -21.75                                 | 0.45                                 |
| 20     | 18:39:00   | -21.75                                 | 0.45                                 |

Data redaman hujan hasil pengukuran tersebut di atas, dapat ditampilkan dalam bentuk grafik seperti gambar 3.12 di bawah ini.



Gambar 3.12 Grafik redaman hujan pengukuran langsung

Data nilai *rain rate*  $R$  (mm/jam) tersebut di atas selanjutnya digunakan dasar untuk menentukan prediksi nilai redaman hujan SST dan berikutnya akan dibandingkan dengan nilai hasil pengukuran langsung redaman hujan pada link komunikasi gelombang mikro 15 GHz.

## BAB IV

### ANALISA DAN PEMBAHASAN

Pada bab ini dijelaskan mengenai data hasil pengolahan yang telah dilakukan yang untuk selanjutnya adalah dianalisa. Data pengukuran dibagi menjadi dua bagian yaitu data pengukuran intensitas hujan dengan *raingauge* sehingga menghasilkan nilai *rainrate* yang kemudian diolah untuk mendapatkan prediksi nilai redaman SST dengan nilai  $k$  dan  $\alpha$  yang ditentukan baik menggunakan rekomendasi ITU-R P.838-3 tahun 2005 maupun berdasarkan analisa regresi linier, dan data yang kedua adalah data hasil pengukuran untuk nilai daya yang diterima radio link komunikasi gelombang mikro 15 GHz, yang menghasilkan nilai redaman hujan secara langsung. Kedua data hasil pengukuran tersebut di atas merupakan data yang telah diolah dan yang diberikan dalam bentuk grafik dan tabel.

#### 4.1 Redaman Hujan SST

Untuk menentukan nilai redaman hujan menggunakan *Synthetic Storm Technique* (SST) dapat dilakukan menggunakan persamaan (2-7) sampai dengan (2-13) terkait dengan penentuan panjang segmen lintasan  $\Delta L$  yang dipengaruhi oleh kecepatan dan arah angin yang datang pada suatu lintasan radio *microwave*. Tetapi dengan Panjang lintasan radio *microwave* adalah cukup pendek yaitu 0,0532 km, sehingga panjang lintasan  $L \ll \Delta L$ , maka redaman hujan SST bisa ditentukan menggunakan persamaan (2-13) dengan nilai  $n = 1$  ( $n$  adalah jumlah segmen) dan nilai panjang segmen  $\Delta L = L$ . Nilai redaman hujan SST adalah :

$$A_{SST} = k R^\alpha L$$

Karena lintasan cukup pendek sehingga nilai faktor reduksi  $r$  yang dihasilkan terkait dengan perhitungan nilai panjang lintasan radio efektif adalah  $r \gg 2,5$ . Sehingga nilai panjang efektif lintasan radionya adalah  $L_{eff} = L = 0,0532$  km.

#### **4.1.1 Menentukan $k$ dan $\alpha$ Referensi ITU-R P.838-3 2005**

Dengan nilai  $k$  dan  $\alpha$  menggunakan persamaan (2-15) dan (2-16), dan radio yang digunakan adalah berpolarisasi Horisontal, serta parameter  $k_H$  dan  $k_V$  diperoleh dari ITU Rec.838-5 tahun 2005, maka :

$$\begin{aligned}k &= [0,04481 + 0,05008 \\&\quad + (0,04481 - 0,05008) \cos^2 0^\circ \cdot \cos(2x0^\circ)]/2 \\&= [0,09489 + (-0,00527) \cos^2(0^\circ) \cdot \cos(0^\circ)]/2 \\&= [0,09489 + (-0,00527) (1) \cdot (1)]/2 \\&= \frac{0,08962}{2} = 0,04481\end{aligned}$$

Dan,

$$\begin{aligned}\alpha &= \frac{1}{2 \cdot 0,05008} [0,050335 + 0,052283 \\&\quad + (0,050335 - 0,052283) \cos^2(0^\circ) \cos(2x0^\circ)] \\&= \frac{0,100652}{0,10016} = 1,0049\end{aligned}$$

#### **4.1.2 Analisa Regresi Linier untuk Menentukan $k$ dan $\alpha$**

Di bawah ini adalah langkah untuk menentukan nilai  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan analisis regresi linier, sebagai berikut :

1. Dengan parameter nilai redaman :

$$A_m = k R^\alpha L$$

dan,

$$\log\left(\frac{A_m}{L}\right) = \log k + \alpha \log R$$

Keterangan :

$A_m$  adalah nilai redaman hujan hasil pengukuran

$L$  adalah panjang lintasan

$k$  dan  $\alpha$  adalah variable konstan

$R$  adalah nilai intensitas curah hujan *rain rate*

2. Persamaan di atas adalah merupakan persamaan garis linier  $Y = a + bX$ , sehingga :

$$Y = \log \frac{A_m}{L}$$

$$a = \log k \quad \text{dan} \quad b = \alpha$$

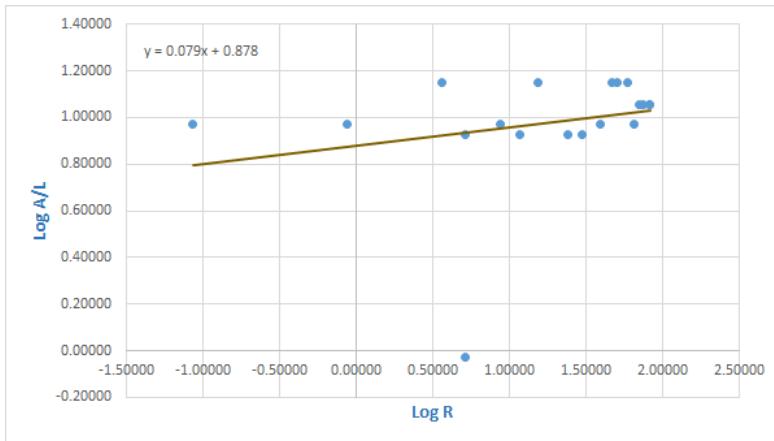
$$X = \log R$$

3. Berdasarkan persamaan tersebut di atas, maka untuk event hujan 01 April 2018, diperoleh tabel regresinya, sebagai berikut :

Tabel 4.1 Regresi Linier Menentukan  $k$  dan  $\alpha$

| No. | R        | A/L      | Log R    | Log A/L  |
|-----|----------|----------|----------|----------|
| 1   | 3.59833  | 14.09774 | 0.55610  | 1.14915  |
| 2   | 15.45167 | 14.09774 | 1.18898  | 1.14915  |
| 3   | 47.07467 | 14.09774 | 1.67279  | 1.14915  |
| 4   | 50.90583 | 14.09774 | 1.70677  | 1.14915  |
| 5   | 59.34808 | 14.09774 | 1.77341  | 1.14915  |
| 6   | 71.19105 | 11.27820 | 1.85243  | 1.05224  |
| 7   | 83.12727 | 11.27820 | 1.91974  | 1.05224  |
| 8   | 81.74182 | 11.27820 | 1.91244  | 1.05224  |
| 9   | 74.93000 | 11.27820 | 1.87466  | 1.05224  |
| 10  | 64.91844 | 9.39850  | 1.81237  | 0.97306  |
| 11  | 39.64531 | 9.39850  | 1.59819  | 0.97306  |
| 12  | 0.87923  | 9.39850  | -0.05590 | 0.97306  |
| 13  | 8.79231  | 9.39850  | 0.94410  | 0.97306  |
| 14  | 11.77735 | 8.45865  | 1.07105  | 0.92730  |
| 15  | 24.27111 | 8.45865  | 1.38509  | 0.92730  |
| 16  | 29.77563 | 8.45865  | 1.47386  | 0.92730  |
| 17  | 0.08562  | 9.39850  | -1.06742 | 0.97306  |
| 18  | 5.13708  | 0.93985  | 0.71072  | -0.02694 |
| 19  | 3.59833  | 14.09774 | 0.55610  | 0.92730  |

4. Dari data tabel tersebut di atas dapat digambarkan grafiknya seperti gambar 4.1 di bawah ini.



Gambar 4.1 Grafik regresi linier Menentukan  $k$  dan  $\alpha$  untuk event hujan 01  
April 2018

5. Menentukan nilai  $k$  dan  $\alpha$ , dapat dilakukan menggunakan persamaan (2-19) dan (2-20) dengan bantuan tabel nilai seperti tabel 4.2 di bawah ini.

**Tabel 4.2** Parameter untuk menentukan nilai  $k$  dan  $\alpha$

| No. | X        | $X^2$   | Y       | $Y^2$   | XY       |
|-----|----------|---------|---------|---------|----------|
| 1   | 0.55610  | 0.30925 | 1.14915 | 1.32054 | 0.63904  |
| 2   | 1.18898  | 1.41367 | 1.14915 | 1.32055 | 1.36632  |
| 3   | 1.67279  | 2.79823 | 1.14915 | 1.32055 | 1.92229  |
| 4   | 1.70677  | 2.91306 | 1.14915 | 1.32055 | 1.96133  |
| 5   | 1.77341  | 3.14498 | 1.14915 | 1.32055 | 2.03791  |
| 6   | 1.85243  | 3.43150 | 1.05224 | 1.10721 | 1.94920  |
| 7   | 1.91974  | 3.68540 | 1.05224 | 1.10721 | 2.02003  |
| 8   | 1.91244  | 3.65743 | 1.05224 | 1.10721 | 2.01235  |
| 9   | 1.87466  | 3.51435 | 1.05224 | 1.10721 | 1.97259  |
| 10  | 1.81237  | 3.28469 | 0.97306 | 0.94685 | 1.76354  |
| 11  | 1.59819  | 2.55421 | 0.97306 | 0.94685 | 1.55513  |
| 12  | -0.05590 | 0.00312 | 0.97306 | 0.94685 | -0.05439 |
| 13  | 0.94410  | 0.89132 | 0.97306 | 0.94685 | 0.91867  |
| 14  | 1.07105  | 1.14715 | 0.92730 | 0.85989 | 0.99318  |
| 15  | 1.38509  | 1.91847 | 0.92730 | 0.85989 | 1.28439  |
| 16  | 1.47386  | 2.17226 | 0.92730 | 0.85989 | 1.36671  |

|    |          |         |          |         |          |
|----|----------|---------|----------|---------|----------|
| 17 | -1.06742 | 1.13939 | 0.97306  | 0.94685 | -1.03866 |
| 18 | 0.71072  | 0.50512 | -0.02694 | 0.00073 | -0.01915 |
| 19 | 0.71072  | 0.50512 | 0.92730  | 0.85989 | 0.65905  |

6. Menggunakan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai  $k$  dan  $\alpha$  adalah sebagai berikut :

$$k = 7,55092$$

$$\alpha = 0.07900$$

Untuk data parameter terkait penentuan nilai  $k$  dan  $\alpha$ , secara lengkap diberikan pada lampiran D.

#### 4.1.3 Menentukan Redaman Hujan SST

Nilai redaman SST yang dihasilkan dari perhitungan, dilakukan melalui penentuan nilai  $k$  dan  $\alpha$  didasarkan pada ITU-R P.838-3 2005 kemudian ditambahkan dengan faktor koreksi sebesar  $\Delta A$  yang dihitung menggunakan persamaan (2-21) dan (2-22). Untuk data *event* hujan 01 april 2018 nilai  $\Delta A$  adalah sebagai berikut :

$$\begin{aligned}\Delta A &= \bar{A}_m - \bar{A}_{SST[ITU]} \\ &= 0,55263 - 0.08671 \\ &= 0.46592 \text{ dB}\end{aligned}$$

Selain itu nilai redaman SST juga ditentukan berdasarkan nilai  $k$  dan  $\alpha$  dari hasil proses regresi. Sehingga untuk data *event* hujan 01 april 2018 nilai keduanya dapat ditabelkan seperti tabel 4.3 di bawah ini. Dengan cara sama untuk data nilai redaman SST pada *event-event* hujan yang lain akan ditunjukkan seperti pada lampiran E.

Tabel 4.3 Nilai Prediksi Redaman Hujan SST

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                       |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                       |
|-----|----------|------------------------------|-----------------------|----------------------|-----------------------------|-----------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} (\text{dB})$ | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $A_{SST} (\text{dB})$ |
| 1   | 18:20:00 | 0.16226                      | 0.00863               | 0.47456              | 8.35471                     | 0.44447               |
| 2   | 18:21:00 | 0.70174                      | 0.03733               | 0.50326              | 9.37420                     | 0.49871               |
| 3   | 18:22:00 | 2.14961                      | 0.11436               | 0.58028              | 10.23669                    | 0.54459               |

|    |          |         |         |         |          |         |
|----|----------|---------|---------|---------|----------|---------|
| 4  | 18:23:00 | 2.32544 | 0.12371 | 0.58964 | 10.30017 | 0.54797 |
| 5  | 18:24:00 | 2.71313 | 0.14434 | 0.61026 | 10.42580 | 0.55465 |
| 6  | 18:25:00 | 3.25745 | 0.17330 | 0.63922 | 10.57676 | 0.56268 |
| 7  | 18:26:00 | 3.80649 | 0.20251 | 0.66843 | 10.70709 | 0.56962 |
| 8  | 18:27:00 | 3.74274 | 0.19911 | 0.66504 | 10.69288 | 0.56886 |
| 9  | 18:28:00 | 3.42939 | 0.18244 | 0.64837 | 10.61962 | 0.56496 |
| 10 | 18:29:00 | 2.96909 | 0.15796 | 0.62388 | 10.49997 | 0.55860 |
| 11 | 18:30:00 | 1.80883 | 0.09623 | 0.56215 | 10.09871 | 0.53725 |
| 12 | 18:31:00 | 0.03937 | 0.00209 | 0.46802 | 7.47443  | 0.39764 |
| 13 | 18:32:00 | 0.39820 | 0.02118 | 0.48711 | 8.96576  | 0.47698 |
| 14 | 18:33:00 | 0.53416 | 0.02842 | 0.49434 | 9.17523  | 0.48812 |
| 15 | 18:34:00 | 1.10472 | 0.05877 | 0.52469 | 9.71469  | 0.51682 |
| 16 | 18:35:00 | 1.35662 | 0.07217 | 0.53810 | 9.87285  | 0.52524 |
| 17 | 18:36:00 | 0.00379 | 0.00020 | 0.46613 | 6.21811  | 0.33080 |
| 18 | 18:37:00 | 0.23205 | 0.01234 | 0.47827 | 8.59305  | 0.45715 |
| 19 | 18:38:00 | 0.23205 | 0.01234 | 0.47827 | 8.59305  | 0.45715 |

Dan grafik nilai prediksi redaman hujan SST untuk event hujan 01 april 2018 ini diberikan seperti gambar 4.2 di bawah ini. Dan secara lengkap untuk *even-event* hujan lainnya diberikan pada lampiran E.



Gambar 4.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST

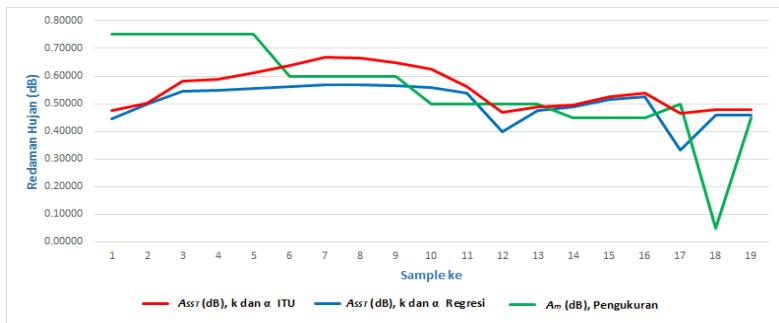
## 4.2 Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran (per Event Hujan)

Kedua hasil perhitungan nilai redaman hujan SST tersebut jika dibandingkan dengan nilai redaman hasil pengukuran, untuk satu event hujan pada tanggal 01 april 2018 diberikan seperti tabel 4.4 di bawah ini. Sedangkan hasil perbandingan untuk event-event hujan yang lain secara lengkap diberikan pada lampiran E.

**Tabel 4.4** Perbandingan Redaman Hujan SST dengan pengukuran

| No. | $A_m$ (dB) | $A_{SST} + \Delta A$ (dB)<br>(k dan $\alpha$ ITU) | $A_{SST}$ (dB)<br>(k dan $\alpha$ Regresi) |
|-----|------------|---|--|
| 1   | 0.75000    | 0.47456   | 0.50820                                    |
| 2   | 0.75000    | 0.50326   | 0.62209                                    |
| 3   | 0.90000    | 0.58028   | 0.72609                                    |
| 4   | 0.75000    | 0.58964   | 0.73402                                    |
| 5   | 0.90000    | 0.61026   | 0.74981                                    |
| 6   | 0.90000    | 0.63922   | 0.76899                                    |
| 7   | 1.23000    | 0.66843   | 0.78571                                    |
| 8   | 1.23000    | 0.66504   | 0.78388                                    |
| 9   | 1.23000    | 0.64837   | 0.77447                                    |
| 10  | 1.28000    | 0.62388   | 0.75921                                    |
| 11  | 0.90000    | 0.56215   | 0.70899                                    |
| 12  | 1.05000    | 0.46802   | 0.41793                                    |
| 13  | 0.50000    | 0.48711   | 0.57527                                    |
| 14  | 0.75000    | 0.49434   | 0.59909                                    |
| 15  | 0.00000    | 0.52469   | 0.66232                                    |
| 16  | 0.90000    | 0.53810   | 0.68138                                    |
| 17  | 0.50000    | 0.46613   | 0.30251                                    |
| 18  | 0.05000    | 0.47827   | 0.53393                                    |
| 19  | 0.45000    | 0.47827   | 0.53393                                    |

Dan grafik perbandingan nilai prediksi redaman hujan sst dengan hasil pengukurannya diberikan seperti gambar 4.3 di bawah ini. Dimana grafik untuk *event* hujan yang lainnya diberikan pada lampiran E.



**Gambar 4.3** Perbandingan Redaman Hujan SST dengan pengukuran

Berdasarkan data hasil perbandingan kedua redaman SST dengan redaman pengukuran tersebut di atas dapat ditentukan masing-masing parameter SSE (*sum of square due to error*), sebagai berikut :

**Tabel 4.5** Perhitungan SSE Redaman Pengukuran dengan SST

| No.        | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|------------|---------|---------------------|---------------------|
| 1          | 0.75000 | 0.07587             | 0.09335             |
| 2          | 0.75000 | 0.06088             | 0.06315             |
| 3          | 0.75000 | 0.02880             | 0.04219             |
| 4          | 0.75000 | 0.02572             | 0.04082             |
| 5          | 0.75000 | 0.01953             | 0.03816             |
| 6          | 0.60000 | 0.00154             | 0.00139             |
| 7          | 0.60000 | 0.00468             | 0.00092             |
| 8          | 0.60000 | 0.00423             | 0.00097             |
| 9          | 0.60000 | 0.00234             | 0.00123             |
| 10         | 0.50000 | 0.01535             | 0.00343             |
| 11         | 0.50000 | 0.00386             | 0.00139             |
| 12         | 0.50000 | 0.00102             | 0.01048             |
| 13         | 0.50000 | 0.00017             | 0.00053             |
| 14         | 0.45000 | 0.00197             | 0.00145             |
| 15         | 0.45000 | 0.00558             | 0.00447             |
| 16         | 0.45000 | 0.00776             | 0.00566             |
| 17         | 0.50000 | 0.00115             | 0.02863             |
| 18         | 0.05000 | 0.18341             | 0.16577             |
| 19         | 0.45000 | 0.00080             | 0.00005             |
| <b>SSE</b> |         | <b>0.44465</b>      | <b>0.50404</b>      |

Keterangan :

$Y$  adalah Redaman hujan hasil Pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Redaman hujan SST dengan k dan  $\alpha$  dari ITU-R P.838

$\hat{Y}_B$  adalah Redaman hujan SST dengan k dan  $\alpha$  dari Regresi

Dari perhitungan di atas diperoleh nilai SSE terkecil adalah 0.44465, merupakan SSE dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  didapatkan dari ITU-R P.838-3 2005 dengan faktor koreksi sebesar  $\Delta A$ .

### 4.3 Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran (Semua Event Hujan)

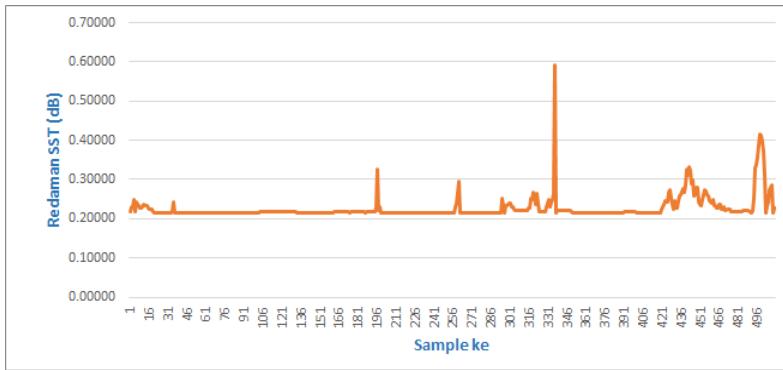
Pada tugas akhir ini dilakukan pengukuran baik untuk nilai rain rate yang berasal dari raingauge sebagai dasar menentukan nilai prediksi redaman hujan SST maupun pengukuran secara langsung pada link komunikasi radio gelombang mikro 15 GHz secara keseluruhannya adalah pada 7 event hujan yang dimulai sejak maret sampai dengan april 2018.

Data hasil pengukuran di semua event tersebut di atas digabungkan sebagai dasar untuk analisa secara menyeluruh terkait dengan kebutuhan untuk menganalisa seberapa besar tingkat kesesuaian atau perbedaan di antara hasil perhitungan nilai prediksi redaman hujan dengan menggunakan metode *synthetic storm technique* (SST) dengan nilai hasil pengukuran langsungnya.

#### 4.3.1 Menentukan Redaman Hujan SST

##### 4.3.1.1 Untuk $k$ dan $\alpha$ referensi ITU-R P.838

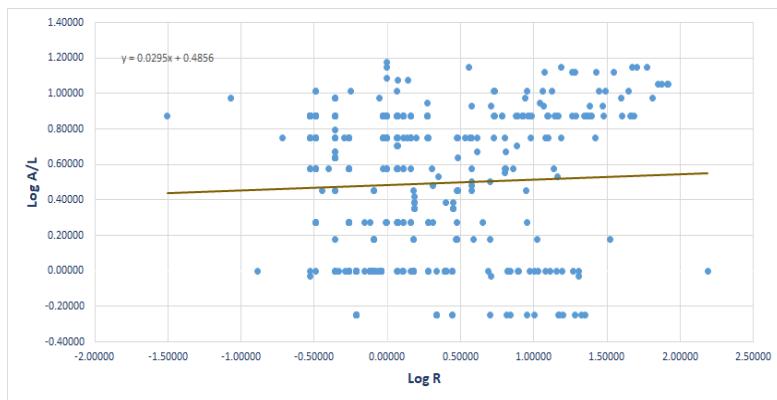
Berdasarkan hasil perhitungan tersebut di atas, nilai  $k = 0,04481$  dan  $\alpha = 1,0049$  dari, maka nilai redaman SST-nya dapat ditentukan menggunakan persamaan (2-13). Dan Hasilnya akan ditambahkan faktor koreksi  $\Delta A$  sebesar 0,21379 sehingga secara menyeluruh hasilnya dapat ditabelkan seperti pada lampiran F, sedangkan grafiknya ditunjukkan seperti gambar 4.4 di bawah ini.



**Gambar 4.4** Grafik Redaman SST untuk  $k$  dan  $\alpha$  Referensi ITU

#### 4.3.1.2 Untuk $k$ dan $\alpha$ dari Proses Regresi Linier

Pertama yang dilakukan adalah menggabungkan data rain rate yang berasal dari hasil pengukuran raingauge, yang kemudian dianalisa regresinya terkait untuk menentukan nilai  $k$  dan  $\alpha$ , dengan parameter untuk analisa regresi linier diberikan pada lampiran G, sedangkan grafik regresi yang dihasilkan diberikan seperti gambar 4.5 di bawah ini.



**Gambar 4.5** Regresi Linier untuk menentukan  $k$  dan  $\alpha$

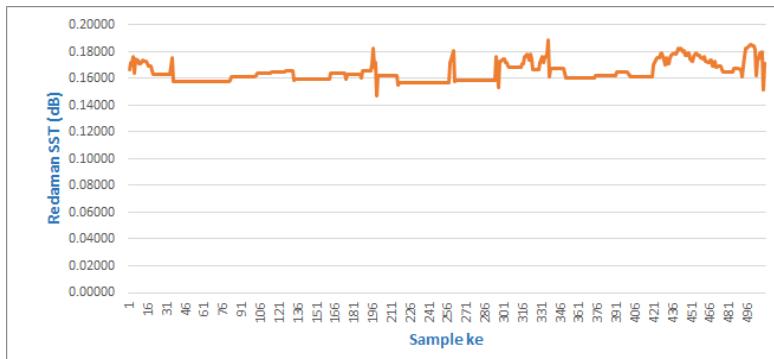
Diperoleh nilai  $k$  dan  $\alpha$  adalah sebagai berikut :

$$k = 3.0591$$

$$\alpha = 0.0295$$

Berdasarkan nilai  $k$  dan  $\alpha$  tersebut di atas, dapat ditentukan nilai prediksi redaman hujan SST dan hasilnya dapat ditabelkan yang diberikan pada lampiran F.

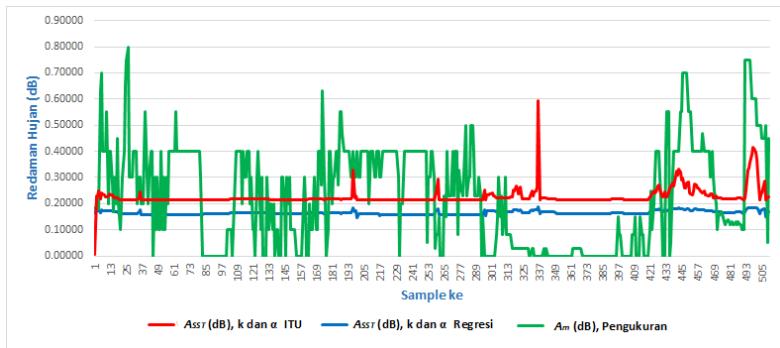
Adapun untuk grafik yang dihasilkan dapat digambarkan seperti gambar 4.6 di bawah ini.



**Gambar 4.6** Grafik Redaman Hujan SST untuk  $k$  dan  $\alpha$  dari Regresi

#### 4.3.2 Perbandingan Redaman hujan SST dengan Pengukuran

Untuk selanjutnya bahwa nilai estimasi redaman hujan SST tersebut di atas dibandingkan dengan nilai redaman hujan hasil pengukuran secara langsung untuk semua data event hujan yang diperolehnya. Dimana terdapat 510 sample data hasil pengukuran di 7 event hujan, dan hasilnya berupa tabel yang diberikan pada lampiran F, sedangkan grafiknya adalah seperti gambar 4.7 di bawah ini.



**Gambar 4.7 Perbandingan Redaman Hujan SST dengan Pengukuran**

#### 4.3.3 Menentukan SSE dari hasil Perbandingan Redaman hujan SST dengan Pengukuran

Berdasarkan data hasil perbandingan redaman di atas, dapat ditentukan nilai parameter SSE (*sum of square due to error*), yaitu dengan cara membuat tabel hasil perbandingannya yang diberikan pada lampiran F.

Di mana parameter  $Y$  adalah nilai redaman hujan hasil pengukuran,  $\hat{Y}_A$  adalah nilai redaman hujan SST dengan  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan ITU-R P.838, dan  $\hat{Y}_B$  adalah Redaman hujan SST dengan  $k$  dan  $\alpha$  dari Regresi.

Sehingga diperoleh nilai SSE terkecil yaitu  $SSE = 18.06466$  untuk perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai  $k$  dan  $\alpha$  dihitung dengan referensi ITU-R P.838-3 ditambah faktor koreksi sebesar 0,21379.

## **BAB V**

### **PENUTUP**

#### **5.1 Kesimpulan**

Dari hasil pengukuran dan analisis dapat disimpulkan sebagai berikut :

- a. Besarnya curah hujan (*rain rate*) diperoleh melalui hasil pengukuran menggunakan *raingauge* dengan 7 (tujuh) event hujan dalam kurun waktu 2 (dua) bulan, dengan nilai intensitas hujan rata-rata adalah sebesar 5,09835 mm/jam.
- b. Redaman hujan SST dihitung berdasarkan  $k$  dan  $\alpha$  yang ditentukan menggunakan referensi ITU-R P.838-3 2005 dengan koreksi 0,21379 diperoleh nilai rata-rata redamannya sebesar 0,22612 dB. Redaman hujan SST yang dihitung melalui penentuan  $k$  dan  $\alpha$  dari proses regresi diperoleh rata-rata redamannya adalah 0,16464 dB.
- c. Hasil pengukuran nilai redaman hujan secara langsung pada link radio *microwave* 15 GHz diperoleh nilai redaman hujan rata-rata melalui pengukuran langsung sebesar 0,22612 dB.
- d. Nilai SSE terkecil diperoleh dari hasil perbandingan nilai redaman hujan SST hasil perhitungan melalui penentuan parameter  $k$  dan  $\alpha$  berdasarkan ITU-R P.838-3 dengan faktor koreksi sebesar 0,21379 dB, yang diperoleh sebesar 18,065

#### **5.2 Saran-saran**

Di dalam melakukan pengukuran penerimaan daya radio komunikasi *terrestrial line of sight* terutama yang berkaitan dengan nilai redaman hujan supaya dilakukan menggunakan radio yang memiliki fasilitas *data logging*.

*[Halaman ni sengaja dikosongkan]*

## DAFTAR PUSTAKA

- [1] Kanellopoulos J. D. dan Kafetzis P (1986), “Comparison of the synthetic Storm Technique with a Conventional Rain Attenuation Prediction Model”, *IEEE Transaction on Antennas and Propagation*, Vol AP-34 no. 5, hal 713-715.
- [2] Nuradi S, Haniah M, Ari W, Okkkie P., “Estimasi Redaman Hujan Menggunakan Synthetic Storm Technique (SST) Dan Segmentasi Link Untuk Gelombang Millimeter”, SNATI 2009, ISSN: 1907-5022. Yogyakarta, 20 Juni 2009.
- [3] Febrin A., P. Hutajulu, G. Hendrantoro, A. Mauludiyanto, “Model Statistik Fading Karena Hujan Di Surabaya”, SNATI 2008, ISSN: 1907-5022, Yogyakarta, 21 Juni 2008.
- [4] G. Hendrantoro, I. Zawadzki, “Derivation of Parameters of Y-Z Power-Law Relation from Raindrop Size Distribution Measurements and Its Application in the Calculation of Rain Attenuation from Radar Reflectivity Factor Measurements”, *IEEE Transactions on Antennas and Propagation*, v. 51, no. 1, Jan 2003.
- [5] Mauludiyanto, A., Hendrantoro, G., Purnomo, M. H., Ramadhany, T., dan Matsushima, A., (2010), “ARIMA Modeling of Tropical Rain Attenuation on a Short 28-GHz Terrestrial Link”, *IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters*, Vol. 9.
- [6] ITU-R Rec. P.530-10 (2001), ”Propagation Data and Prediction Methods Required for the Design of Terrestrial Line of Sight Systems ”.
- [7] ITU-R Rec. P.838-3 (2005), “Specific Attenuation Model for Rain for Use in Prediction Methods”.
- [8] Saunders S.R (1999) *Antennas and Propagation for Wireless Communication Systems* , John Willey & Sons, Ltd hal 93.
- [9] Kutner, M.H., C.J. Nachtsheim, dan J. Neter. 2004, “Applied Linear Regression Models”, Fourth Ed. McGrawHill/Irwin. New York.

[10] D. Reeve., Whitham, Introduction to Radio Wave Polarization”,  
Copyright: © 2014 W. Reeve, Revision 1.4.

## **LAMPIRAN A** **DATA TEXT RAINGAUGE**

### **A.1 Data Raingauge 07 Maret 2018**

| Date     | Time       | 1/100 |       |          |            |      |
|----------|------------|-------|-------|----------|------------|------|
| 3/7/2018 | 16:07:33.5 | 0     | Start | 3/7/2018 | 19:13:14.5 | 0.4  |
| 3/7/2018 | 17:01:39.0 | 0.01  |       | 3/7/2018 | 19:13:15.0 | 0.41 |
| 3/7/2018 | 17:04:03.0 | 0.02  |       | 3/7/2018 | 19:13:15.5 | 0.42 |
| 3/7/2018 | 17:05:04.0 | 0.03  |       | 3/7/2018 | 19:13:16.0 | 0.43 |
| 3/7/2018 | 17:05:53.5 | 0.04  |       | 3/7/2018 | 19:41:20.0 | 0.44 |
| 3/7/2018 | 17:07:10.0 | 0.05  |       | 3/7/2018 | 19:41:20.5 | 0.45 |
| 3/7/2018 | 17:08:54.0 | 0.06  |       | 3/7/2018 | 19:41:21.0 | 0.46 |
| 3/7/2018 | 17:11:45.0 | 0.07  |       | 3/7/2018 | 19:41:21.5 | 0.47 |
| 3/7/2018 | 17:13:20.5 | 0.08  |       | 3/7/2018 | 19:41:22.0 | 0.48 |
| 3/7/2018 | 17:15:19.0 | 0.09  |       | 3/7/2018 | 19:41:22.5 | 0.49 |
| 3/7/2018 | 17:19:22.0 | 0.1   |       | 3/7/2018 | 19:41:23.0 | 0.5  |
| 3/7/2018 | 17:34:50.0 | 0.11  |       | 3/7/2018 | 19:41:23.5 | 0.51 |
| 3/7/2018 | 17:35:44.5 | 0.12  |       | 3/7/2018 | 19:41:24.0 | 0.52 |
| 3/7/2018 | 18:22:41.5 | 0.13  |       | 3/7/2018 | 19:41:24.5 | 0.53 |
| 3/7/2018 | 18:42:36.5 | 0.14  |       | 3/7/2018 | 19:41:25.0 | 0.54 |
| 3/7/2018 | 18:54:30.0 | 0.15  |       | 3/7/2018 | 19:41:25.5 | 0.55 |
| 3/7/2018 | 19:05:03.0 | 0.16  |       | 3/7/2018 | 19:41:26.0 | 0.56 |
| 3/7/2018 | 19:05:03.5 | 0.17  |       | 3/7/2018 | 19:41:26.5 | 0.57 |
| 3/7/2018 | 19:05:04.0 | 0.18  |       | 3/7/2018 | 19:41:27.0 | 0.58 |
| 3/7/2018 | 19:05:04.5 | 0.19  |       | 3/7/2018 | 19:41:27.5 | 0.59 |
| 3/7/2018 | 19:05:05.0 | 0.2   |       | 3/7/2018 | 19:41:28.0 | 0.6  |
| 3/7/2018 | 19:05:05.5 | 0.21  |       | 3/7/2018 | 19:41:28.5 | 0.61 |
| 3/7/2018 | 19:05:06.0 | 0.22  |       | 3/7/2018 | 19:41:29.0 | 0.62 |
| 3/7/2018 | 19:05:06.5 | 0.23  |       | 3/7/2018 | 19:41:29.5 | 0.63 |
| 3/7/2018 | 19:05:07.0 | 0.24  |       | 3/7/2018 | 19:41:30.0 | 0.64 |
| 3/7/2018 | 19:05:07.5 | 0.25  |       | 3/7/2018 | 19:41:30.5 | 0.65 |
| 3/7/2018 | 19:05:08.0 | 0.26  |       | 3/7/2018 | 19:41:31.0 | 0.66 |
| 3/7/2018 | 19:05:08.5 | 0.27  |       | 3/7/2018 | 19:41:31.5 | 0.67 |
| 3/7/2018 | 19:05:09.0 | 0.28  |       | 3/7/2018 | 19:41:32.0 | 0.68 |
| 3/7/2018 | 19:05:09.5 | 0.29  |       | 3/7/2018 | 19:41:32.5 | 0.69 |
| 3/7/2018 | 19:05:10.0 | 0.3   |       | 3/7/2018 | 19:41:33.0 | 0.7  |
| 3/7/2018 | 19:05:10.5 | 0.31  |       | 3/7/2018 | 19:41:33.5 | 0.71 |
| 3/7/2018 | 19:13:10.5 | 0.32  |       | 3/7/2018 | 19:41:34.0 | 0.72 |
| 3/7/2018 | 19:13:11.0 | 0.33  |       | 3/7/2018 | 19:54:26.0 | 0.73 |
| 3/7/2018 | 19:13:11.5 | 0.34  |       | 3/7/2018 | 19:54:26.5 | 0.74 |
| 3/7/2018 | 19:13:12.0 | 0.35  |       | 3/7/2018 | 19:54:27.0 | 0.75 |
| 3/7/2018 | 19:13:12.5 | 0.36  |       | 3/7/2018 | 19:54:27.5 | 0.76 |
| 3/7/2018 | 19:13:13.0 | 0.37  |       | 3/7/2018 | 19:54:28.0 | 0.77 |
| 3/7/2018 | 19:13:13.5 | 0.38  |       | 3/7/2018 | 19:54:28.5 | 0.78 |
| 3/7/2018 | 19:13:14.0 | 0.39  |       | 3/7/2018 | 19:54:29.0 | 0.79 |

|          |            |      |          |            |      |
|----------|------------|------|----------|------------|------|
| 3/7/2018 | 19:54:29.5 | 0.8  | 3/7/2018 | 20:36:15.0 | 1.28 |
| 3/7/2018 | 19:54:30.0 | 0.81 | 3/7/2018 | 20:36:15.5 | 1.29 |
| 3/7/2018 | 19:54:30.5 | 0.82 | 3/7/2018 | 20:36:16.0 | 1.3  |
| 3/7/2018 | 19:54:31.0 | 0.83 | 3/7/2018 | 20:36:16.5 | 1.31 |
| 3/7/2018 | 19:54:31.5 | 0.84 | 3/7/2018 | 20:36:17.0 | 1.32 |
| 3/7/2018 | 19:54:32.0 | 0.85 | 3/7/2018 | 20:36:17.5 | 1.33 |
| 3/7/2018 | 19:54:32.5 | 0.86 | 3/7/2018 | 20:36:18.0 | 1.34 |
| 3/7/2018 | 19:54:33.0 | 0.87 | 3/7/2018 | 20:36:18.5 | 1.35 |
| 3/7/2018 | 19:54:33.5 | 0.88 | 3/7/2018 | 20:36:19.0 | 1.36 |
| 3/7/2018 | 19:54:34.0 | 0.89 | 3/7/2018 | 20:36:19.5 | 1.37 |
| 3/7/2018 | 20:07:39.0 | 0.9  | 3/7/2018 | 20:36:20.0 | 1.38 |
| 3/7/2018 | 20:07:39.5 | 0.91 | 3/7/2018 | 20:36:20.5 | 1.39 |
| 3/7/2018 | 20:07:40.0 | 0.92 | 3/7/2018 | 20:36:21.0 | 1.4  |
| 3/7/2018 | 20:07:40.5 | 0.93 | 3/7/2018 | 21:26:48.0 | 1.41 |
| 3/7/2018 | 20:07:41.0 | 0.94 | 3/7/2018 | 21:27:05.0 | 1.41 |
| 3/7/2018 | 20:07:41.5 | 0.95 |          |            | End  |
| 3/7/2018 | 20:07:42.0 | 0.96 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:48.5 | 0.97 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:49.0 | 0.98 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:50.0 | 0.99 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:51.5 | 1    |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:57.0 | 1.01 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:15:57.5 | 1.02 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:16:10.5 | 1.03 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:16:14.5 | 1.04 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:16:15.5 | 1.05 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:16:27.5 | 1.06 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:16:28.0 | 1.07 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:17:03.5 | 1.08 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:17:07.5 | 1.09 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:17:08.0 | 1.1  |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:17:22.0 | 1.11 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:17:28.0 | 1.12 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:52.5 | 1.13 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:53.0 | 1.14 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:53.5 | 1.15 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:54.0 | 1.16 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:54.5 | 1.17 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:55.0 | 1.18 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:55.5 | 1.19 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:56.0 | 1.2  |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:56.5 | 1.21 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:57.0 | 1.22 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:57.5 | 1.23 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:19:58.0 | 1.24 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:36:13.5 | 1.25 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:36:14.0 | 1.26 |          |            |      |
| 3/7/2018 | 20:36:14.5 | 1.27 |          |            |      |

## A.2 Data Raingauge 08 Maret 2018

| Date     | Time       | 1/100 |       |          |                 |
|----------|------------|-------|-------|----------|-----------------|
| 03/08/18 | 16:35:53.0 | 0     | Start | 03/08/18 | 18:39:04.5 0.44 |
| 03/08/18 | 16:37:19.0 | 0.01  |       | 03/08/18 | 18:39:07.5 0.45 |
| 03/08/18 | 17:39:54.5 | 0.02  |       | 03/08/18 | 18:39:10.0 0.46 |
| 03/08/18 | 17:39:55.0 | 0.03  |       | 03/08/18 | 18:39:10.5 0.47 |
| 03/08/18 | 17:39:55.5 | 0.04  |       | 03/08/18 | 18:39:11.0 0.48 |
| 03/08/18 | 17:39:56.0 | 0.05  |       | 03/08/18 | 18:39:12.0 0.49 |
| 03/08/18 | 17:39:56.5 | 0.06  |       | 03/08/18 | 18:39:13.0 0.5  |
| 03/08/18 | 17:39:57.0 | 0.07  |       | 03/08/18 | 18:40:58.0 0.51 |
| 03/08/18 | 17:40:00.5 | 0.08  |       | 03/08/18 | 18:40:58.5 0.52 |
| 03/08/18 | 17:40:11.0 | 0.09  |       | 03/08/18 | 18:40:59.0 0.53 |
| 03/08/18 | 17:40:11.5 | 0.1   |       | 03/08/18 | 18:41:35.5 0.54 |
| 03/08/18 | 18:14:55.5 | 0.11  |       | 03/08/18 | 18:41:36.0 0.55 |
| 03/08/18 | 18:14:56.5 | 0.12  |       | 03/08/18 | 18:41:37.0 0.56 |
| 03/08/18 | 18:14:57.5 | 0.13  |       | 03/08/18 | 18:42:35.5 0.57 |
| 03/08/18 | 18:14:58.0 | 0.14  |       | 03/08/18 | 18:49:34.0 0.58 |
| 03/08/18 | 18:14:59.0 | 0.15  |       | 03/08/18 | 18:49:34.5 0.59 |
| 03/08/18 | 18:15:00.0 | 0.16  |       | 03/08/18 | 18:49:51.0 0.6  |
| 03/08/18 | 18:15:00.5 | 0.17  |       | 03/08/18 | 18:50:18.0 0.61 |
| 03/08/18 | 18:15:03.0 | 0.18  |       | 03/08/18 | 18:52:30.5 0.62 |
| 03/08/18 | 18:15:04.0 | 0.19  |       | 03/08/18 | 18:53:23.0 0.63 |
| 03/08/18 | 18:15:04.5 | 0.2   |       | 03/08/18 | 18:53:30.5 0.64 |
| 03/08/18 | 18:15:05.0 | 0.21  |       | 03/08/18 | 18:54:54.5 0.65 |
| 03/08/18 | 18:15:59.5 | 0.22  |       | 03/08/18 | 18:54:56.0 0.66 |
| 03/08/18 | 18:17:56.5 | 0.23  |       | 03/08/18 | 18:55:02.0 0.67 |
| 03/08/18 | 18:19:33.0 | 0.24  |       | 03/08/18 | 18:55:04.0 0.68 |
| 03/08/18 | 18:20:55.5 | 0.25  |       | 03/08/18 | 18:55:06.5 0.69 |
| 03/08/18 | 18:23:14.0 | 0.26  |       | 03/08/18 | 18:55:11.5 0.7  |
| 03/08/18 | 18:28:15.5 | 0.27  |       | 03/08/18 | 18:55:15.0 0.71 |
| 03/08/18 | 18:33:20.5 | 0.28  |       | 03/08/18 | 18:55:15.5 0.72 |
| 03/08/18 | 18:33:22.0 | 0.29  |       | 03/08/18 | 18:55:17.0 0.73 |
| 03/08/18 | 18:33:22.5 | 0.3   |       | 03/08/18 | 18:55:18.0 0.74 |
| 03/08/18 | 18:33:23.5 | 0.31  |       | 03/08/18 | 18:55:18.5 0.75 |
| 03/08/18 | 18:33:24.0 | 0.32  |       | 03/08/18 | 18:55:19.0 0.76 |
| 03/08/18 | 18:33:24.5 | 0.33  |       | 03/08/18 | 18:55:19.5 0.77 |
| 03/08/18 | 18:33:25.0 | 0.34  |       | 03/08/18 | 18:55:20.0 0.78 |
| 03/08/18 | 18:33:25.5 | 0.35  |       | 03/08/18 | 18:55:20.5 0.79 |
| 03/08/18 | 18:36:26.5 | 0.36  |       | 03/08/18 | 18:55:21.0 0.8  |
| 03/08/18 | 18:37:04.5 | 0.37  |       | 03/08/18 | 18:55:21.5 0.81 |
| 03/08/18 | 18:37:05.0 | 0.38  |       | 03/08/18 | 18:55:22.0 0.82 |
| 03/08/18 | 18:38:11.5 | 0.39  |       | 03/08/18 | 18:55:22.5 0.83 |
| 03/08/18 | 18:38:13.5 | 0.4   |       | 03/08/18 | 18:55:23.0 0.84 |
| 03/08/18 | 18:38:38.0 | 0.41  |       | 03/08/18 | 18:55:23.5 0.85 |
| 03/08/18 | 18:38:47.5 | 0.42  |       | 03/08/18 | 18:55:25.0 0.86 |
| 03/08/18 | 18:38:48.0 | 0.43  |       | 03/08/18 | 18:55:25.5 0.87 |

|                     |      |                     |      |
|---------------------|------|---------------------|------|
| 03/08/18 18:55:26.0 | 0.88 | 03/08/18 18:55:54.5 | 1.11 |
| 03/08/18 18:55:26.5 | 0.89 | 03/08/18 18:55:55.5 | 1.12 |
| 03/08/18 18:55:27.0 | 0.9  | 03/08/18 18:55:57.0 | 1.13 |
| 03/08/18 18:55:28.0 | 0.91 | 03/08/18 18:55:58.0 | 1.14 |
| 03/08/18 18:55:28.5 | 0.92 | 03/08/18 18:56:02.0 | 1.15 |
| 03/08/18 18:55:29.0 | 0.93 | 03/08/18 18:56:02.5 | 1.16 |
| 03/08/18 18:55:29.5 | 0.94 | 03/08/18 18:56:03.0 | 1.17 |
| 03/08/18 18:55:30.0 | 0.95 | 03/08/18 18:56:03.5 | 1.18 |
| 03/08/18 18:55:30.5 | 0.96 | 03/08/18 18:56:04.0 | 1.19 |
| 03/08/18 18:55:31.5 | 0.97 | 03/08/18 18:56:09.5 | 1.2  |
| 03/08/18 18:55:32.0 | 0.98 | 03/08/18 18:56:10.0 | 1.21 |
| 03/08/18 18:55:39.5 | 0.99 | 03/08/18 18:56:10.5 | 1.22 |
| 03/08/18 18:55:41.0 | 1    | 03/08/18 18:56:44.0 | 1.23 |
| 03/08/18 18:55:41.5 | 1.01 | 03/08/18 18:56:44.5 | 1.24 |
| 03/08/18 18:55:43.5 | 1.02 | 03/08/18 19:02:12.0 | 1.25 |
| 03/08/18 18:55:44.0 | 1.03 | 03/08/18 19:08:21.0 | 1.26 |
| 03/08/18 18:55:44.5 | 1.04 | 03/08/18 19:33:10.5 | 1.27 |
| 03/08/18 18:55:45.0 | 1.05 | 03/08/18 19:50:00.5 | 1.28 |
| 03/08/18 18:55:45.5 | 1.06 | 03/08/18 20:00:08.5 | 1.29 |
| 03/08/18 18:55:46.0 | 1.07 | 03/08/18 20:18:07.5 | 1.3  |
| 03/08/18 18:55:49.5 | 1.08 | 03/08/18 21:08:09.5 | 1.3  |
| 03/08/18 18:55:50.5 | 1.09 |                     |      |
| 03/08/18 18:55:51.0 | 1.1  |                     | End  |

### A.3 Data Raingauge 29 Maret 2018

| Date      | Time       | 1/100 |       |                      |      |
|-----------|------------|-------|-------|----------------------|------|
| 3/29/2018 | 20:41:18.0 | 0.01  | Start | 3/29/2018 20:48:17.0 | 0.07 |
| 3/29/2018 | 20:43:40.0 | 0.02  |       | 3/29/2018 20:48:56.0 | 0.08 |
| 3/29/2018 | 20:44:44.0 | 0.03  |       | 3/29/2018 20:49:51.0 | 0.09 |
| 3/29/2018 | 20:46:00.0 | 0.04  |       | 3/29/2018 20:50:13.0 | 0.1  |
| 3/29/2018 | 20:46:56.0 | 0.05  |       | 3/29/2018 20:50:51.0 | 0.1  |
| 3/29/2018 | 20:47:40.0 | 0.06  |       |                      | End  |

### A.4 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Siang

| Date     | Time     | 1/100 |       |                   |      |
|----------|----------|-------|-------|-------------------|------|
| 03/30/18 | 11:25:08 | 0.00  | Start | 03/30/18 11:37:55 | 0.07 |
| 03/30/18 | 11:31:45 | 0.01  |       | 03/30/18 11:38:22 | 0.08 |
| 03/30/18 | 11:32:32 | 0.02  |       | 03/30/18 11:39:03 | 0.09 |
| 03/30/18 | 11:35:20 | 0.03  |       | 03/30/18 11:39:55 | 0.1  |
| 03/30/18 | 11:36:13 | 0.04  |       | 03/30/18 11:40:29 | 0.11 |
| 03/30/18 | 11:37:01 | 0.05  |       | 03/30/18 11:40:51 | 0.12 |
| 03/30/18 | 11:37:29 | 0.06  |       | 03/30/18 11:41:10 | 0.13 |

|                   |      |                   |      |
|-------------------|------|-------------------|------|
| 03/30/18 11:41:27 | 0.14 | 03/30/18 11:50:33 | 0.35 |
| 03/30/18 11:41:49 | 0.15 | 03/30/18 11:51:02 | 0.36 |
| 03/30/18 11:42:14 | 0.16 | 03/30/18 11:51:04 | 0.37 |
| 03/30/18 11:42:41 | 0.17 | 03/30/18 11:52:35 | 0.38 |
| 03/30/18 11:42:42 | 0.18 | 03/30/18 11:54:36 | 0.39 |
| 03/30/18 11:43:01 | 0.19 | 03/30/18 11:55:12 | 0.4  |
| 03/30/18 11:43:27 | 0.2  | 03/30/18 11:55:40 | 0.41 |
| 03/30/18 11:43:48 | 0.21 | 03/30/18 11:55:41 | 0.42 |
| 03/30/18 11:44:06 | 0.22 | 03/30/18 11:56:20 | 0.43 |
| 03/30/18 11:44:22 | 0.23 | 03/30/18 11:56:57 | 0.44 |
| 03/30/18 11:44:44 | 0.24 | 03/30/18 11:57:47 | 0.45 |
| 03/30/18 11:45:17 | 0.25 | 03/30/18 11:58:26 | 0.46 |
| 03/30/18 11:45:47 | 0.26 | 03/30/18 11:59:29 | 0.47 |
| 03/30/18 11:46:08 | 0.27 | 03/30/18 11:59:30 | 0.48 |
| 03/30/18 11:46:37 | 0.28 | 03/30/18 12:00:39 | 0.49 |
| 03/30/18 11:47:18 | 0.29 | 03/30/18 12:02:02 | 0.5  |
| 03/30/18 11:48:13 | 0.3  | 03/30/18 12:03:05 | 0.51 |
| 03/30/18 11:48:46 | 0.31 | 03/30/18 12:05:02 | 0.52 |
| 03/30/18 11:49:20 | 0.32 | 03/30/18 12:07:33 | 0.53 |
| 03/30/18 11:49:21 | 0.33 |                   | End  |
| 03/30/18 11:49:56 | 0.34 |                   |      |

## A.5 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Sore

| Date                | Time | 1/100 |       |                     |      |
|---------------------|------|-------|-------|---------------------|------|
| 03/30/18 15:01:35.0 | 0.00 |       | Start | 03/30/18 15:18:10.0 | 0.04 |
| 03/30/18 15:12:08.0 | 0.01 |       |       | 03/30/18 15:21:51.5 | 0.05 |
| 03/30/18 15:14:32.5 | 0.02 |       |       | 03/30/18 15:21:52.0 | 0.06 |
| 03/30/18 15:16:43.0 | 0.03 |       |       | 03/30/18 16:58:36.0 | 0.07 |
|                     |      |       |       |                     | End  |

## A.6 Data Raingauge 30 Maret 2018 – Malam

| Date                | Time | 1/100 |       |                     |      |
|---------------------|------|-------|-------|---------------------|------|
| 03/30/18 21:20:13.0 | 0.00 |       | Start | 03/30/18 22:10:30.0 | 0.05 |
| 03/30/18 21:29:13.0 | 0.01 |       |       | 03/30/18 23:16:03.0 | 0.06 |
| 03/30/18 21:33:14.5 | 0.02 |       |       | 03/30/18 23:25:10.0 | 0.06 |
| 03/30/18 21:43:14.5 | 0.03 |       |       |                     | End  |
| 03/30/18 21:48:38.5 | 0.04 |       |       |                     |      |

## A.7 Data Raingauge 01 April 2018

| Date     | Time     | 1/100 |       |                   |      |
|----------|----------|-------|-------|-------------------|------|
| 4/1/2018 | 18:10:05 | 0.00  | Start | 4/1/2018 18:27:39 | 0.28 |
| 4/1/2018 | 18:20:43 | 0.01  |       | 4/1/2018 18:27:48 | 0.29 |
| 4/1/2018 | 18:21:55 | 0.02  |       | 4/1/2018 18:28:00 | 0.3  |
| 4/1/2018 | 18:22:15 | 0.03  |       | 4/1/2018 18:28:12 | 0.31 |
| 4/1/2018 | 18:22:44 | 0.04  |       | 4/1/2018 18:28:28 | 0.32 |
| 4/1/2018 | 18:23:02 | 0.05  |       | 4/1/2018 18:28:40 | 0.33 |
| 4/1/2018 | 18:23:22 | 0.06  |       | 4/1/2018 18:28:53 | 0.34 |
| 4/1/2018 | 18:23:40 | 0.07  |       | 4/1/2018 18:29:07 | 0.35 |
| 4/1/2018 | 18:23:59 | 0.08  |       | 4/1/2018 18:29:24 | 0.36 |
| 4/1/2018 | 18:24:15 | 0.09  |       | 4/1/2018 18:29:24 | 0.37 |
| 4/1/2018 | 18:24:28 | 0.1   |       | 4/1/2018 18:29:39 | 0.38 |
| 4/1/2018 | 18:24:39 | 0.11  |       | 4/1/2018 18:29:59 | 0.39 |
| 4/1/2018 | 18:24:50 | 0.12  |       | 4/1/2018 18:30:21 | 0.4  |
| 4/1/2018 | 18:25:03 | 0.13  |       | 4/1/2018 18:30:42 | 0.41 |
| 4/1/2018 | 18:25:18 | 0.14  |       | 4/1/2018 18:31:08 | 0.42 |
| 4/1/2018 | 18:25:31 | 0.15  |       | 4/1/2018 18:31:54 | 0.43 |
| 4/1/2018 | 18:25:45 | 0.16  |       | 4/1/2018 18:33:38 | 0.44 |
| 4/1/2018 | 18:25:56 | 0.17  |       | 4/1/2018 18:34:32 | 0.45 |
| 4/1/2018 | 18:26:07 | 0.18  |       | 4/1/2018 18:35:00 | 0.46 |
| 4/1/2018 | 18:26:19 | 0.19  |       | 4/1/2018 18:35:51 | 0.47 |
| 4/1/2018 | 18:26:28 | 0.2   |       | 4/1/2018 18:35:51 | 0.48 |
| 4/1/2018 | 18:26:37 | 0.21  |       | 4/1/2018 18:36:59 | 0.49 |
| 4/1/2018 | 18:26:47 | 0.22  |       | 4/1/2018 18:36:59 | 0.5  |
| 4/1/2018 | 18:26:55 | 0.23  |       | 4/1/2018 18:39:57 | 0.51 |
| 4/1/2018 | 18:27:06 | 0.24  |       | 4/1/2018 18:50:01 | 0.51 |
| 4/1/2018 | 18:27:15 | 0.25  |       |                   | End  |
| 4/1/2018 | 18:27:23 | 0.26  |       |                   |      |
| 4/1/2018 | 18:27:31 | 0.27  |       |                   |      |

**LAMPIRAN B**  
**PENGUKURAN DAYA DAN REDAMAN HUJAN**

**B.1 Hasil Pengukuran 07 Maret 2018**

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-23.1 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 17:01:00                                       | -23.28           | 0.18                  |
| 2   | 17:02:00                                       | -23.29           | 0.19                  |
| 3   | 17:03:00                                       | -23.3            | 0.2                   |
| 4   | 17:04:00                                       | -23.28           | 0.18                  |
| 5   | 17:05:00                                       | -23.73           | 0.63                  |
| 6   | 17:06:00                                       | -23.8            | 0.7                   |
| 7   | 17:07:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 8   | 17:08:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 9   | 17:09:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 10  | 17:10:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 11  | 17:11:00                                       | -23.3            | 0.2                   |
| 12  | 17:12:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 13  | 17:13:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 14  | 17:14:00                                       | -23.38           | 0.27                  |
| 15  | 17:15:00                                       | -23.28           | 0.17                  |
| 16  | 17:16:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 17  | 17:17:00                                       | -23.05           | -0.05                 |
| 18  | 17:18:00                                       | -23.55           | 0.45                  |
| 19  | 17:19:00                                       | -23.3            | 0.2                   |
| 20  | 17:20:00                                       | -23.2            | 0.1                   |
| 21  | 17:21:00                                       | -23.3            | 0.2                   |
| 22  | 17:22:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 23  | 17:23:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 24  | 17:24:00                                       | -23.75           | 0.65                  |
| 25  | 17:25:00                                       | -23.85           | 0.75                  |
| 26  | 17:26:00                                       | -23.9            | 0.8                   |
| 27  | 17:27:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 28  | 17:28:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 29  | 17:29:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 30  | 17:30:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 31  | 17:31:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 32  | 17:32:00                                       | -23.5            | 0.4                   |

|    |          |        |      |
|----|----------|--------|------|
| 33 | 17:33:00 | -23.3  | 0.2  |
| 34 | 17:34:00 | -23.4  | 0.3  |
| 35 | 17:35:00 | -23.4  | 0.3  |
| 36 | 17:36:00 | -23.3  | 0.2  |
| 37 | 17:37:00 | -23.3  | 0.2  |
| 38 | 17:38:00 | -23.5  | 0.4  |
| 39 | 17:39:00 | -23.65 | 0.55 |
| 40 | 17:40:00 | -23.4  | 0.3  |
| 41 | 17:41:00 | -23.3  | 0.2  |
| 42 | 17:42:00 | -23.4  | 0.3  |
| 43 | 17:43:00 | -23.5  | 0.4  |
| 44 | 17:44:00 | -23.5  | 0.4  |
| 45 | 17:45:00 | -23.1  | 0    |
| 46 | 17:46:00 | -23.4  | 0.3  |
| 47 | 17:47:00 | -23.2  | 0.1  |
| 48 | 17:48:00 | -23.4  | 0.3  |
| 49 | 17:49:00 | -23.2  | 0.1  |
| 50 | 17:50:00 | -23.2  | 0.1  |
| 51 | 17:51:00 | -23.5  | 0.4  |
| 52 | 17:52:00 | -23.2  | 0.1  |
| 53 | 17:53:00 | -23.4  | 0.3  |
| 54 | 17:54:00 | -23.2  | 0.1  |
| 55 | 17:55:00 | -23.4  | 0.3  |
| 56 | 17:56:00 | -23.3  | 0.2  |
| 57 | 17:57:00 | -23.5  | 0.4  |
| 58 | 17:58:00 | -23.5  | 0.4  |
| 59 | 17:59:00 | -23.5  | 0.4  |
| 60 | 18:00:00 | -23.5  | 0.4  |
| 61 | 18:01:00 | -23.5  | 0.4  |
| 62 | 18:02:00 | -23.65 | 0.55 |
| 63 | 18:03:00 | -23.5  | 0.4  |
| 64 | 18:04:00 | -23.5  | 0.4  |
| 65 | 18:05:00 | -23.5  | 0.4  |
| 66 | 18:06:00 | -23.5  | 0.4  |
| 67 | 18:07:00 | -23.5  | 0.4  |
| 68 | 18:08:00 | -23.5  | 0.4  |
| 69 | 18:09:00 | -23.5  | 0.4  |
| 70 | 18:10:00 | -23.5  | 0.4  |
| 71 | 18:11:00 | -23.5  | 0.4  |
| 72 | 18:12:00 | -23.5  | 0.4  |
| 73 | 18:13:00 | -23.5  | 0.4  |
| 74 | 18:14:00 | -23.5  | 0.4  |
| 75 | 18:15:00 | -23.5  | 0.4  |
| 76 | 18:16:00 | -23.5  | 0.4  |

|     |          |       |     |
|-----|----------|-------|-----|
| 77  | 18:17:00 | -23.5 | 0.4 |
| 78  | 18:18:00 | -23.5 | 0.4 |
| 79  | 18:19:00 | -23.5 | 0.4 |
| 80  | 18:20:00 | -23.5 | 0.4 |
| 81  | 18:21:00 | -23.4 | 0.3 |
| 82  | 18:22:00 | -23.1 | 0   |
| 83  | 18:23:00 | -23.1 | 0   |
| 84  | 18:24:00 | -23.1 | 0   |
| 85  | 18:25:00 | -23.1 | 0   |
| 86  | 18:26:00 | -23.1 | 0   |
| 87  | 18:27:00 | -23.1 | 0   |
| 88  | 18:28:00 | -23.1 | 0   |
| 89  | 18:29:00 | -23.1 | 0   |
| 90  | 18:30:00 | -23.1 | 0   |
| 91  | 18:31:00 | -23.1 | 0   |
| 92  | 18:32:00 | -23.1 | 0   |
| 93  | 18:33:00 | -23.1 | 0   |
| 94  | 18:34:00 | -23.1 | 0   |
| 95  | 18:35:00 | -23.1 | 0   |
| 96  | 18:36:00 | -23.1 | 0   |
| 97  | 18:37:00 | -23.1 | 0   |
| 98  | 18:38:00 | -23.1 | 0   |
| 99  | 18:39:00 | -23.1 | 0   |
| 100 | 18:40:00 | -23.1 | 0   |
| 101 | 18:41:00 | -23.2 | 0.1 |
| 102 | 18:42:00 | -23.2 | 0.1 |
| 103 | 18:43:00 | -23.2 | 0.1 |
| 104 | 18:44:00 | -23.2 | 0.1 |
| 105 | 18:45:00 | -23.1 | 0   |
| 106 | 18:46:00 | -23.3 | 0.2 |
| 107 | 18:47:00 | -23.4 | 0.3 |
| 108 | 18:48:00 | -23.5 | 0.4 |
| 109 | 18:49:00 | -23.5 | 0.4 |
| 110 | 18:50:00 | -23.5 | 0.4 |
| 111 | 18:51:00 | -23.5 | 0.4 |
| 112 | 18:52:00 | -23.3 | 0.2 |
| 113 | 18:53:00 | -23.5 | 0.4 |
| 114 | 18:54:00 | -23.4 | 0.3 |
| 115 | 18:55:00 | -23.4 | 0.3 |
| 116 | 18:56:00 | -23.5 | 0.4 |
| 117 | 18:57:00 | -23.5 | 0.4 |
| 118 | 18:58:00 | -23.3 | 0.2 |
| 119 | 18:59:00 | -23.4 | 0.3 |
| 120 | 19:00:00 | -23.2 | 0.1 |

|     |          |       |     |
|-----|----------|-------|-----|
| 121 | 19:01:00 | -23.2 | 0.1 |
| 122 | 19:02:00 | -23.1 | 0   |
| 123 | 19:03:00 | -23.4 | 0.3 |
| 124 | 19:04:00 | -23.5 | 0.4 |
| 125 | 19:05:00 | -23.4 | 0.3 |
| 126 | 19:06:00 | -23.2 | 0.1 |
| 127 | 19:07:00 | -23.4 | 0.3 |
| 128 | 19:08:00 | -23.1 | 0   |
| 129 | 19:09:00 | -23.1 | 0   |
| 130 | 19:10:00 | -23.1 | 0   |
| 131 | 19:11:00 | -23.4 | 0.3 |
| 132 | 19:12:00 | -23.2 | 0.1 |
| 133 | 19:13:00 | -23.3 | 0.2 |
| 134 | 19:14:00 | -23.3 | 0.2 |
| 135 | 19:15:00 | -23.2 | 0.1 |
| 136 | 19:16:00 | -23.3 | 0.2 |
| 137 | 19:17:00 | -23.1 | 0   |
| 138 | 19:18:00 | -23.2 | 0.1 |
| 139 | 19:19:00 | -23.2 | 0.1 |
| 140 | 19:20:00 | -23.1 | 0   |
| 141 | 19:21:00 | -23.1 | 0   |
| 142 | 19:22:00 | -23.4 | 0.3 |
| 143 | 19:23:00 | -23.4 | 0.3 |
| 144 | 19:24:00 | -23.3 | 0.2 |
| 145 | 19:25:00 | -23.1 | 0   |
| 146 | 19:26:00 | -23.4 | 0.3 |
| 147 | 19:27:00 | -23.3 | 0.2 |
| 148 | 19:28:00 | -23.4 | 0.3 |
| 149 | 19:29:00 | -23.2 | 0.1 |
| 150 | 19:30:00 | -23.2 | 0.1 |
| 151 | 19:31:00 | -23.2 | 0.1 |
| 152 | 19:32:00 | -23.2 | 0.1 |
| 153 | 19:33:00 | -23.1 | 0   |
| 154 | 19:34:00 | -23.1 | 0   |
| 155 | 19:35:00 | -23.1 | 0   |
| 156 | 19:36:00 | -23.1 | 0   |
| 157 | 19:37:00 | -23.1 | 0   |
| 158 | 19:38:00 | -23.2 | 0.1 |
| 159 | 19:39:00 | -23.4 | 0.3 |
| 160 | 19:40:00 | -23.3 | 0.2 |
| 161 | 19:41:00 | -23.1 | 0   |
| 162 | 19:42:00 | -23.1 | 0   |
| 163 | 19:43:00 | -23.3 | 0.2 |
| 164 | 19:44:00 | -23.2 | 0.1 |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 165 | 19:45:00 | -23.2  | 0.1  |
| 166 | 19:46:00 | -23.3  | 0.2  |
| 167 | 19:47:00 | -23.4  | 0.3  |
| 168 | 19:48:00 | -23.2  | 0.1  |
| 169 | 19:49:00 | -23.2  | 0.1  |
| 170 | 19:50:00 | -23.5  | 0.4  |
| 171 | 19:51:00 | -23.5  | 0.4  |
| 172 | 19:52:00 | -23.38 | 0.27 |
| 173 | 19:53:00 | -23.73 | 0.63 |
| 174 | 19:54:00 | -23.4  | 0.3  |
| 175 | 19:55:00 | -23.3  | 0.2  |
| 176 | 19:56:00 | -23.1  | 0    |
| 177 | 19:57:00 | -23.2  | 0.1  |
| 178 | 19:58:00 | -23.5  | 0.4  |
| 179 | 19:59:00 | -23.5  | 0.4  |
| 180 | 20:00:00 | -23.3  | 0.2  |
| 181 | 20:01:00 | -23.4  | 0.3  |
| 182 | 20:02:00 | -23.4  | 0.3  |
| 183 | 20:03:00 | -23.5  | 0.4  |
| 184 | 20:04:00 | -23.5  | 0.4  |
| 185 | 20:05:00 | -23.38 | 0.27 |
| 186 | 20:06:00 | -23.65 | 0.55 |
| 187 | 20:07:00 | -23.65 | 0.55 |
| 188 | 20:08:00 | -23.58 | 0.47 |
| 189 | 20:09:00 | -23.5  | 0.4  |
| 190 | 20:10:00 | -23.5  | 0.4  |
| 191 | 20:11:00 | -23.5  | 0.4  |
| 192 | 20:12:00 | -23.5  | 0.4  |
| 193 | 20:13:00 | -23.5  | 0.4  |
| 194 | 20:14:00 | -23.4  | 0.3  |
| 195 | 20:15:00 | -23.4  | 0.3  |
| 196 | 20:16:00 | -23.5  | 0.4  |
| 197 | 20:17:00 | -23.4  | 0.3  |
| 198 | 20:18:00 | -23.4  | 0.3  |
| 199 | 20:19:00 | -23.5  | 0.4  |
| 200 | 20:20:00 | -23.4  | 0.3  |
| 201 | 20:21:00 | -23.4  | 0.3  |
| 202 | 20:22:00 | -23.5  | 0.4  |
| 203 | 20:23:00 | -23.5  | 0.4  |
| 204 | 20:24:00 | -23.5  | 0.4  |
| 205 | 20:25:00 | -23.5  | 0.4  |
| 206 | 20:26:00 | -23.5  | 0.4  |
| 207 | 20:27:00 | -23.5  | 0.4  |
| 208 | 20:28:00 | -23.3  | 0.2  |

|     |          |       |     |
|-----|----------|-------|-----|
| 209 | 20:29:00 | -23.5 | 0.4 |
| 210 | 20:30:00 | -23.5 | 0.4 |
| 211 | 20:31:00 | -23.5 | 0.4 |
| 212 | 20:32:00 | -23.4 | 0.3 |
| 213 | 20:33:00 | -23.4 | 0.3 |
| 214 | 20:34:00 | -23.5 | 0.4 |
| 215 | 20:35:00 | -23.5 | 0.4 |
| 216 | 20:36:00 | -23.4 | 0.3 |
| 217 | 20:37:00 | -23.4 | 0.3 |
| 217 | 20:37:00 | -23.4 | 0.3 |
| 218 | 20:38:00 | -23.5 | 0.4 |
| 219 | 20:39:00 | -23.5 | 0.4 |
| 220 | 20:40:00 | -23.5 | 0.4 |
| 221 | 20:41:00 | -23.5 | 0.4 |
| 222 | 20:42:00 | -23.5 | 0.4 |
| 223 | 20:43:00 | -23.5 | 0.4 |
| 224 | 20:44:00 | -23.5 | 0.4 |
| 225 | 20:45:00 | -23.5 | 0.4 |
| 226 | 20:46:00 | -23.5 | 0.4 |
| 227 | 20:47:00 | -23.5 | 0.4 |
| 228 | 20:48:00 | -23.5 | 0.4 |
| 229 | 20:49:00 | -23.5 | 0.4 |
| 230 | 20:50:00 | -23.4 | 0.3 |
| 231 | 20:51:00 | -23.1 | 0   |
| 232 | 20:52:00 | -23.3 | 0.2 |
| 233 | 20:53:00 | -23.3 | 0.2 |
| 234 | 20:54:00 | -23.4 | 0.3 |
| 235 | 20:55:00 | -23.5 | 0.4 |
| 236 | 20:56:00 | -23.5 | 0.4 |
| 237 | 20:57:00 | -23.5 | 0.4 |
| 238 | 20:58:00 | -23.5 | 0.4 |
| 239 | 20:59:00 | -23.5 | 0.4 |
| 240 | 21:00:00 | -23.5 | 0.4 |
| 241 | 21:01:00 | -23.5 | 0.4 |
| 242 | 21:02:00 | -23.5 | 0.4 |
| 243 | 21:03:00 | -23.5 | 0.4 |
| 244 | 21:04:00 | -23.5 | 0.4 |
| 245 | 21:05:00 | -23.5 | 0.4 |
| 246 | 21:06:00 | -23.5 | 0.4 |
| 247 | 21:07:00 | -23.5 | 0.4 |
| 248 | 21:08:00 | -23.5 | 0.4 |
| 249 | 21:09:00 | -23.5 | 0.4 |
| 250 | 21:10:00 | -23.5 | 0.4 |
| 251 | 21:11:00 | -23.5 | 0.4 |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 252 | 21:12:00 | -23.15 | 0.05 |
| 253 | 21:13:00 | -23.4  | 0.3  |
| 254 | 21:14:00 | -23.4  | 0.3  |
| 255 | 21:15:00 | -23.5  | 0.4  |
| 256 | 21:16:00 | -23.5  | 0.4  |
| 257 | 21:17:00 | -23.4  | 0.3  |

## B.2 Hasil Pengukuran 08 Maret 2018

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-22.8 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 17:37:00                                       | -22.83           | 0.03                  |
| 2   | 17:38:00                                       | -22.88           | 0.08                  |
| 3   | 17:39:00                                       | -22.88           | 0.08                  |
| 4   | 17:40:00                                       | -22.95           | 0.15                  |
| 5   | 17:41:00                                       | -22.8            | 0                     |
| 6   | 17:42:00                                       | -22.8            | 0                     |
| 7   | 17:43:00                                       | -22.8            | 0                     |
| 8   | 17:44:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 9   | 17:45:00                                       | -22.95           | 0.15                  |
| 10  | 17:46:00                                       | -23.2            | 0.4                   |
| 11  | 17:47:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 12  | 17:48:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 13  | 17:49:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 14  | 17:50:00                                       | -23.2            | 0.4                   |
| 15  | 17:51:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 16  | 17:52:00                                       | -23.2            | 0.4                   |
| 17  | 17:53:00                                       | -23.2            | 0.4                   |
| 18  | 17:54:00                                       | -22.88           | 0.08                  |
| 19  | 17:55:00                                       | -23.13           | 0.33                  |
| 20  | 17:56:00                                       | -23.05           | 0.25                  |
| 21  | 17:57:00                                       | -23.05           | 0.25                  |
| 22  | 17:58:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 23  | 17:59:00                                       | -23.2            | 0.4                   |
| 24  | 18:00:00                                       | -23.3            | 0.5                   |
| 25  | 18:01:00                                       | -23.03           | 0.23                  |
| 26  | 18:02:00                                       | -23.1            | 0.3                   |
| 27  | 18:03:00                                       | -23.1            | 0.3                   |
| 28  | 18:04:00                                       | -23.3            | 0.5                   |

|    |          |        |      |
|----|----------|--------|------|
| 29 | 18:05:00 | -23.3  | 0.5  |
| 30 | 18:06:00 | -23.2  | 0.4  |
| 31 | 18:07:00 | -23.03 | 0.23 |
| 32 | 18:08:00 | -23.03 | 0.23 |
| 33 | 18:09:00 | -23.03 | 0.23 |
| 34 | 18:10:00 | -23.1  | 0.3  |
| 35 | 18:11:00 | -23.03 | 0.23 |
| 36 | 18:12:00 | -22.8  | 0    |
| 37 | 18:13:00 | -22.95 | 0.15 |
| 38 | 18:14:00 | -22.8  | 0    |
| 39 | 18:15:00 | -22.8  | 0    |
| 40 | 18:16:00 | -22.8  | 0    |
| 41 | 18:17:00 | -22.8  | 0    |
| 42 | 18:18:00 | -22.8  | 0    |
| 43 | 18:19:00 | -22.8  | 0    |
| 44 | 18:20:00 | -22.8  | 0    |
| 45 | 18:21:00 | -22.8  | 0    |
| 46 | 18:22:00 | -22.8  | 0    |
| 47 | 18:23:00 | -22.88 | 0.08 |
| 48 | 18:24:00 | -22.95 | 0.15 |
| 49 | 18:25:00 | -23.1  | 0.3  |
| 50 | 18:26:00 | -22.95 | 0.15 |
| 51 | 18:27:00 | -23.03 | 0.23 |
| 52 | 18:28:00 | -22.88 | 0.08 |
| 53 | 18:29:00 | -22.95 | 0.15 |
| 54 | 18:30:00 | -23.1  | 0.3  |
| 55 | 18:31:00 | -22.88 | 0.08 |
| 56 | 18:32:00 | -22.88 | 0.08 |
| 57 | 18:33:00 | -22.88 | 0.08 |
| 58 | 18:34:00 | -22.88 | 0.08 |
| 59 | 18:35:00 | -22.83 | 0.03 |
| 60 | 18:36:00 | -22.83 | 0.03 |
| 61 | 18:37:00 | -22.83 | 0.03 |
| 62 | 18:38:00 | -22.83 | 0.03 |
| 63 | 18:39:00 | -22.83 | 0.03 |
| 64 | 18:40:00 | -22.83 | 0.03 |
| 65 | 18:41:00 | -22.83 | 0.03 |
| 66 | 18:42:00 | -22.83 | 0.03 |
| 67 | 18:43:00 | -22.83 | 0.03 |
| 68 | 18:44:00 | -22.83 | 0.03 |
| 69 | 18:45:00 | -22.83 | 0.03 |
| 70 | 18:46:00 | -22.83 | 0.03 |
| 71 | 18:47:00 | -22.83 | 0.03 |
| 72 | 18:48:00 | -22.8  | 0    |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 73  | 18:49:00 | -22.8  | 0    |
| 74  | 18:50:00 | -22.83 | 0.03 |
| 75  | 18:51:00 | -22.83 | 0.03 |
| 76  | 18:52:00 | -22.8  | 0    |
| 77  | 18:53:00 | -22.8  | 0    |
| 78  | 18:54:00 | -22.8  | 0    |
| 79  | 18:55:00 | -22.8  | 0    |
| 80  | 18:56:00 | -22.8  | 0    |
| 81  | 18:57:00 | -22.8  | 0    |
| 82  | 18:58:00 | -22.8  | 0    |
| 83  | 18:59:00 | -22.83 | 0.03 |
| 84  | 19:00:00 | -22.8  | 0    |
| 85  | 19:01:00 | -22.83 | 0.03 |
| 86  | 19:02:00 | -22.8  | 0    |
| 87  | 19:03:00 | -22.8  | 0    |
| 88  | 19:04:00 | -22.8  | 0    |
| 89  | 19:05:00 | -22.8  | 0    |
| 90  | 19:06:00 | -22.8  | 0    |
| 91  | 19:07:00 | -22.8  | 0    |
| 92  | 19:08:00 | -22.8  | 0    |
| 93  | 19:09:00 | -22.8  | 0    |
| 94  | 19:10:00 | -22.8  | 0    |
| 95  | 19:11:00 | -22.8  | 0    |
| 96  | 19:12:00 | -22.8  | 0    |
| 97  | 19:13:00 | -22.8  | 0    |
| 98  | 19:14:00 | -22.8  | 0    |
| 99  | 19:15:00 | -22.8  | 0    |
| 100 | 19:16:00 | -22.8  | 0    |
| 101 | 19:17:00 | -22.8  | 0    |
| 102 | 19:18:00 | -22.8  | 0    |
| 103 | 19:19:00 | -22.8  | 0    |
| 104 | 19:20:00 | -22.8  | 0    |
| 105 | 19:21:00 | -22.83 | 0.03 |
| 106 | 19:22:00 | -22.83 | 0.03 |
| 107 | 19:23:00 | -22.83 | 0.03 |
| 108 | 19:24:00 | -22.83 | 0.03 |
| 109 | 19:25:00 | -22.83 | 0.03 |
| 110 | 19:26:00 | -22.83 | 0.03 |
| 111 | 19:27:00 | -22.83 | 0.03 |
| 112 | 19:28:00 | -22.8  | 0    |
| 113 | 19:29:00 | -22.8  | 0    |
| 114 | 19:30:00 | -22.8  | 0    |
| 115 | 19:31:00 | -22.8  | 0    |
| 116 | 19:32:00 | -22.8  | 0    |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 117 | 19:33:00 | -22.8  | 0    |
| 118 | 19:34:00 | -22.8  | 0    |
| 119 | 19:35:00 | -22.8  | 0    |
| 120 | 19:36:00 | -22.8  | 0    |
| 121 | 19:37:00 | -22.8  | 0    |
| 122 | 19:38:00 | -22.8  | 0    |
| 123 | 19:39:00 | -22.8  | 0    |
| 124 | 19:40:00 | -22.8  | 0    |
| 125 | 19:41:00 | -22.8  | 0    |
| 126 | 19:42:00 | -22.8  | 0    |
| 127 | 19:43:00 | -22.8  | 0    |
| 128 | 19:44:00 | -22.8  | 0    |
| 129 | 19:45:00 | -22.8  | 0    |
| 130 | 19:46:00 | -22.8  | 0    |
| 131 | 19:47:00 | -22.8  | 0    |
| 132 | 19:48:00 | -22.8  | 0    |
| 133 | 19:49:00 | -22.8  | 0    |
| 134 | 19:50:00 | -22.8  | 0    |
| 135 | 19:51:00 | -22.8  | 0    |
| 136 | 19:52:00 | -22.8  | 0    |
| 137 | 19:53:00 | -22.8  | 0    |
| 138 | 19:54:00 | -22.8  | 0    |
| 139 | 19:55:00 | -22.95 | 0.15 |
| 140 | 19:56:00 | -22.88 | 0.08 |
| 141 | 19:57:00 | -22.88 | 0.08 |
| 142 | 19:58:00 | -22.8  | 0    |
| 143 | 19:59:00 | -22.8  | 0    |
| 144 | 20:00:00 | -22.8  | 0    |
| 145 | 20:01:00 | -22.8  | 0    |
| 146 | 20:02:00 | -22.8  | 0    |
| 147 | 20:03:00 | -22.8  | 0    |
| 148 | 20:04:00 | -22.8  | 0    |
| 149 | 20:05:00 | -22.8  | 0    |
| 150 | 20:06:00 | -22.88 | 0.08 |
| 151 | 20:07:00 | -22.88 | 0.08 |
| 152 | 20:08:00 | -22.95 | 0.15 |
| 153 | 20:09:00 | -22.8  | 0    |
| 154 | 20:10:00 | -22.8  | 0    |
| 155 | 20:11:00 | -22.8  | 0    |
| 156 | 20:12:00 | -22.95 | 0.15 |
| 157 | 20:13:00 | -22.88 | 0.08 |
| 158 | 20:14:00 | -22.88 | 0.08 |
| 159 | 20:15:00 | -22.8  | 0    |
| 160 | 20:16:00 | -22.8  | 0    |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 161 | 20:17:00 | -22.8  | 0    |
| 162 | 20:18:00 | -22.8  | 0    |
| 163 | 20:19:00 | -22.83 | 0.03 |
| 164 | 20:20:00 | -22.88 | 0.08 |
| 165 | 20:21:00 | -22.88 | 0.08 |
| 166 | 20:22:00 | -22.95 | 0.15 |
| 167 | 20:23:00 | -22.8  | 0    |
| 168 | 20:24:00 | -22.8  | 0    |
| 169 | 20:25:00 | -22.8  | 0    |
| 170 | 20:26:00 | -23.03 | 0.23 |
| 171 | 20:27:00 | -22.95 | 0.15 |
| 172 | 20:28:00 | -23.2  | 0.4  |
| 173 | 20:29:00 | -23.03 | 0.23 |
| 174 | 20:30:00 | -23.03 | 0.23 |
| 175 | 20:31:00 | -23.03 | 0.23 |
| 176 | 20:32:00 | -23.2  | 0.4  |
| 177 | 20:33:00 | -23.03 | 0.23 |
| 178 | 20:34:00 | -23.2  | 0.4  |
| 179 | 20:35:00 | -23.2  | 0.4  |
| 180 | 20:36:00 | -22.88 | 0.08 |
| 181 | 20:37:00 | -23.13 | 0.33 |
| 182 | 20:38:00 | -23.05 | 0.25 |
| 183 | 20:39:00 | -23.05 | 0.25 |
| 184 | 20:40:00 | -23.03 | 0.23 |
| 185 | 20:41:00 | -23.2  | 0.4  |
| 186 | 20:42:00 | -23.3  | 0.5  |
| 187 | 20:43:00 | -23.03 | 0.23 |
| 188 | 20:44:00 | -23.1  | 0.3  |
| 189 | 20:45:00 | -23.1  | 0.3  |
| 190 | 20:46:00 | -23.3  | 0.5  |
| 191 | 20:47:00 | -23.3  | 0.5  |
| 192 | 20:48:00 | -23.2  | 0.4  |
| 193 | 20:49:00 | -23.03 | 0.23 |
| 194 | 20:50:00 | -23.03 | 0.23 |
| 195 | 20:51:00 | -23.03 | 0.23 |
| 196 | 20:52:00 | -23.1  | 0.3  |
| 197 | 20:53:00 | -23.03 | 0.23 |
| 198 | 20:54:00 | -22.8  | 0    |
| 199 | 20:55:00 | -22.95 | 0.15 |
| 200 | 20:56:00 | -22.8  | 0    |
| 201 | 20:57:00 | -22.8  | 0    |
| 202 | 20:58:00 | -22.8  | 0    |
| 203 | 20:59:00 | -22.8  | 0    |
| 204 | 21:00:00 | -22.8  | 0    |

|     |          |        |      |
|-----|----------|--------|------|
| 205 | 21:01:00 | -22.8  | 0    |
| 206 | 21:02:00 | -22.8  | 0    |
| 207 | 21:03:00 | -22.8  | 0    |
| 208 | 21:04:00 | -22.8  | 0    |
| 209 | 21:05:00 | -22.88 | 0.08 |
| 210 | 21:06:00 | -22.95 | 0.15 |
| 211 | 21:07:00 | -23.1  | 0.3  |
| 212 | 21:08:00 | -22.95 | 0.15 |
| 200 | 20:56:00 | -23.03 | 0.23 |
| 201 | 20:57:00 | -22.88 | 0.08 |
| 202 | 20:58:00 | -22.95 | 0.15 |
| 203 | 20:59:00 | -23.1  | 0.3  |
| 204 | 21:00:00 | -22.88 | 0.08 |
| 205 | 21:01:00 | -22.88 | 0.08 |
| 206 | 21:02:00 | -22.88 | 0.08 |
| 207 | 21:03:00 | -22.88 | 0.08 |
| 208 | 21:04:00 | -22.83 | 0.03 |
| 209 | 21:05:00 | -22.83 | 0.03 |
| 210 | 21:06:00 | -22.83 | 0.03 |
| 211 | 21:07:00 | -22.83 | 0.03 |
| 212 | 21:08:00 | -22.83 | 0.03 |

### B.3 Hasil Pengukuran 29 Maret 2018

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-23.1 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 20:41:00                                       | -23.2            | 0.1                   |
| 2   | 20:42:00                                       | -23.35           | 0.25                  |
| 3   | 20:43:00                                       | -23.2            | 0.1                   |
| 4   | 20:44:00                                       | -23.3            | 0.2                   |
| 5   | 20:45:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 6   | 20:46:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 7   | 20:47:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 8   | 20:48:00                                       | -23.5            | 0.4                   |
| 9   | 20:49:00                                       | -23.4            | 0.3                   |
| 10  | 20:50:00                                       | -23.25           | 0.15                  |

#### B.4 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Siang

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-23.1 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 11:31:00                                       | -23.10           | 0.00                  |
| 2   | 11:32:00                                       | -23.10           | 0.00                  |
| 3   | 11:33:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 4   | 11:34:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 5   | 11:35:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 6   | 11:36:00                                       | -23.10           | 0.00                  |
| 7   | 11:37:00                                       | -23.15           | 0.05                  |
| 8   | 11:38:00                                       | -23.40           | 0.30                  |
| 9   | 11:39:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 10  | 11:40:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 11  | 11:41:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 12  | 11:42:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 13  | 11:43:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 14  | 11:44:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 15  | 11:45:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 16  | 11:46:00                                       | -23.80           | 0.70                  |
| 17  | 11:47:00                                       | -23.80           | 0.70                  |
| 18  | 11:48:00                                       | -23.80           | 0.70                  |
| 19  | 11:49:00                                       | -23.80           | 0.70                  |
| 20  | 11:50:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 21  | 11:51:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 22  | 11:52:00                                       | -23.65           | 0.55                  |
| 23  | 11:53:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 24  | 11:54:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 25  | 11:55:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 26  | 11:56:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 27  | 11:57:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 28  | 11:58:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 29  | 11:59:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 30  | 12:00:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 31  | 12:01:00                                       | -23.57           | 0.47                  |
| 32  | 12:02:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 33  | 12:03:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 34  | 12:04:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 35  | 12:05:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 36  | 12:06:00                                       | -23.50           | 0.40                  |

## B.5 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Sore

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-23.1 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 15:17:00                                       | -23.40           | 0.30                  |
| 2   | 15:18:00                                       | -23.50           | 0.40                  |
| 3   | 15:19:00                                       | -23.40           | 0.30                  |
| 4   | 15:20:00                                       | -23.35           | 0.25                  |
| 5   | 15:21:00                                       | -23.30           | 0.20                  |

## B.6 Hasil Pengukuran 30 Maret 2018 - Malam

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-23.6 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 21:29:00                                       | -23.70           | 0.10                  |
| 2   | 21:30:00                                       | -23.75           | 0.15                  |
| 3   | 21:31:00                                       | -23.76           | 0.16                  |
| 4   | 21:32:00                                       | -23.77           | 0.17                  |
| 5   | 21:33:00                                       | -23.76           | 0.16                  |
| 6   | 21:34:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 7   | 21:35:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 8   | 21:36:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 9   | 21:37:00                                       | -23.74           | 0.14                  |
| 10  | 21:38:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 11  | 21:39:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 12  | 21:40:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 13  | 21:41:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 14  | 21:42:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 15  | 21:43:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 16  | 21:44:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 17  | 21:45:00                                       | -23.73           | 0.13                  |
| 18  | 21:46:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 19  | 21:47:00                                       | -23.72           | 0.12                  |
| 20  | 21:48:00                                       | -23.70           | 0.10                  |
| 21  | 21:49:00                                       | -23.70           | 0.10                  |

## B.7 Hasil Pengukuran 01 April 2018

| No. | Daya Rx [Tidak Hujan] rata-rata :<br>-21.3 dBm |                  |                       |
|-----|--|------------------|-----------------------|
|     | Jam Ke-  | Daya Rx<br>(dBm) | Redaman<br>Hujan (dB) |
| 1   | 18:20:00                                       | -22.05           | 0.75                  |
| 2   | 18:21:00                                       | -22.05           | 0.75                  |
| 3   | 18:22:00                                       | -22.05           | 0.75                  |
| 4   | 18:23:00                                       | -22.05           | 0.75                  |
| 5   | 18:24:00                                       | -22.05           | 0.75                  |
| 6   | 18:25:00                                       | -21.90           | 0.60                  |
| 7   | 18:26:00                                       | -21.90           | 0.60                  |
| 8   | 18:27:00                                       | -21.90           | 0.60                  |
| 9   | 18:28:00                                       | -21.90           | 0.60                  |
| 10  | 18:29:00                                       | -21.80           | 0.50                  |
| 11  | 18:30:00                                       | -21.80           | 0.50                  |
| 12  | 18:31:00                                       | -21.80           | 0.50                  |
| 13  | 18:32:00                                       | -21.80           | 0.50                  |
| 14  | 18:33:00                                       | -21.75           | 0.45                  |
| 15  | 18:34:00                                       | -21.75           | 0.45                  |
| 16  | 18:35:00                                       | -21.75           | 0.45                  |
| 17  | 18:36:00                                       | -21.80           | 0.50                  |
| 18  | 18:37:00                                       | -21.35           | 0.05                  |
| 19  | 18:38:00                                       | -21.75           | 0.45                  |

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## LAMPIRAN C

### DATA NILAI *RAIN RATE*

#### C.1 Nilai *Rain-rate* Data Hujan 07 Maret 2018

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 17:01:00     | 0.03704     | 2.22250   |
| 2   | 17:02:00     | 0.10583     | 6.35000   |
| 3   | 17:03:00     | 0.10583     | 6.35000   |
| 4   | 17:04:00     | 0.24264     | 14.55816  |
| 5   | 17:05:00     | 0.02309     | 1.38545   |
| 6   | 17:06:00     | 0.19792     | 11.87532  |
| 7   | 17:07:00     | 0.15510     | 9.30614   |
| 8   | 17:08:00     | 0.14080     | 8.44781   |
| 9   | 17:09:00     | 0.08912     | 5.34737   |
| 10  | 17:10:00     | 0.08912     | 5.34737   |
| 11  | 17:11:00     | 0.10695     | 6.41684   |
| 12  | 17:12:00     | 0.16042     | 9.62526   |
| 13  | 17:13:00     | 0.13885     | 8.33111   |
| 14  | 17:14:00     | 0.12807     | 7.68403   |
| 15  | 17:15:00     | 0.08341     | 5.00464   |
| 16  | 17:16:00     | 0.06272     | 3.76296   |
| 17  | 17:17:00     | 0.06272     | 3.76296   |
| 18  | 17:18:00     | 0.06272     | 3.76296   |
| 19  | 17:19:00     | 0.03340     | 2.00380   |
| 20  | 17:20:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 21  | 17:21:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 22  | 17:22:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 23  | 17:23:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 24  | 17:24:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 25  | 17:25:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 26  | 17:26:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 27  | 17:27:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 28  | 17:28:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 29  | 17:29:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 30  | 17:30:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 31  | 17:31:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 32  | 17:32:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 33  | 17:33:00     | 0.01642     | 0.98534   |
| 34  | 17:34:00     | 0.06072     | 3.64334   |

|    |          |         |          |
|----|----------|---------|----------|
| 35 | 17:35:00 | 0.20841 | 12.50434 |
| 36 | 17:36:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 37 | 17:37:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 38 | 17:38:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 39 | 17:39:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 40 | 17:40:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 41 | 17:41:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 42 | 17:42:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 43 | 17:43:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 44 | 17:44:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 45 | 17:45:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 46 | 17:46:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 47 | 17:47:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 48 | 17:48:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 49 | 17:49:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 50 | 17:50:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 51 | 17:51:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 52 | 17:52:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 53 | 17:53:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 54 | 17:54:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 55 | 17:55:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 56 | 17:56:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 57 | 17:57:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 58 | 17:58:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 59 | 17:59:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 60 | 18:00:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 61 | 18:01:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 62 | 18:02:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 63 | 18:03:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 64 | 18:04:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 65 | 18:05:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 66 | 18:06:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 67 | 18:07:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 68 | 18:08:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 69 | 18:09:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 70 | 18:10:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 71 | 18:11:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 72 | 18:12:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 73 | 18:13:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 74 | 18:14:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 75 | 18:15:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 76 | 18:16:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 77 | 18:17:00 | 0.00541 | 0.32460  |
| 78 | 18:18:00 | 0.00541 | 0.32460  |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 79  | 18:19:00 | 0.00541 | 0.32460 |
| 80  | 18:20:00 | 0.00541 | 0.32460 |
| 81  | 18:21:00 | 0.00541 | 0.32460 |
| 82  | 18:22:00 | 0.00774 | 0.46412 |
| 83  | 18:23:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 84  | 18:24:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 85  | 18:25:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 86  | 18:26:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 87  | 18:27:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 88  | 18:28:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 89  | 18:29:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 90  | 18:30:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 91  | 18:31:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 92  | 18:32:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 93  | 18:33:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 94  | 18:34:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 95  | 18:35:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 96  | 18:36:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 97  | 18:37:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 98  | 18:38:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 99  | 18:39:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 100 | 18:40:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 101 | 18:41:00 | 0.01275 | 0.76519 |
| 102 | 18:42:00 | 0.01619 | 0.97138 |
| 103 | 18:43:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 104 | 18:44:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 105 | 18:45:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 106 | 18:46:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 107 | 18:47:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 108 | 18:48:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 109 | 18:49:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 110 | 18:50:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 111 | 18:51:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 112 | 18:52:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 113 | 18:53:00 | 0.02134 | 1.28067 |
| 114 | 18:54:00 | 0.02271 | 1.36261 |
| 115 | 18:55:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 116 | 18:56:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 117 | 18:57:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 118 | 18:58:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 119 | 18:59:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 120 | 19:00:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 121 | 19:01:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 122 | 19:02:00 | 0.02408 | 1.44455 |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 123 | 19:03:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 124 | 19:04:00 | 0.02408 | 1.44455 |
| 125 | 19:05:00 | 0.02646 | 1.58750 |
| 126 | 19:06:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 127 | 19:07:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 128 | 19:08:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 129 | 19:09:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 130 | 19:10:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 131 | 19:11:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 132 | 19:12:00 | 0.03175 | 1.90500 |
| 133 | 19:13:00 | 0.00664 | 0.39819 |
| 134 | 19:14:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 135 | 19:15:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 136 | 19:16:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 137 | 19:17:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 138 | 19:18:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 139 | 19:19:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 140 | 19:20:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 141 | 19:21:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 142 | 19:22:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 143 | 19:23:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 144 | 19:24:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 145 | 19:25:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 146 | 19:26:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 147 | 19:27:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 148 | 19:28:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 149 | 19:29:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 150 | 19:30:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 151 | 19:31:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 152 | 19:32:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 153 | 19:33:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 154 | 19:34:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 155 | 19:35:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 156 | 19:36:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 157 | 19:37:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 158 | 19:38:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 159 | 19:39:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 160 | 19:40:00 | 0.00905 | 0.54299 |
| 161 | 19:41:00 | 0.00855 | 0.51326 |
| 162 | 19:42:00 | 0.01974 | 1.18446 |
| 163 | 19:43:00 | 0.01974 | 1.18446 |
| 164 | 19:44:00 | 0.01974 | 1.18446 |
| 165 | 19:45:00 | 0.01974 | 1.18446 |
| 166 | 19:46:00 | 0.01974 | 1.18446 |

|     |          |         |          |
|-----|----------|---------|----------|
| 167 | 19:47:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 168 | 19:48:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 169 | 19:49:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 170 | 19:50:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 171 | 19:51:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 172 | 19:52:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 173 | 19:53:00 | 0.01974 | 1.18446  |
| 174 | 19:54:00 | 0.00841 | 0.50476  |
| 175 | 19:55:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 176 | 19:56:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 177 | 19:57:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 178 | 19:58:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 179 | 19:59:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 180 | 20:00:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 181 | 20:01:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 182 | 20:02:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 183 | 20:03:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 184 | 20:04:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 185 | 20:05:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 186 | 20:06:00 | 0.01941 | 1.16484  |
| 187 | 20:07:00 | 0.00941 | 0.56444  |
| 188 | 20:08:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 189 | 20:09:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 190 | 20:10:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 191 | 20:11:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 192 | 20:12:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 193 | 20:13:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 194 | 20:14:00 | 0.03136 | 1.88148  |
| 195 | 20:15:00 | 0.08841 | 5.30433  |
| 196 | 20:16:00 | 0.77285 | 46.37128 |
| 197 | 20:17:00 | 0.05644 | 3.38667  |
| 198 | 20:18:00 | 0.10583 | 6.35000  |
| 199 | 20:19:00 | 0.00052 | 0.03126  |
| 200 | 20:20:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 201 | 20:21:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 202 | 20:22:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 203 | 20:23:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 204 | 20:24:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 205 | 20:25:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 206 | 20:26:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 207 | 20:27:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 208 | 20:28:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 209 | 20:29:00 | 0.01563 | 0.93785  |
| 210 | 20:30:00 | 0.01563 | 0.93785  |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 211 | 20:31:00 | 0.01563 | 0.93785 |
| 212 | 20:32:00 | 0.01563 | 0.93785 |
| 213 | 20:33:00 | 0.01563 | 0.93785 |
| 214 | 20:34:00 | 0.01563 | 0.93785 |
| 215 | 20:35:00 | 0.01563 | 0.93785 |
| 216 | 20:36:00 | 0.00321 | 0.19254 |
| 217 | 20:37:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 218 | 20:38:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 219 | 20:39:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 220 | 20:40:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 221 | 20:41:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 222 | 20:42:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 223 | 20:43:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 224 | 20:44:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 225 | 20:45:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 226 | 20:46:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 227 | 20:47:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 228 | 20:48:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 229 | 20:49:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 230 | 20:50:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 231 | 20:51:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 232 | 20:52:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 233 | 20:53:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 234 | 20:54:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 235 | 20:55:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 236 | 20:56:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 237 | 20:57:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 238 | 20:58:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 239 | 20:59:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 240 | 21:00:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 241 | 21:01:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 242 | 21:02:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 243 | 21:03:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 244 | 21:04:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 245 | 21:05:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 246 | 21:06:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 247 | 21:07:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 248 | 21:08:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 249 | 21:09:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 250 | 21:10:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 251 | 21:11:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 252 | 21:12:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 253 | 21:13:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 254 | 21:14:00 | 0.00494 | 0.29621 |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 255 | 21:15:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 256 | 21:16:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 257 | 21:17:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 258 | 21:18:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 259 | 21:19:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 260 | 21:20:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 261 | 21:21:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 262 | 21:22:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 263 | 21:23:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 264 | 21:24:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 265 | 21:25:00 | 0.00494 | 0.29621 |
| 266 | 21:26:00 | 0.00494 | 0.29621 |

## C.2 Nilai Rain-rate Data Hujan 08 Maret 2018

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 17:37:00     | 0.10848     | 6.50875   |
| 2   | 17:38:00     | 0.17727     | 10.63625  |
| 3   | 17:39:00     | 0.55245     | 33.147    |
| 4   | 17:40:00     | 0.00597     | 0.35816   |
| 5   | 17:41:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 6   | 17:42:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 7   | 17:43:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 8   | 17:44:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 9   | 17:45:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 10  | 17:46:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 11  | 17:47:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 12  | 17:48:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 13  | 17:49:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 14  | 17:50:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 15  | 17:51:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 16  | 17:52:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 17  | 17:53:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 18  | 17:54:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 19  | 17:55:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 20  | 17:56:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 21  | 17:57:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 22  | 17:58:00     | 0.00731     | 0.43856   |
| 23  | 17:59:00     | 0.00731     | 0.43856   |

|    |          |         |          |
|----|----------|---------|----------|
| 24 | 18:00:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 25 | 18:01:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 26 | 18:02:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 27 | 18:03:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 28 | 18:04:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 29 | 18:05:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 30 | 18:06:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 31 | 18:07:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 32 | 18:08:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 33 | 18:09:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 34 | 18:10:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 35 | 18:11:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 36 | 18:12:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 37 | 18:13:00 | 0.00731 | 0.43856  |
| 38 | 18:14:00 | 0.26119 | 15.67125 |
| 39 | 18:15:00 | 0.00217 | 0.13026  |
| 40 | 18:16:00 | 0.13026 | 7.81538  |
| 41 | 18:17:00 | 0.13205 | 7.92281  |
| 42 | 18:18:00 | 0.15711 | 9.4268   |
| 43 | 18:19:00 | 0.16904 | 10.14233 |
| 44 | 18:20:00 | 0.17874 | 10.72415 |
| 45 | 18:21:00 | 0.11043 | 6.62609  |
| 46 | 18:22:00 | 0.11043 | 6.62609  |
| 47 | 18:23:00 | 0.06459 | 3.87512  |
| 48 | 18:24:00 | 0.05063 | 3.03787  |
| 49 | 18:25:00 | 0.05063 | 3.03787  |
| 50 | 18:26:00 | 0.05063 | 3.03787  |
| 51 | 18:27:00 | 0.05063 | 3.03787  |
| 52 | 18:28:00 | 0.05001 | 3.00064  |
| 53 | 18:29:00 | 0.0498  | 2.98824  |
| 54 | 18:30:00 | 0.0498  | 2.98824  |
| 55 | 18:31:00 | 0.0498  | 2.98824  |
| 56 | 18:32:00 | 0.0498  | 2.98824  |
| 57 | 18:33:00 | 0.04912 | 2.94696  |
| 58 | 18:34:00 | 0.0842  | 5.05193  |
| 59 | 18:35:00 | 0.0842  | 5.05193  |
| 60 | 18:36:00 | 0.26375 | 15.82496 |
| 61 | 18:37:00 | 0.24509 | 14.70526 |
| 62 | 18:38:00 | 0.37523 | 22.51364 |
| 63 | 18:39:00 | 0.32007 | 19.20421 |
| 64 | 18:40:00 | 0.14959 | 8.97532  |
| 65 | 18:41:00 | 0.35472 | 21.28345 |
| 66 | 18:42:00 | 0.16843 | 10.10586 |
| 67 | 18:43:00 | 0.03637 | 2.18234  |

|     |          |         |          |
|-----|----------|---------|----------|
| 68  | 18:44:00 | 0.03637 | 2.18234  |
| 69  | 18:45:00 | 0.03637 | 2.18234  |
| 70  | 18:46:00 | 0.03637 | 2.18234  |
| 71  | 18:47:00 | 0.03637 | 2.18234  |
| 72  | 18:48:00 | 0.03637 | 2.18234  |
| 73  | 18:49:00 | 0.11558 | 6.93499  |
| 74  | 18:50:00 | 0.25015 | 15.00909 |
| 75  | 18:51:00 | 0.11545 | 6.92727  |
| 76  | 18:52:00 | 0.2015  | 12.09005 |
| 77  | 18:53:00 | 0.23731 | 14.23878 |
| 78  | 18:54:00 | 0.34071 | 20.44241 |
| 79  | 18:55:00 | 2.58233 | 154.94   |
| 80  | 18:56:00 | 0.01165 | 0.69908  |
| 81  | 18:57:00 | 0.04661 | 2.79633  |
| 82  | 18:58:00 | 0.04661 | 2.79633  |
| 83  | 18:59:00 | 0.04661 | 2.79633  |
| 84  | 19:00:00 | 0.04661 | 2.79633  |
| 85  | 19:01:00 | 0.04661 | 2.79633  |
| 86  | 19:02:00 | 0.04236 | 2.54171  |
| 87  | 19:03:00 | 0.0413  | 2.47805  |
| 88  | 19:04:00 | 0.0413  | 2.47805  |
| 89  | 19:05:00 | 0.0413  | 2.47805  |
| 90  | 19:06:00 | 0.0413  | 2.47805  |
| 91  | 19:07:00 | 0.0413  | 2.47805  |
| 92  | 19:08:00 | 0.0211  | 1.26622  |
| 93  | 19:09:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 94  | 19:10:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 95  | 19:11:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 96  | 19:12:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 97  | 19:13:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 98  | 19:14:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 99  | 19:15:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 100 | 19:16:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 101 | 19:17:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 102 | 19:18:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 103 | 19:19:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 104 | 19:20:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 105 | 19:21:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 106 | 19:22:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 107 | 19:23:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 108 | 19:24:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 109 | 19:25:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 110 | 19:26:00 | 0.01023 | 0.61369  |
| 111 | 19:27:00 | 0.01023 | 0.61369  |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 112 | 19:28:00 | 0.01023 | 0.61369 |
| 113 | 19:29:00 | 0.01023 | 0.61369 |
| 114 | 19:30:00 | 0.01023 | 0.61369 |
| 115 | 19:31:00 | 0.01023 | 0.61369 |
| 116 | 19:32:00 | 0.01023 | 0.61369 |
| 117 | 19:33:00 | 0.01421 | 0.85261 |
| 118 | 19:34:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 119 | 19:35:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 120 | 19:36:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 121 | 19:37:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 122 | 19:38:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 123 | 19:39:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 124 | 19:40:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 125 | 19:41:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 126 | 19:42:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 127 | 19:43:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 128 | 19:44:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 129 | 19:45:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 130 | 19:46:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 131 | 19:47:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 132 | 19:48:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 133 | 19:49:00 | 0.0151  | 0.90624 |
| 134 | 19:50:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 135 | 19:51:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 136 | 19:52:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 137 | 19:53:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 138 | 19:54:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 139 | 19:55:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 140 | 19:56:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 141 | 19:57:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 142 | 19:58:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 143 | 19:59:00 | 0.02507 | 1.50395 |
| 144 | 20:00:00 | 0.01494 | 0.89629 |
| 145 | 20:01:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 146 | 20:02:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 147 | 20:03:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 148 | 20:04:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 149 | 20:05:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 150 | 20:06:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 151 | 20:07:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 152 | 20:08:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 153 | 20:09:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 154 | 20:10:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 155 | 20:11:00 | 0.01338 | 0.80281 |

|     |          |         |         |
|-----|----------|---------|---------|
| 156 | 20:12:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 157 | 20:13:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 158 | 20:14:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 159 | 20:15:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 160 | 20:16:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 161 | 20:17:00 | 0.01338 | 0.80281 |
| 162 | 20:18:00 | 0.01338 | 0.80281 |

### C.3 Nilai Rain-rate Data Hujan 29 Maret 2018

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 20:41:00     | 0.07513     | 4.50761   |
| 2   | 20:42:00     | 0.10732     | 6.43944   |
| 3   | 20:43:00     | 0.15092     | 9.05546   |
| 4   | 20:44:00     | 0.2281      | 13.68592  |
| 5   | 20:45:00     | 0.20053     | 12.03158  |
| 6   | 20:46:00     | 0.21025     | 12.61493  |
| 7   | 20:47:00     | 0.36821     | 22.09238  |
| 8   | 20:48:00     | 0.40291     | 24.17431  |
| 9   | 20:49:00     | 0.25772     | 15.46329  |
| 10  | 20:50:00     | 0.14796     | 8.87767   |

### C.4 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Siang

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 11:31:00     | 0.08106     | 4.86383   |
| 2   | 11:32:00     | 0.21527     | 12.91617  |
| 3   | 11:33:00     | 0.09071     | 5.44286   |
| 4   | 11:34:00     | 0.09071     | 5.44286   |
| 5   | 11:35:00     | 0.22194     | 13.31617  |
| 6   | 11:36:00     | 0.31101     | 18.66061  |
| 7   | 11:37:00     | 0.33808     | 20.28472  |
| 8   | 11:38:00     | 0.44238     | 26.54266  |
| 9   | 11:39:00     | 0.37808     | 22.68508  |
| 10  | 11:40:00     | 0.50132     | 30.07895  |

|    |          |         |          |
|----|----------|---------|----------|
| 11 | 11:41:00 | 0.76681 | 46.00876 |
| 12 | 11:42:00 | 0.66735 | 40.04109 |
| 13 | 11:43:00 | 0.81102 | 48.66105 |
| 14 | 11:44:00 | 0.74404 | 44.64242 |
| 15 | 11:45:00 | 0.51900 | 31.13974 |
| 16 | 11:46:00 | 0.59001 | 35.40070 |
| 17 | 11:47:00 | 0.30548 | 18.32855 |
| 18 | 11:48:00 | 0.31702 | 19.02148 |
| 19 | 11:49:00 | 0.44581 | 26.74874 |
| 20 | 11:50:00 | 0.46302 | 27.78140 |
| 21 | 11:51:00 | 0.19134 | 11.48053 |
| 22 | 11:52:00 | 0.15017 | 9.01030  |
| 23 | 11:53:00 | 0.12595 | 7.55702  |
| 24 | 11:54:00 | 0.24490 | 14.69421 |
| 25 | 11:55:00 | 0.41302 | 24.78128 |
| 26 | 11:56:00 | 0.38647 | 23.18825 |
| 27 | 11:57:00 | 0.32343 | 19.40560 |
| 28 | 11:58:00 | 0.30641 | 18.38476 |
| 29 | 11:59:00 | 0.23139 | 13.88323 |
| 30 | 12:00:00 | 0.20783 | 12.46982 |
| 31 | 12:01:00 | 0.18361 | 11.01687 |
| 32 | 12:02:00 | 0.23996 | 14.39771 |
| 33 | 12:03:00 | 0.13956 | 8.37363  |
| 34 | 12:04:00 | 0.13026 | 7.81538  |
| 35 | 12:05:00 | 0.10190 | 6.11429  |
| 36 | 12:06:00 | 0.10093 | 6.05563  |

### C.5 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Sore

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 15:17:00     | 0.15993     | 9.59556   |
| 2   | 15:18:00     | 0.15154     | 9.09241   |
| 3   | 15:19:00     | 0.06896     | 4.13756   |
| 4   | 15:20:00     | 0.06896     | 4.13756   |
| 5   | 15:21:00     | 0.12134     | 7.28043   |

## C.6 Nilai Rain-rate Data Hujan 30 Maret 2018 - Malam

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 21:29:00     | 0.04954     | 2.97212   |
| 2   | 21:30:00     | 0.06324     | 3.79419   |
| 3   | 21:31:00     | 0.06324     | 3.79419   |
| 4   | 21:32:00     | 0.06324     | 3.79419   |
| 5   | 21:33:00     | 0.03423     | 2.05371   |
| 6   | 21:34:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 7   | 21:35:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 8   | 21:36:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 9   | 21:37:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 10  | 21:38:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 11  | 21:39:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 12  | 21:40:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 13  | 21:41:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 14  | 21:42:00     | 0.02540     | 1.52400   |
| 15  | 21:43:00     | 0.04199     | 2.51930   |
| 16  | 21:44:00     | 0.04704     | 2.82222   |
| 17  | 21:45:00     | 0.04704     | 2.82222   |
| 18  | 21:46:00     | 0.04704     | 2.82222   |
| 19  | 21:47:00     | 0.04704     | 2.82222   |
| 20  | 21:48:00     | 0.03405     | 2.04296   |
| 21  | 21:49:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 22  | 21:50:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 23  | 21:51:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 24  | 21:52:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 25  | 21:53:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 26  | 21:54:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 27  | 21:55:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 28  | 21:56:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 29  | 21:57:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 30  | 21:58:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 31  | 21:59:00     | 0.01162     | 0.69695   |
| 32  | 22:10:00     | 0.00775     | 0.46472   |
| 33  | 22:11:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 34  | 22:12:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 35  | 22:13:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 36  | 22:14:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 37  | 22:15:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 38  | 22:16:00     | 0.00387     | 0.23249   |
| 39  | 22:17:00     | 0.00387     | 0.23249   |

|    |          |         |         |
|----|----------|---------|---------|
| 40 | 22:18:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 41 | 22:19:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 42 | 22:20:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 43 | 22:21:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 44 | 22:22:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 45 | 22:23:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 46 | 22:24:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 47 | 22:25:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 48 | 22:26:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 49 | 22:27:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 50 | 22:28:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 51 | 22:29:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 52 | 22:30:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 53 | 22:31:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 54 | 22:32:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 55 | 22:33:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 56 | 22:34:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 57 | 22:35:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 58 | 22:36:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 59 | 22:37:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 60 | 22:38:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 61 | 22:39:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 62 | 22:40:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 63 | 22:41:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 64 | 22:42:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 65 | 22:43:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 66 | 22:44:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 67 | 22:45:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 68 | 22:46:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 69 | 22:47:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 70 | 22:48:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 71 | 22:49:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 72 | 22:50:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 73 | 22:51:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 74 | 22:52:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 75 | 22:53:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 76 | 22:54:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 77 | 22:55:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 78 | 22:56:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 79 | 22:57:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 80 | 22:58:00 | 0.00387 | 0.23249 |
| 81 | 22:59:00 | 0.00387 | 0.23249 |

## C.7 Nilai Rain-rate Data Hujan 01 April 2018

| No. | Waktu Sample | R per Menit | R per Jam |
|-----|--------------|-------------|-----------|
| 1   | 18:20:00     | 0.05997     | 3.59833   |
| 2   | 18:21:00     | 0.25753     | 15.45167  |
| 3   | 18:22:00     | 0.78458     | 47.07467  |
| 4   | 18:23:00     | 0.84843     | 50.90583  |
| 5   | 18:24:00     | 0.98913     | 59.34808  |
| 6   | 18:25:00     | 1.18652     | 71.19105  |
| 7   | 18:26:00     | 1.38545     | 83.12727  |
| 8   | 18:27:00     | 1.36236     | 81.74182  |
| 9   | 18:28:00     | 1.24883     | 74.93000  |
| 10  | 18:29:00     | 1.08197     | 64.91844  |
| 11  | 18:30:00     | 0.66076     | 39.64531  |
| 12  | 18:31:00     | 0.01465     | 0.87923   |
| 13  | 18:32:00     | 0.14654     | 8.79231   |
| 14  | 18:33:00     | 0.19629     | 11.77735  |
| 15  | 18:34:00     | 0.40452     | 24.27111  |
| 16  | 18:35:00     | 0.49626     | 29.77563  |
| 17  | 18:36:00     | 0.00143     | 0.08562   |
| 18  | 18:37:00     | 0.08562     | 5.13708   |
| 19  | 18:38:00     | 0.08562     | 5.13708   |

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## LAMPIRAN D

### REGRESI LINIER MENENTUKAN $k$ DAN $\alpha$

#### D.1 Regresi untuk *event* Hujan 07 Maret 2018

##### D.1.1 Tabel Regresi

| No. | R        | A/L      | Log R    | Log A/L |
|-----|----------|----------|----------|---------|
| 1   | 2.22250  | 3.38346  | 0.34684  | 0.52936 |
| 2   | 6.35000  | 3.57143  | 0.80277  | 0.55284 |
| 3   | 6.35000  | 3.75940  | 0.80277  | 0.57512 |
| 4   | 14.55816 | 3.38346  | 1.16311  | 0.52936 |
| 5   | 1.38545  | 11.84211 | 0.14159  | 1.07343 |
| 6   | 11.87532 | 13.15789 | 1.07465  | 1.11919 |
| 7   | 9.30614  | 7.51880  | 0.96877  | 0.87615 |
| 8   | 8.44781  | 7.51880  | 0.92674  | 0.87615 |
| 9   | 5.34737  | 7.51880  | 0.72814  | 0.87615 |
| 10  | 5.34737  | 10.33835 | 0.72814  | 1.01445 |
| 11  | 6.41684  | 3.75940  | 0.80732  | 0.57512 |
| 12  | 9.62526  | 7.51880  | 0.98341  | 0.87615 |
| 13  | 8.33111  | 7.51880  | 0.92070  | 0.87615 |
| 14  | 7.68403  | 5.07519  | 0.88559  | 0.70545 |
| 15  | 5.00464  | 3.19549  | 0.69937  | 0.50454 |
| 16  | 3.76296  | 5.63910  | 0.57553  | 0.75121 |
| 17  | 3.76296  | 3.75940  | 0.57553  | 0.57512 |
| 18  | 3.76296  | 8.45865  | 0.57553  | 0.92730 |
| 19  | 2.00380  | 3.75940  | 0.30185  | 0.57512 |
| 20  | 0.98534  | 1.87970  | -0.00641 | 0.27409 |
| 21  | 0.98534  | 3.75940  | -0.00641 | 0.57512 |
| 22  | 0.98534  | 5.63910  | -0.00641 | 0.75121 |
| 23  | 0.98534  | 7.51880  | -0.00641 | 0.87615 |
| 24  | 0.98534  | 12.21805 | -0.00641 | 1.08700 |
| 25  | 0.98534  | 14.09774 | -0.00641 | 1.14915 |
| 26  | 0.98534  | 15.03759 | -0.00641 | 1.17718 |
| 27  | 0.98534  | 5.63910  | -0.00641 | 0.75121 |
| 28  | 0.98534  | 5.63910  | -0.00641 | 0.75121 |
| 29  | 0.98534  | 5.63910  | -0.00641 | 0.75121 |
| 30  | 0.98534  | 7.51880  | -0.00641 | 0.87615 |
| 31  | 0.98534  | 7.51880  | -0.00641 | 0.87615 |
| 32  | 0.98534  | 7.51880  | -0.00641 | 0.87615 |
| 33  | 0.98534  | 3.75940  | -0.00641 | 0.57512 |
| 34  | 3.64334  | 5.63910  | 0.56150  | 0.75121 |

|    |          |          |          |         |
|----|----------|----------|----------|---------|
| 35 | 12.50434 | 5.63910  | 1.09706  | 0.75121 |
| 36 | 0.32460  | 3.75940  | -0.48865 | 0.57512 |
| 37 | 0.32460  | 3.75940  | -0.48865 | 0.57512 |
| 38 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 39 | 0.32460  | 10.33835 | -0.48865 | 1.01445 |
| 40 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 41 | 0.32460  | 3.75940  | -0.48865 | 0.57512 |
| 42 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 43 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 44 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 45 | 0.32460  | 0.00000  | -0.48865 | 0.00000 |
| 46 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 47 | 0.32460  | 1.87970  | -0.48865 | 0.27409 |
| 48 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 49 | 0.32460  | 1.87970  | -0.48865 | 0.27409 |
| 50 | 0.32460  | 1.87970  | -0.48865 | 0.27409 |
| 51 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 52 | 0.32460  | 1.87970  | -0.48865 | 0.27409 |
| 53 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 54 | 0.32460  | 1.87970  | -0.48865 | 0.27409 |
| 55 | 0.32460  | 5.63910  | -0.48865 | 0.75121 |
| 56 | 0.32460  | 3.75940  | -0.48865 | 0.57512 |
| 57 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 58 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 59 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 60 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 61 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 62 | 0.32460  | 10.33835 | -0.48865 | 1.01445 |
| 63 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 64 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 65 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 66 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 67 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 68 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 69 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 70 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 71 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 72 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 73 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 74 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 75 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 76 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 77 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |
| 78 | 0.32460  | 7.51880  | -0.48865 | 0.87615 |

|     |         |         |          |         |
|-----|---------|---------|----------|---------|
| 79  | 0.32460 | 7.51880 | -0.48865 | 0.87615 |
| 80  | 0.32460 | 7.51880 | -0.48865 | 0.87615 |
| 81  | 0.32460 | 5.63910 | -0.48865 | 0.75121 |
| 82  | 0.46412 | 0.00000 | -0.33337 | 0.00000 |
| 83  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 84  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 85  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 86  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 87  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 88  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 89  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 90  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 91  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 92  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 93  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 94  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 95  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 96  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 97  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 98  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 99  | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 100 | 0.76519 | 0.00000 | -0.11623 | 0.00000 |
| 101 | 0.76519 | 1.87970 | -0.11623 | 0.27409 |
| 102 | 0.97138 | 1.87970 | -0.01261 | 0.27409 |
| 103 | 1.28067 | 1.87970 | 0.10744  | 0.27409 |
| 104 | 1.28067 | 1.87970 | 0.10744  | 0.27409 |
| 105 | 1.28067 | 0.00000 | 0.10744  | 0.00000 |
| 106 | 1.28067 | 3.75940 | 0.10744  | 0.57512 |
| 107 | 1.28067 | 5.63910 | 0.10744  | 0.75121 |
| 108 | 1.28067 | 7.51880 | 0.10744  | 0.87615 |
| 109 | 1.28067 | 7.51880 | 0.10744  | 0.87615 |
| 110 | 1.28067 | 7.51880 | 0.10744  | 0.87615 |
| 111 | 1.28067 | 7.51880 | 0.10744  | 0.87615 |
| 112 | 1.28067 | 3.75940 | 0.10744  | 0.57512 |
| 113 | 1.28067 | 7.51880 | 0.10744  | 0.87615 |
| 114 | 1.36261 | 5.63910 | 0.13437  | 0.75121 |
| 115 | 1.44455 | 5.63910 | 0.15973  | 0.75121 |
| 116 | 1.44455 | 7.51880 | 0.15973  | 0.87615 |
| 117 | 1.44455 | 7.51880 | 0.15973  | 0.87615 |
| 118 | 1.44455 | 3.75940 | 0.15973  | 0.57512 |
| 119 | 1.44455 | 5.63910 | 0.15973  | 0.75121 |
| 120 | 1.44455 | 1.87970 | 0.15973  | 0.27409 |
| 121 | 1.44455 | 1.87970 | 0.15973  | 0.27409 |
| 122 | 1.44455 | 0.00000 | 0.15973  | 0.00000 |

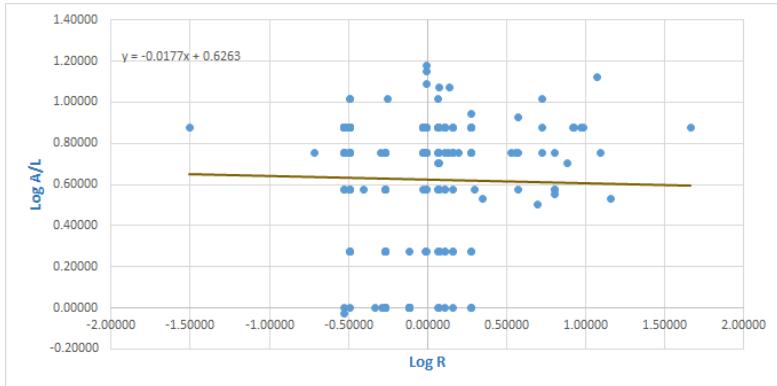
|     |         |         |          |         |
|-----|---------|---------|----------|---------|
| 123 | 1.44455 | 5.63910 | 0.15973  | 0.75121 |
| 124 | 1.44455 | 7.51880 | 0.15973  | 0.87615 |
| 125 | 1.58750 | 5.63910 | 0.20071  | 0.75121 |
| 126 | 1.90500 | 1.87970 | 0.27989  | 0.27409 |
| 127 | 1.90500 | 5.63910 | 0.27989  | 0.75121 |
| 128 | 1.90500 | 0.00000 | 0.27989  | 0.00000 |
| 129 | 1.90500 | 0.00000 | 0.27989  | 0.00000 |
| 130 | 1.90500 | 0.00000 | 0.27989  | 0.00000 |
| 131 | 1.90500 | 5.63910 | 0.27989  | 0.75121 |
| 132 | 1.90500 | 1.87970 | 0.27989  | 0.27409 |
| 133 | 0.39819 | 3.75940 | -0.39991 | 0.57512 |
| 134 | 0.54299 | 3.75940 | -0.26521 | 0.57512 |
| 135 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 136 | 0.54299 | 3.75940 | -0.26521 | 0.57512 |
| 137 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 138 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 139 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 140 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 141 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 142 | 0.54299 | 5.63910 | -0.26521 | 0.75121 |
| 143 | 0.54299 | 5.63910 | -0.26521 | 0.75121 |
| 144 | 0.54299 | 3.75940 | -0.26521 | 0.57512 |
| 145 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 146 | 0.54299 | 5.63910 | -0.26521 | 0.75121 |
| 147 | 0.54299 | 3.75940 | -0.26521 | 0.57512 |
| 148 | 0.54299 | 5.63910 | -0.26521 | 0.75121 |
| 149 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 150 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 151 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 152 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 153 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 154 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 155 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 156 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 157 | 0.54299 | 0.00000 | -0.26521 | 0.00000 |
| 158 | 0.54299 | 1.87970 | -0.26521 | 0.27409 |
| 159 | 0.54299 | 5.63910 | -0.26521 | 0.75121 |
| 160 | 0.54299 | 3.75940 | -0.26521 | 0.57512 |
| 161 | 0.51326 | 0.00000 | -0.28966 | 0.00000 |
| 162 | 1.18446 | 0.00000 | 0.07352  | 0.00000 |
| 163 | 1.18446 | 3.75940 | 0.07352  | 0.57512 |
| 164 | 1.18446 | 1.87970 | 0.07352  | 0.27409 |
| 165 | 1.18446 | 1.87970 | 0.07352  | 0.27409 |
| 166 | 1.18446 | 3.75940 | 0.07352  | 0.57512 |

|     |          |          |          |         |
|-----|----------|----------|----------|---------|
| 167 | 1.18446  | 5.63910  | 0.07352  | 0.75121 |
| 168 | 1.18446  | 1.87970  | 0.07352  | 0.27409 |
| 169 | 1.18446  | 1.87970  | 0.07352  | 0.27409 |
| 170 | 1.18446  | 7.51880  | 0.07352  | 0.87615 |
| 171 | 1.18446  | 7.51880  | 0.07352  | 0.87615 |
| 172 | 1.18446  | 5.07519  | 0.07352  | 0.70545 |
| 173 | 1.18446  | 11.84211 | 0.07352  | 1.07343 |
| 174 | 0.50476  | 5.63910  | -0.29692 | 0.75121 |
| 175 | 1.16484  | 3.75940  | 0.06627  | 0.57512 |
| 176 | 1.16484  | 0.00000  | 0.06627  | 0.00000 |
| 177 | 1.16484  | 1.87970  | 0.06627  | 0.27409 |
| 178 | 1.16484  | 7.51880  | 0.06627  | 0.87615 |
| 179 | 1.16484  | 7.51880  | 0.06627  | 0.87615 |
| 180 | 1.16484  | 3.75940  | 0.06627  | 0.57512 |
| 181 | 1.16484  | 5.63910  | 0.06627  | 0.75121 |
| 182 | 1.16484  | 5.63910  | 0.06627  | 0.75121 |
| 183 | 1.16484  | 7.51880  | 0.06627  | 0.87615 |
| 184 | 1.16484  | 7.51880  | 0.06627  | 0.87615 |
| 185 | 1.16484  | 5.07519  | 0.06627  | 0.70545 |
| 186 | 1.16484  | 10.33835 | 0.06627  | 1.01445 |
| 187 | 0.56444  | 10.33835 | -0.24838 | 1.01445 |
| 188 | 1.88148  | 8.83459  | 0.27450  | 0.94619 |
| 189 | 1.88148  | 7.51880  | 0.27450  | 0.87615 |
| 190 | 1.88148  | 7.51880  | 0.27450  | 0.87615 |
| 191 | 1.88148  | 7.51880  | 0.27450  | 0.87615 |
| 192 | 1.88148  | 7.51880  | 0.27450  | 0.87615 |
| 193 | 1.88148  | 7.51880  | 0.27450  | 0.87615 |
| 194 | 1.88148  | 5.63910  | 0.27450  | 0.75121 |
| 195 | 5.30433  | 5.63910  | 0.72463  | 0.75121 |
| 196 | 46.37128 | 7.51880  | 1.66625  | 0.87615 |
| 197 | 3.38667  | 5.63910  | 0.52977  | 0.75121 |
| 198 | 6.35000  | 5.63910  | 0.80277  | 0.75121 |
| 199 | 0.03126  | 7.51880  | -1.50501 | 0.87615 |
| 200 | 0.93785  | 5.63910  | -0.02787 | 0.75121 |
| 201 | 0.93785  | 5.63910  | -0.02787 | 0.75121 |
| 202 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 203 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 204 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 205 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 206 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 207 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 208 | 0.93785  | 3.75940  | -0.02787 | 0.57512 |
| 209 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |
| 210 | 0.93785  | 7.51880  | -0.02787 | 0.87615 |

|     |         |         |          |          |
|-----|---------|---------|----------|----------|
| 211 | 0.93785 | 7.51880 | -0.02787 | 0.87615  |
| 212 | 0.93785 | 5.63910 | -0.02787 | 0.75121  |
| 213 | 0.93785 | 5.63910 | -0.02787 | 0.75121  |
| 214 | 0.93785 | 7.51880 | -0.02787 | 0.87615  |
| 215 | 0.93785 | 7.51880 | -0.02787 | 0.87615  |
| 216 | 0.19254 | 5.63910 | -0.71548 | 0.75121  |
| 217 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121  |
| 218 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 219 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 220 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 221 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 222 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 223 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 224 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 225 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 226 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 227 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 228 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 229 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 230 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121  |
| 231 | 0.29621 | 0.00000 | -0.52840 | 0.00000  |
| 232 | 0.29621 | 3.75940 | -0.52840 | 0.57512  |
| 233 | 0.29621 | 3.75940 | -0.52840 | 0.57512  |
| 234 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121  |
| 235 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 236 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 237 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 238 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 239 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 240 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 241 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 242 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 243 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 244 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 245 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 246 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 247 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 248 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 249 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 250 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 251 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615  |
| 252 | 0.29621 | 0.93985 | -0.52840 | -0.02694 |
| 253 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121  |
| 254 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121  |

|     |         |         |          |         |
|-----|---------|---------|----------|---------|
| 255 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615 |
| 256 | 0.29621 | 7.51880 | -0.52840 | 0.87615 |
| 257 | 0.29621 | 5.63910 | -0.52840 | 0.75121 |

### D.1.2 Grafik Analisis Regresi



### D.1.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 4.22961$$

$$\alpha = -0.0177$$

## D.2 Regresi untuk event Hujan 08 Maret 2018

### D.2.1 Tabel Regresi

| No. | R        | A/L     | Log R    | Log A/L  |
|-----|----------|---------|----------|----------|
| 1   | 6.50875  | 0.56391 | 0.81350  | -0.24879 |
| 2   | 10.63625 | 1.50376 | 1.02679  | 0.17718  |
| 3   | 33.14700 | 1.50376 | 1.52044  | 0.17718  |
| 4   | 0.35816  | 2.81955 | -0.44592 | 0.45018  |
| 5   | 0.43856  | 0.00000 | -0.35797 | 0.00000  |
| 6   | 0.43856  | 0.00000 | -0.35797 | 0.00000  |

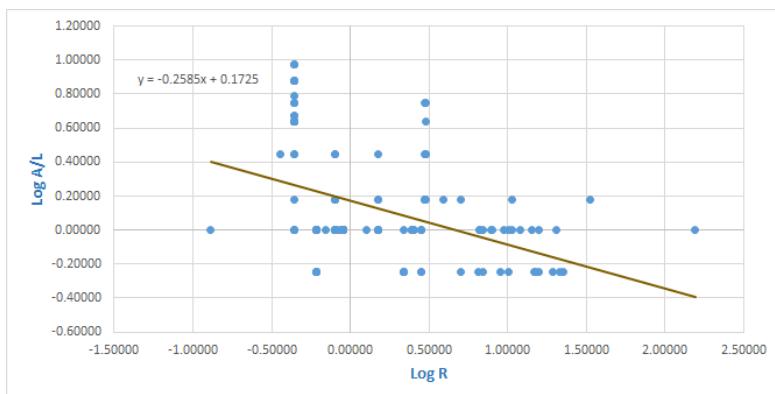
|    |          |         |          |         |
|----|----------|---------|----------|---------|
| 7  | 0.43856  | 0.00000 | -0.35797 | 0.00000 |
| 8  | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 9  | 0.43856  | 2.81955 | -0.35797 | 0.45018 |
| 10 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 11 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 12 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 13 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 14 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 15 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 16 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 17 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 18 | 0.43856  | 1.50376 | -0.35797 | 0.17718 |
| 19 | 0.43856  | 6.20301 | -0.35797 | 0.79260 |
| 20 | 0.43856  | 4.69925 | -0.35797 | 0.67203 |
| 21 | 0.43856  | 4.69925 | -0.35797 | 0.67203 |
| 22 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 23 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 24 | 0.43856  | 9.39850 | -0.35797 | 0.97306 |
| 25 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 26 | 0.43856  | 5.63910 | -0.35797 | 0.75121 |
| 27 | 0.43856  | 5.63910 | -0.35797 | 0.75121 |
| 28 | 0.43856  | 9.39850 | -0.35797 | 0.97306 |
| 29 | 0.43856  | 9.39850 | -0.35797 | 0.97306 |
| 30 | 0.43856  | 7.51880 | -0.35797 | 0.87615 |
| 31 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 32 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 33 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 34 | 0.43856  | 5.63910 | -0.35797 | 0.75121 |
| 35 | 0.43856  | 4.32331 | -0.35797 | 0.63582 |
| 36 | 0.43856  | 0.00000 | -0.35797 | 0.00000 |
| 37 | 0.43856  | 2.81955 | -0.35797 | 0.45018 |
| 38 | 15.67125 | 0.00000 | 1.19510  | 0.00000 |
| 39 | 0.13026  | 0.00000 | -0.88519 | 0.00000 |
| 40 | 7.81538  | 0.00000 | 0.89295  | 0.00000 |
| 41 | 7.92281  | 0.00000 | 0.89888  | 0.00000 |
| 42 | 9.42680  | 0.00000 | 0.97436  | 0.00000 |
| 43 | 10.14233 | 0.00000 | 1.00614  | 0.00000 |
| 44 | 10.72415 | 0.00000 | 1.03036  | 0.00000 |
| 45 | 6.62609  | 0.00000 | 0.82126  | 0.00000 |
| 46 | 6.62609  | 0.00000 | 0.82126  | 0.00000 |
| 47 | 3.87512  | 1.50376 | 0.58829  | 0.17718 |
| 48 | 3.03787  | 2.81955 | 0.48257  | 0.45018 |
| 49 | 3.03787  | 5.63910 | 0.48257  | 0.75121 |
| 50 | 3.03787  | 2.81955 | 0.48257  | 0.45018 |

|    |           |         |          |          |
|----|-----------|---------|----------|----------|
| 51 | 3.03787   | 4.32331 | 0.48257  | 0.63582  |
| 52 | 3.00064   | 1.50376 | 0.47721  | 0.17718  |
| 53 | 2.98824   | 2.81955 | 0.47542  | 0.45018  |
| 54 | 2.98824   | 5.63910 | 0.47542  | 0.75121  |
| 55 | 2.98824   | 1.50376 | 0.47542  | 0.17718  |
| 56 | 2.98824   | 1.50376 | 0.47542  | 0.17718  |
| 57 | 2.94696   | 1.50376 | 0.46937  | 0.17718  |
| 58 | 5.05193   | 1.50376 | 0.70346  | 0.17718  |
| 59 | 5.05193   | 0.56391 | 0.70346  | -0.24879 |
| 60 | 15.82496  | 0.56391 | 1.19934  | -0.24879 |
| 61 | 14.70526  | 0.56391 | 1.16747  | -0.24879 |
| 62 | 22.51364  | 0.56391 | 1.35245  | -0.24879 |
| 63 | 19.20421  | 0.56391 | 1.28340  | -0.24879 |
| 64 | 8.97532   | 0.56391 | 0.95305  | -0.24879 |
| 65 | 21.28345  | 0.56391 | 1.32804  | -0.24879 |
| 66 | 10.10586  | 0.56391 | 1.00457  | -0.24879 |
| 67 | 2.18234   | 0.56391 | 0.33892  | -0.24879 |
| 68 | 2.18234   | 0.56391 | 0.33892  | -0.24879 |
| 69 | 2.18234   | 0.56391 | 0.33892  | -0.24879 |
| 70 | 2.18234   | 0.56391 | 0.33892  | -0.24879 |
| 71 | 2.18234   | 0.56391 | 0.33892  | -0.24879 |
| 72 | 2.18234   | 0.00000 | 0.33892  | 0.00000  |
| 73 | 6.93499   | 0.00000 | 0.84105  | 0.00000  |
| 74 | 15.00909  | 0.56391 | 1.17635  | -0.24879 |
| 75 | 6.92727   | 0.56391 | 0.84056  | -0.24879 |
| 76 | 12.09005  | 0.00000 | 1.08243  | 0.00000  |
| 77 | 14.23878  | 0.00000 | 1.15347  | 0.00000  |
| 78 | 20.44241  | 0.00000 | 1.31053  | 0.00000  |
| 79 | 154.94000 | 0.00000 | 2.19016  | 0.00000  |
| 80 | 0.69908   | 0.00000 | -0.15547 | 0.00000  |
| 81 | 2.79633   | 0.00000 | 0.44659  | 0.00000  |
| 82 | 2.79633   | 0.00000 | 0.44659  | 0.00000  |
| 83 | 2.79633   | 0.56391 | 0.44659  | -0.24879 |
| 84 | 2.79633   | 0.00000 | 0.44659  | 0.00000  |
| 85 | 2.79633   | 0.56391 | 0.44659  | -0.24879 |
| 86 | 2.54171   | 0.00000 | 0.40513  | 0.00000  |
| 87 | 2.47805   | 0.00000 | 0.39411  | 0.00000  |
| 88 | 2.47805   | 0.00000 | 0.39411  | 0.00000  |
| 89 | 2.47805   | 0.00000 | 0.39411  | 0.00000  |
| 90 | 2.47805   | 0.00000 | 0.39411  | 0.00000  |
| 91 | 2.47805   | 0.00000 | 0.39411  | 0.00000  |
| 92 | 1.26622   | 0.00000 | 0.10251  | 0.00000  |
| 93 | 0.61369   | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 94 | 0.61369   | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |

|     |         |         |          |          |
|-----|---------|---------|----------|----------|
| 95  | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 96  | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 97  | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 98  | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 99  | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 100 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 101 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 102 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 103 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 104 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 105 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 106 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 107 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 108 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 109 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 110 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 111 | 0.61369 | 0.56391 | -0.21205 | -0.24879 |
| 112 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 113 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 114 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 115 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 116 | 0.61369 | 0.00000 | -0.21205 | 0.00000  |
| 117 | 0.85261 | 0.00000 | -0.06925 | 0.00000  |
| 118 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 119 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 120 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 121 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 122 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 123 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 124 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 125 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 126 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 127 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 128 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 129 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 130 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 131 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 132 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 133 | 0.90624 | 0.00000 | -0.04276 | 0.00000  |
| 134 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000  |
| 135 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000  |
| 136 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000  |
| 137 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000  |
| 138 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000  |

|     |         |         |          |         |
|-----|---------|---------|----------|---------|
| 139 | 1.50395 | 2.81955 | 0.17723  | 0.45018 |
| 140 | 1.50395 | 1.50376 | 0.17723  | 0.17718 |
| 141 | 1.50395 | 1.50376 | 0.17723  | 0.17718 |
| 142 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000 |
| 143 | 1.50395 | 0.00000 | 0.17723  | 0.00000 |
| 144 | 0.89629 | 0.00000 | -0.04755 | 0.00000 |
| 145 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 146 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 147 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 148 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 149 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 150 | 0.80281 | 1.50376 | -0.09539 | 0.17718 |
| 151 | 0.80281 | 1.50376 | -0.09539 | 0.17718 |
| 152 | 0.80281 | 2.81955 | -0.09539 | 0.45018 |
| 153 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 154 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 155 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 156 | 0.80281 | 2.81955 | -0.09539 | 0.45018 |
| 157 | 0.80281 | 1.50376 | -0.09539 | 0.17718 |
| 158 | 0.80281 | 1.50376 | -0.09539 | 0.17718 |
| 159 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 160 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 161 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |
| 162 | 0.80281 | 0.00000 | -0.09539 | 0.00000 |

## D.2.2 Grafik Analisis Regresi



### D.2.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 1.48765$$

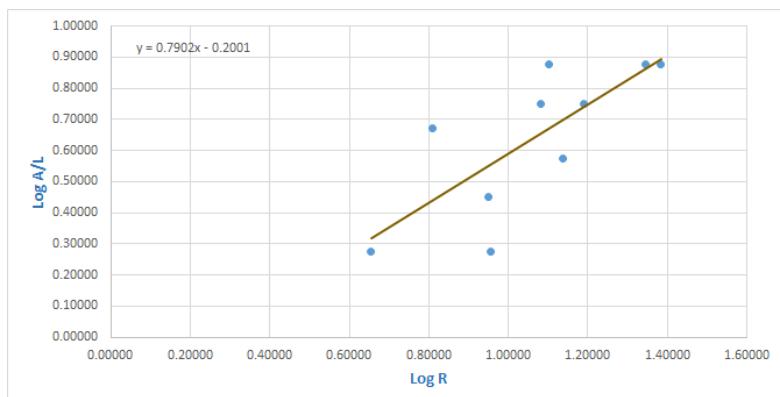
$$\alpha = -0.2585$$

## D.3 Regresi untuk event Hujan 29 Maret 2018

### D.3.1 Tabel Regresi

| No. | R        | A/L     | Log R   | Log A/L |
|-----|----------|---------|---------|---------|
| 1   | 4.50761  | 1.87970 | 0.65395 | 0.27409 |
| 2   | 6.43944  | 4.69925 | 0.80885 | 0.67203 |
| 3   | 9.05546  | 1.87970 | 0.95691 | 0.27409 |
| 4   | 13.68592 | 3.75940 | 1.13627 | 0.57512 |
| 5   | 12.03158 | 5.63910 | 1.08032 | 0.75121 |
| 6   | 12.61493 | 7.51880 | 1.10088 | 0.87615 |
| 7   | 22.09238 | 7.51880 | 1.34424 | 0.87615 |
| 8   | 24.17431 | 7.51880 | 1.38335 | 0.87615 |
| 9   | 15.46329 | 5.63910 | 1.18930 | 0.75121 |
| 10  | 8.87767  | 2.81955 | 0.94830 | 0.45018 |

### D.3.2 Grafik Analisis Regresi



### D.3.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 0.63076$$

$$\alpha = 0.79018$$

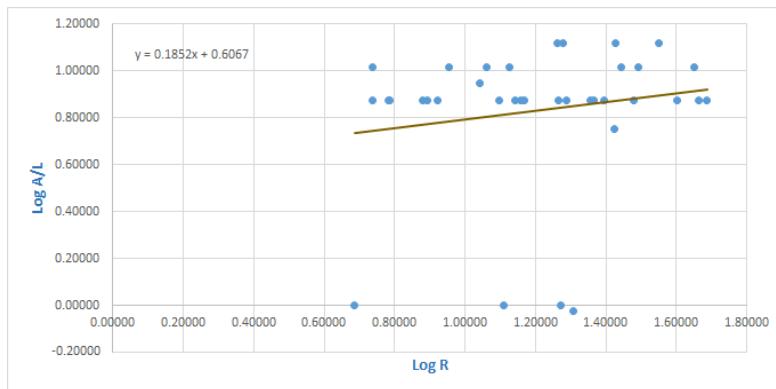
## D.4 Regresi untuk *event* Hujan 30 Maret 2018 – Siang

### D.4.1 Tabel Regresi

| No. | R        | A/L      | Log R   | Log A/L  |
|-----|----------|----------|---------|----------|
| 1   | 4.86383  | 0.00000  | 0.68698 | 0.00000  |
| 2   | 12.91617 | 0.00000  | 1.11113 | 0.00000  |
| 3   | 5.44286  | 7.51880  | 0.73583 | 0.87615  |
| 4   | 5.44286  | 10.33835 | 0.73583 | 1.01445  |
| 5   | 13.31617 | 10.33835 | 1.12438 | 1.01445  |
| 6   | 18.66061 | 0.00000  | 1.27093 | 0.00000  |
| 7   | 20.28472 | 0.93985  | 1.30717 | -0.02694 |
| 8   | 26.54266 | 5.63910  | 1.42394 | 0.75121  |
| 9   | 22.68508 | 7.51880  | 1.35574 | 0.87615  |
| 10  | 30.07895 | 7.51880  | 1.47826 | 0.87615  |
| 11  | 46.00876 | 7.51880  | 1.66284 | 0.87615  |
| 12  | 40.04109 | 7.51880  | 1.60251 | 0.87615  |
| 13  | 48.66105 | 7.51880  | 1.68718 | 0.87615  |
| 14  | 44.64242 | 10.33835 | 1.64975 | 1.01445  |
| 15  | 31.13974 | 10.33835 | 1.49331 | 1.01445  |
| 16  | 35.40070 | 13.15789 | 1.54901 | 1.11919  |
| 17  | 18.32855 | 13.15789 | 1.26313 | 1.11919  |
| 18  | 19.02148 | 13.15789 | 1.27924 | 1.11919  |
| 19  | 26.74874 | 13.15789 | 1.42730 | 1.11919  |
| 20  | 27.78140 | 10.33835 | 1.44375 | 1.01445  |
| 21  | 11.48053 | 10.33835 | 1.05996 | 1.01445  |
| 22  | 9.01030  | 10.33835 | 0.95474 | 1.01445  |
| 23  | 7.55702  | 7.51880  | 0.87835 | 0.87615  |
| 24  | 14.69421 | 7.51880  | 1.16715 | 0.87615  |
| 25  | 24.78128 | 7.51880  | 1.39412 | 0.87615  |
| 26  | 23.18825 | 7.51880  | 1.36527 | 0.87615  |
| 27  | 19.40560 | 7.51880  | 1.28793 | 0.87615  |
| 28  | 18.38476 | 7.51880  | 1.26446 | 0.87615  |
| 29  | 13.88323 | 7.51880  | 1.14249 | 0.87615  |

|    |          |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|
| 30 | 12.46982 | 7.51880 | 1.09586 | 0.87615 |
| 31 | 11.01687 | 8.83459 | 1.04206 | 0.94619 |
| 32 | 14.39771 | 7.51880 | 1.15829 | 0.87615 |
| 33 | 8.37363  | 7.51880 | 0.92291 | 0.87615 |
| 34 | 7.81538  | 7.51880 | 0.89295 | 0.87615 |
| 35 | 6.11429  | 7.51880 | 0.78635 | 0.87615 |
| 36 | 6.05563  | 7.51880 | 0.78216 | 0.87615 |

#### D.4.2 Grafik Analisis Regresi



#### D.4.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 4.04297$$

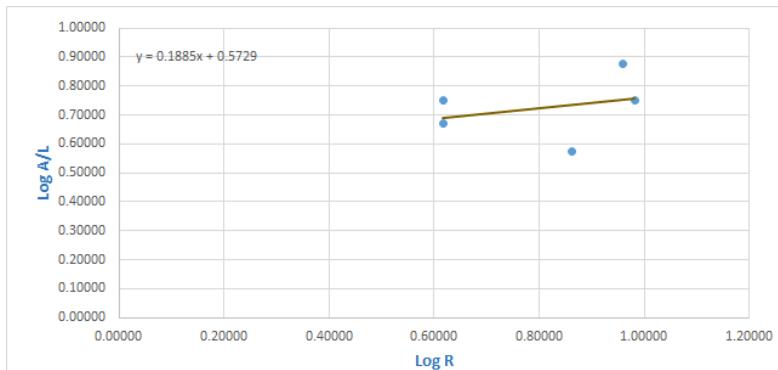
$$\alpha = 0.1852$$

## D.5 Regresi untuk *event* Hujan 30 Maret 2018 – Sore

### D.5.1 Tabel Regresi

| No. | R       | A/L     | Log R   | Log A/L |
|-----|---------|---------|---------|---------|
| 1   | 9.59556 | 5.63910 | 0.98207 | 0.75121 |
| 2   | 9.09241 | 7.51880 | 0.95868 | 0.87615 |
| 3   | 4.13756 | 5.63910 | 0.61674 | 0.75121 |
| 4   | 4.13756 | 4.69925 | 0.61674 | 0.67203 |
| 5   | 7.28043 | 3.75940 | 0.86216 | 0.57512 |

### D.5.2 Grafik Analisis Regresi



### D.5.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 3.74024$$

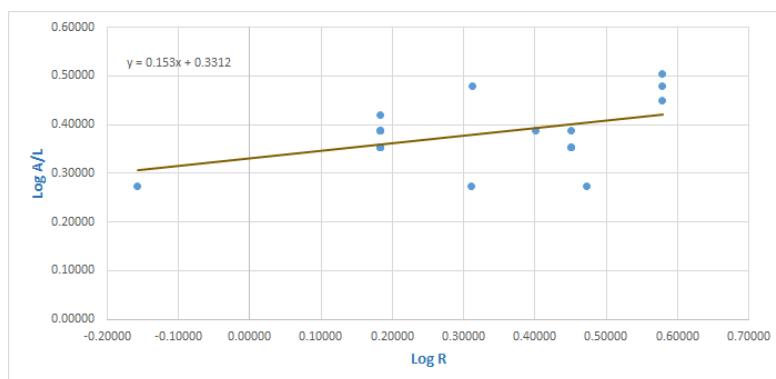
$$\alpha = 0.1885$$

## D.6 Regresi untuk *event* Hujan 30 Maret 2018 – Malam

### D.6.1 Tabel Regresi

| No. | R       | A/L     | Log R    | Log A/L |
|-----|---------|---------|----------|---------|
| 1   | 2.97212 | 1.87970 | 0.47307  | 0.27409 |
| 2   | 3.79419 | 2.81955 | 0.57912  | 0.45018 |
| 3   | 3.79419 | 3.00752 | 0.57912  | 0.47821 |
| 4   | 3.79419 | 3.19549 | 0.57912  | 0.50454 |
| 5   | 2.05371 | 3.00752 | 0.31254  | 0.47821 |
| 6   | 1.52400 | 2.44361 | 0.18298  | 0.38803 |
| 7   | 1.52400 | 2.25564 | 0.18298  | 0.35327 |
| 8   | 1.52400 | 2.44361 | 0.18298  | 0.38803 |
| 9   | 1.52400 | 2.63158 | 0.18298  | 0.42022 |
| 10  | 1.52400 | 2.44361 | 0.18298  | 0.38803 |
| 11  | 1.52400 | 2.25564 | 0.18298  | 0.35327 |
| 12  | 1.52400 | 2.44361 | 0.18298  | 0.38803 |
| 13  | 1.52400 | 2.25564 | 0.18298  | 0.35327 |
| 14  | 1.52400 | 2.25564 | 0.18298  | 0.35327 |
| 15  | 2.51930 | 2.44361 | 0.40128  | 0.38803 |
| 16  | 2.82222 | 2.25564 | 0.45059  | 0.35327 |
| 17  | 2.82222 | 2.44361 | 0.45059  | 0.38803 |
| 18  | 2.82222 | 2.25564 | 0.45059  | 0.35327 |
| 19  | 2.82222 | 2.25564 | 0.45059  | 0.35327 |
| 20  | 2.04296 | 1.87970 | 0.31026  | 0.27409 |
| 21  | 0.69695 | 1.87970 | -0.15680 | 0.27409 |

### D.6.2 Grafik Analisis Regresi



### D.7.1 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 2.14388$$

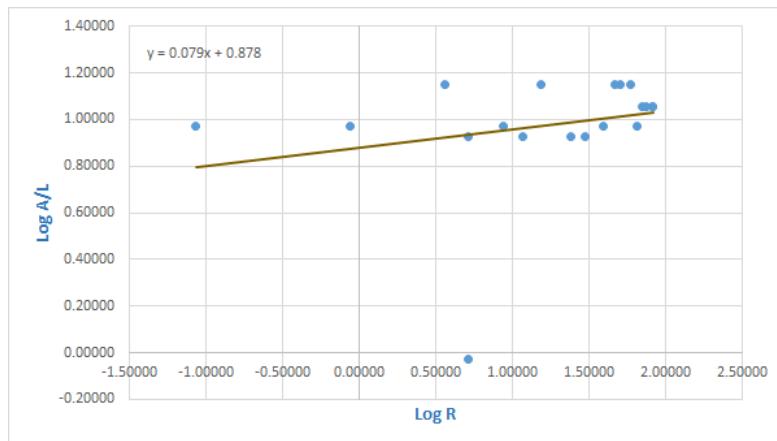
$$\alpha = 0.15300$$

## D.7 Regresi untuk *event* Hujan 01 April 2018

### D.7.1 Tabel Regresi

| No. | R        | A/L      | Log R    | Log A/L  |
|-----|----------|----------|----------|----------|
| 1   | 3.59833  | 14.09774 | 0.55610  | 1.14915  |
| 2   | 15.45167 | 14.09774 | 1.18898  | 1.14915  |
| 3   | 47.07467 | 14.09774 | 1.67279  | 1.14915  |
| 4   | 50.90583 | 14.09774 | 1.70677  | 1.14915  |
| 5   | 59.34808 | 14.09774 | 1.77341  | 1.14915  |
| 6   | 71.19105 | 11.27820 | 1.85243  | 1.05224  |
| 7   | 83.12727 | 11.27820 | 1.91974  | 1.05224  |
| 8   | 81.74182 | 11.27820 | 1.91244  | 1.05224  |
| 9   | 74.93000 | 11.27820 | 1.87466  | 1.05224  |
| 10  | 64.91844 | 9.39850  | 1.81237  | 0.97306  |
| 11  | 39.64531 | 9.39850  | 1.59819  | 0.97306  |
| 12  | 0.87923  | 9.39850  | -0.05590 | 0.97306  |
| 13  | 8.79231  | 9.39850  | 0.94410  | 0.97306  |
| 14  | 11.77735 | 8.45865  | 1.07105  | 0.92730  |
| 15  | 24.27111 | 8.45865  | 1.38509  | 0.92730  |
| 16  | 29.77563 | 8.45865  | 1.47386  | 0.92730  |
| 17  | 0.08562  | 9.39850  | -1.06742 | 0.97306  |
| 18  | 5.13708  | 0.93985  | 0.71072  | -0.02694 |
| 19  | 5.13708  | 8.45865  | 0.71072  | 0.92730  |

## D.7.2 Grafik Analisis Regresi



## D.7.3 Nilai parameter redaman k dan $\alpha$

Berdasarkan grafik regresi yang dibuat menggunakan aplikasi excel maupun menggunakan perhitungan secara manual dengan persamaan (2-19) dan (2-20), nilai k dan  $\alpha$  dihasilkan sama, yaitu :

$$k = 7.55092$$

$$\alpha = 0.0790$$

**LAMPIRAN E**  
**REDAMAN HUJAN SST DAN**  
**HASIL PENGUKURAN (PER *EVENT* HUJAN)**

**E.1 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 07 Maret 2018**

**E.1.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran**

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ dari ITU koreksi |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                | Am (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|---------------------------------|----------------------|-----------------------------|----------------|-----------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$           | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $A_{SST}$ (dB) |                       |
| 1   | 17:01:00 | 0.09998                         | 0.27696              | 4.17024                     | 0.22186        | 0.18000               |
| 2   | 17:02:00 | 0.28713                         | 0.28692              | 4.09346                     | 0.21777        | 0.19000               |
| 3   | 17:03:00 | 0.28713                         | 0.28692              | 4.09346                     | 0.21777        | 0.20000               |
| 4   | 17:04:00 | 0.66097                         | 0.30681              | 4.03379                     | 0.21460        | 0.18000               |
| 5   | 17:05:00 | 0.06218                         | 0.27495              | 4.20527                     | 0.22372        | 0.63000               |
| 6   | 17:06:00 | 0.53862                         | 0.30030              | 4.04836                     | 0.21537        | 0.70000               |
| 7   | 17:07:00 | 0.42159                         | 0.29407              | 4.06586                     | 0.21630        | 0.40000               |
| 8   | 17:08:00 | 0.38253                         | 0.29200              | 4.07283                     | 0.21667        | 0.40000               |
| 9   | 17:09:00 | 0.24159                         | 0.28450              | 4.10593                     | 0.21844        | 0.40000               |
| 10  | 17:10:00 | 0.24159                         | 0.28450              | 4.10593                     | 0.21844        | 0.55000               |
| 11  | 17:11:00 | 0.29017                         | 0.28708              | 4.09270                     | 0.21773        | 0.20000               |
| 12  | 17:12:00 | 0.43612                         | 0.29485              | 4.06344                     | 0.21617        | 0.40000               |
| 13  | 17:13:00 | 0.37722                         | 0.29171              | 4.07384                     | 0.21673        | 0.40000               |
| 14  | 17:14:00 | 0.34778                         | 0.29015              | 4.07967                     | 0.21704        | 0.27000               |
| 15  | 17:15:00 | 0.22603                         | 0.28367              | 4.11075                     | 0.21869        | 0.17000               |
| 16  | 17:16:00 | 0.16972                         | 0.28067              | 4.13155                     | 0.21980        | 0.30000               |
| 17  | 17:17:00 | 0.16972                         | 0.28067              | 4.13155                     | 0.21980        | 0.20000               |
| 18  | 17:18:00 | 0.16972                         | 0.28067              | 4.13155                     | 0.21980        | 0.45000               |
| 19  | 17:19:00 | 0.09010                         | 0.27644              | 4.17789                     | 0.22226        | 0.20000               |
| 20  | 17:20:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.10000               |
| 21  | 17:21:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.20000               |
| 22  | 17:22:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.30000               |
| 23  | 17:23:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.40000               |
| 24  | 17:24:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.65000               |
| 25  | 17:25:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.75000               |
| 26  | 17:26:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.80000               |
| 27  | 17:27:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.30000               |
| 28  | 17:28:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.30000               |
| 29  | 17:29:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.30000               |
| 30  | 17:30:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.40000               |
| 31  | 17:31:00 | 0.04415                         | 0.27399              | 4.23071                     | 0.22507        | 0.40000               |

|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 32 | 17:32:00 | 0.04415 | 0.27399 | 4.23071 | 0.22507 | 0.40000 |
| 33 | 17:33:00 | 0.04415 | 0.27399 | 4.23071 | 0.22507 | 0.20000 |
| 34 | 17:34:00 | 0.16430 | 0.28039 | 4.13391 | 0.21992 | 0.30000 |
| 35 | 17:35:00 | 0.56730 | 0.30183 | 4.04466 | 0.21518 | 0.30000 |
| 36 | 17:36:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.20000 |
| 37 | 17:37:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.20000 |
| 38 | 17:38:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 39 | 17:39:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.55000 |
| 40 | 17:40:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 41 | 17:41:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.20000 |
| 42 | 17:42:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 43 | 17:43:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 44 | 17:44:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 45 | 17:45:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.00000 |
| 46 | 17:46:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 47 | 17:47:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.10000 |
| 48 | 17:48:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 49 | 17:49:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.10000 |
| 50 | 17:50:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.10000 |
| 51 | 17:51:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 52 | 17:52:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.10000 |
| 53 | 17:53:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 54 | 17:54:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.10000 |
| 55 | 17:55:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 56 | 17:56:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.20000 |
| 57 | 17:57:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 58 | 17:58:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 59 | 17:59:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 60 | 18:00:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 61 | 18:01:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 62 | 18:02:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.55000 |
| 63 | 18:03:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 64 | 18:04:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 65 | 18:05:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 66 | 18:06:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 67 | 18:07:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 68 | 18:08:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 69 | 18:09:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 70 | 18:10:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 71 | 18:11:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 72 | 18:12:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 73 | 18:13:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 74 | 18:14:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 75 | 18:15:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 76  | 18:16:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 77  | 18:17:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 78  | 18:18:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 79  | 18:19:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 80  | 18:20:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.40000 |
| 81  | 18:21:00 | 0.01447 | 0.27242 | 4.31469 | 0.22954 | 0.30000 |
| 82  | 18:22:00 | 0.02072 | 0.27275 | 4.28747 | 0.22809 | 0.00000 |
| 83  | 18:23:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 84  | 18:24:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 85  | 18:25:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 86  | 18:26:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 87  | 18:27:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 88  | 18:28:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 89  | 18:29:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 90  | 18:30:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 91  | 18:31:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 92  | 18:32:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 93  | 18:33:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 94  | 18:34:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 95  | 18:35:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 96  | 18:36:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 97  | 18:37:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 98  | 18:38:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 99  | 18:39:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 100 | 18:40:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.00000 |
| 101 | 18:41:00 | 0.03424 | 0.27347 | 4.24969 | 0.22608 | 0.10000 |
| 102 | 18:42:00 | 0.04352 | 0.27396 | 4.23178 | 0.22513 | 0.10000 |
| 103 | 18:43:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.10000 |
| 104 | 18:44:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.10000 |
| 105 | 18:45:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.00000 |
| 106 | 18:46:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.20000 |
| 107 | 18:47:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.30000 |
| 108 | 18:48:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.40000 |
| 109 | 18:49:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.40000 |
| 110 | 18:50:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.40000 |
| 111 | 18:51:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.40000 |
| 112 | 18:52:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.20000 |
| 113 | 18:53:00 | 0.05746 | 0.27470 | 4.21113 | 0.22403 | 0.40000 |
| 114 | 18:54:00 | 0.06115 | 0.27490 | 4.20651 | 0.22379 | 0.30000 |
| 115 | 18:55:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.30000 |
| 116 | 18:56:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.40000 |
| 117 | 18:57:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.40000 |
| 118 | 18:58:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.20000 |
| 119 | 18:59:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.30000 |

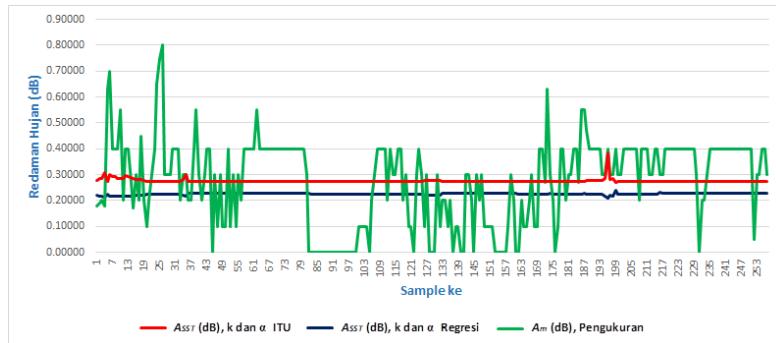
|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 120 | 19:00:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.10000 |
| 121 | 19:01:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.10000 |
| 122 | 19:02:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.00000 |
| 123 | 19:03:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.30000 |
| 124 | 19:04:00 | 0.06485 | 0.27510 | 4.20216 | 0.22355 | 0.40000 |
| 125 | 19:05:00 | 0.07130 | 0.27544 | 4.19515 | 0.22318 | 0.30000 |
| 126 | 19:06:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.10000 |
| 127 | 19:07:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.30000 |
| 128 | 19:08:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.00000 |
| 129 | 19:09:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.00000 |
| 130 | 19:10:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.00000 |
| 131 | 19:11:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.30000 |
| 132 | 19:12:00 | 0.08563 | 0.27620 | 4.18163 | 0.22246 | 0.10000 |
| 133 | 19:13:00 | 0.01776 | 0.27259 | 4.29911 | 0.22871 | 0.20000 |
| 134 | 19:14:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.20000 |
| 135 | 19:15:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 136 | 19:16:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.20000 |
| 137 | 19:17:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 138 | 19:18:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 139 | 19:19:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 140 | 19:20:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 141 | 19:21:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 142 | 19:22:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.30000 |
| 143 | 19:23:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.30000 |
| 144 | 19:24:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.20000 |
| 145 | 19:25:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 146 | 19:26:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.30000 |
| 147 | 19:27:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.20000 |
| 148 | 19:28:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.30000 |
| 149 | 19:29:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 150 | 19:30:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 151 | 19:31:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 152 | 19:32:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 153 | 19:33:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 154 | 19:34:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 155 | 19:35:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 156 | 19:36:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 157 | 19:37:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.00000 |
| 158 | 19:38:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.10000 |
| 159 | 19:39:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.30000 |
| 160 | 19:40:00 | 0.02426 | 0.27294 | 4.27557 | 0.22746 | 0.20000 |
| 161 | 19:41:00 | 0.02292 | 0.27287 | 4.27984 | 0.22769 | 0.00000 |
| 162 | 19:42:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.00000 |
| 163 | 19:43:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.20000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 164 | 19:44:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.10000 |
| 165 | 19:45:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.10000 |
| 166 | 19:46:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.20000 |
| 167 | 19:47:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.30000 |
| 168 | 19:48:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.10000 |
| 169 | 19:49:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.10000 |
| 170 | 19:50:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.40000 |
| 171 | 19:51:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.40000 |
| 172 | 19:52:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.27000 |
| 173 | 19:53:00 | 0.05312 | 0.27447 | 4.21695 | 0.22434 | 0.63000 |
| 174 | 19:54:00 | 0.02254 | 0.27285 | 4.28110 | 0.22775 | 0.30000 |
| 175 | 19:55:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.20000 |
| 176 | 19:56:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.00000 |
| 177 | 19:57:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.10000 |
| 178 | 19:58:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.40000 |
| 179 | 19:59:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.40000 |
| 180 | 20:00:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.20000 |
| 181 | 20:01:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.30000 |
| 182 | 20:02:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.30000 |
| 183 | 20:03:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.40000 |
| 184 | 20:04:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.40000 |
| 185 | 20:05:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.27000 |
| 186 | 20:06:00 | 0.05224 | 0.27442 | 4.21820 | 0.22441 | 0.55000 |
| 187 | 20:07:00 | 0.02522 | 0.27299 | 4.27264 | 0.22730 | 0.55000 |
| 188 | 20:08:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.47000 |
| 189 | 20:09:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.40000 |
| 190 | 20:10:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.40000 |
| 191 | 20:11:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.40000 |
| 192 | 20:12:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.40000 |
| 193 | 20:13:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.40000 |
| 194 | 20:14:00 | 0.08457 | 0.27614 | 4.18255 | 0.22251 | 0.30000 |
| 195 | 20:15:00 | 0.23964 | 0.28439 | 4.10652 | 0.21847 | 0.30000 |
| 196 | 20:16:00 | 2.11733 | 0.38429 | 3.95191 | 0.21024 | 0.40000 |
| 197 | 20:17:00 | 0.15267 | 0.27977 | 4.13926 | 0.22021 | 0.30000 |
| 198 | 20:18:00 | 0.28713 | 0.28692 | 4.09346 | 0.21777 | 0.30000 |
| 199 | 20:19:00 | 0.00138 | 0.27172 | 4.49716 | 0.23925 | 0.40000 |
| 200 | 20:20:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.30000 |
| 201 | 20:21:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.30000 |
| 202 | 20:22:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 203 | 20:23:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 204 | 20:24:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 205 | 20:25:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 206 | 20:26:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 207 | 20:27:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 208 | 20:28:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.20000 |
| 209 | 20:29:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 210 | 20:30:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 211 | 20:31:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 212 | 20:32:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.30000 |
| 213 | 20:33:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.30000 |
| 214 | 20:34:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 215 | 20:35:00 | 0.04201 | 0.27388 | 4.23441 | 0.22527 | 0.40000 |
| 216 | 20:36:00 | 0.00856 | 0.27210 | 4.35476 | 0.23167 | 0.30000 |
| 217 | 20:37:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |
| 218 | 20:38:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 219 | 20:39:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 220 | 20:40:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 221 | 20:41:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 222 | 20:42:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 223 | 20:43:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 224 | 20:44:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 225 | 20:45:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 226 | 20:46:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 227 | 20:47:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 228 | 20:48:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 229 | 20:49:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 230 | 20:50:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |
| 231 | 20:51:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.00000 |
| 232 | 20:52:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.20000 |
| 233 | 20:53:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.20000 |
| 234 | 20:54:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |
| 235 | 20:55:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 236 | 20:56:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 237 | 20:57:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 238 | 20:58:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 239 | 20:59:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 240 | 21:00:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 241 | 21:01:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 242 | 21:02:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 243 | 21:03:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 244 | 21:04:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 245 | 21:05:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 246 | 21:06:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 247 | 21:07:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 248 | 21:08:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 249 | 21:09:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 250 | 21:10:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 251 | 21:11:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 252 | 21:12:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.05000 |
| 253 | 21:13:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |
| 254 | 21:14:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |
| 255 | 21:15:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 256 | 21:16:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.40000 |
| 257 | 21:17:00 | 0.01319 | 0.27235 | 4.32168 | 0.22991 | 0.30000 |

### E.1.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



### E.1.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai  $k$  dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai  $k$  dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|-----|---------|---------------------|---------------------|
| 1   | 0.18000 | 0.00940             | 0.00175             |
| 2   | 0.19000 | 0.00939             | 0.00077             |
| 3   | 0.20000 | 0.00756             | 0.00032             |
| 4   | 0.18000 | 0.01608             | 0.00120             |
| 5   | 0.63000 | 0.12606             | 0.16506             |
| 6   | 0.70000 | 0.15976             | 0.23486             |
| 7   | 0.40000 | 0.01122             | 0.03374             |
| 8   | 0.40000 | 0.01166             | 0.03361             |
| 9   | 0.40000 | 0.01334             | 0.03297             |
| 10  | 0.55000 | 0.07049             | 0.10994             |
| 11  | 0.20000 | 0.00758             | 0.00031             |

|    |         |         |         |
|----|---------|---------|---------|
| 12 | 0.40000 | 0.01106 | 0.03379 |
| 13 | 0.40000 | 0.01173 | 0.03359 |
| 14 | 0.27000 | 0.00041 | 0.00280 |
| 15 | 0.17000 | 0.01292 | 0.00237 |
| 16 | 0.30000 | 0.00037 | 0.00643 |
| 17 | 0.20000 | 0.00651 | 0.00039 |
| 18 | 0.45000 | 0.02867 | 0.05299 |
| 19 | 0.20000 | 0.00584 | 0.00050 |
| 20 | 0.10000 | 0.03027 | 0.01564 |
| 21 | 0.20000 | 0.00548 | 0.00063 |
| 22 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00561 |
| 23 | 0.40000 | 0.01588 | 0.03060 |
| 24 | 0.65000 | 0.14138 | 0.18056 |
| 25 | 0.75000 | 0.22658 | 0.27555 |
| 26 | 0.80000 | 0.27668 | 0.33054 |
| 27 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00561 |
| 28 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00561 |
| 29 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00561 |
| 30 | 0.40000 | 0.01588 | 0.03060 |
| 31 | 0.40000 | 0.01588 | 0.03060 |
| 32 | 0.40000 | 0.01588 | 0.03060 |
| 33 | 0.20000 | 0.00548 | 0.00063 |
| 34 | 0.30000 | 0.00038 | 0.00641 |
| 35 | 0.30000 | 0.00000 | 0.00720 |
| 36 | 0.20000 | 0.00524 | 0.00087 |
| 37 | 0.20000 | 0.00524 | 0.00087 |
| 38 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 39 | 0.55000 | 0.07705 | 0.10269 |
| 40 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 41 | 0.20000 | 0.00524 | 0.00087 |
| 42 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 43 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 44 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 45 | 0.00000 | 0.07421 | 0.05269 |
| 46 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 47 | 0.10000 | 0.02973 | 0.01678 |
| 48 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 49 | 0.10000 | 0.02973 | 0.01678 |
| 50 | 0.10000 | 0.02973 | 0.01678 |
| 51 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 52 | 0.10000 | 0.02973 | 0.01678 |
| 53 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 54 | 0.10000 | 0.02973 | 0.01678 |
| 55 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |

|    |         |         |         |
|----|---------|---------|---------|
| 56 | 0.20000 | 0.00524 | 0.00087 |
| 57 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 58 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 59 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 60 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 61 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 62 | 0.55000 | 0.07705 | 0.10269 |
| 63 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 64 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 65 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 66 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 67 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 68 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 69 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 70 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 71 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 72 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 73 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 74 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 75 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 76 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 77 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 78 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 79 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 80 | 0.40000 | 0.01628 | 0.02906 |
| 81 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00496 |
| 82 | 0.00000 | 0.07439 | 0.05203 |
| 83 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 84 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 85 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 86 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 87 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 88 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 89 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 90 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 91 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 92 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 93 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 94 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 95 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 96 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 97 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 98 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 99 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |

|     |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|
| 100 | 0.00000 | 0.07478 | 0.05111 |
| 101 | 0.10000 | 0.03009 | 0.01590 |
| 102 | 0.10000 | 0.03026 | 0.01566 |
| 103 | 0.10000 | 0.03052 | 0.01538 |
| 104 | 0.10000 | 0.03052 | 0.01538 |
| 105 | 0.00000 | 0.07546 | 0.05019 |
| 106 | 0.20000 | 0.00558 | 0.00058 |
| 107 | 0.30000 | 0.00064 | 0.00577 |
| 108 | 0.40000 | 0.01570 | 0.03096 |
| 109 | 0.40000 | 0.01570 | 0.03096 |
| 110 | 0.40000 | 0.01570 | 0.03096 |
| 111 | 0.40000 | 0.01570 | 0.03096 |
| 112 | 0.20000 | 0.00558 | 0.00058 |
| 113 | 0.40000 | 0.01570 | 0.03096 |
| 114 | 0.30000 | 0.00063 | 0.00581 |
| 115 | 0.30000 | 0.00062 | 0.00584 |
| 116 | 0.40000 | 0.01560 | 0.03113 |
| 117 | 0.40000 | 0.01560 | 0.03113 |
| 118 | 0.20000 | 0.00564 | 0.00055 |
| 119 | 0.30000 | 0.00062 | 0.00584 |
| 120 | 0.10000 | 0.03066 | 0.01527 |
| 121 | 0.10000 | 0.03066 | 0.01527 |
| 122 | 0.00000 | 0.07568 | 0.04998 |
| 123 | 0.30000 | 0.00062 | 0.00584 |
| 124 | 0.40000 | 0.01560 | 0.03113 |
| 125 | 0.30000 | 0.00060 | 0.00590 |
| 126 | 0.10000 | 0.03105 | 0.01500 |
| 127 | 0.30000 | 0.00057 | 0.00601 |
| 128 | 0.00000 | 0.07629 | 0.04949 |
| 129 | 0.00000 | 0.07629 | 0.04949 |
| 130 | 0.00000 | 0.07629 | 0.04949 |
| 131 | 0.30000 | 0.00057 | 0.00601 |
| 132 | 0.10000 | 0.03105 | 0.01500 |
| 133 | 0.20000 | 0.00527 | 0.00082 |
| 134 | 0.20000 | 0.00532 | 0.00075 |
| 135 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 136 | 0.20000 | 0.00532 | 0.00075 |
| 137 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 138 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 139 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 140 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 141 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 142 | 0.30000 | 0.00073 | 0.00526 |
| 143 | 0.30000 | 0.00073 | 0.00526 |

|     |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|
| 144 | 0.20000 | 0.00532 | 0.00075 |
| 145 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 146 | 0.30000 | 0.00073 | 0.00526 |
| 147 | 0.20000 | 0.00532 | 0.00075 |
| 148 | 0.30000 | 0.00073 | 0.00526 |
| 149 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 150 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 151 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 152 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 153 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 154 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 155 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 156 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 157 | 0.00000 | 0.07449 | 0.05174 |
| 158 | 0.10000 | 0.02991 | 0.01625 |
| 159 | 0.30000 | 0.00073 | 0.00526 |
| 160 | 0.20000 | 0.00532 | 0.00075 |
| 161 | 0.00000 | 0.07446 | 0.05184 |
| 162 | 0.00000 | 0.07533 | 0.05033 |
| 163 | 0.20000 | 0.00555 | 0.00059 |
| 164 | 0.10000 | 0.03044 | 0.01546 |
| 165 | 0.10000 | 0.03044 | 0.01546 |
| 166 | 0.20000 | 0.00555 | 0.00059 |
| 167 | 0.30000 | 0.00065 | 0.00572 |
| 168 | 0.10000 | 0.03044 | 0.01546 |
| 169 | 0.10000 | 0.03044 | 0.01546 |
| 170 | 0.40000 | 0.01576 | 0.03086 |
| 171 | 0.40000 | 0.01576 | 0.03086 |
| 172 | 0.27000 | 0.00002 | 0.00208 |
| 173 | 0.63000 | 0.12640 | 0.16456 |
| 174 | 0.30000 | 0.00074 | 0.00522 |
| 175 | 0.20000 | 0.00554 | 0.00060 |
| 176 | 0.00000 | 0.07531 | 0.05036 |
| 177 | 0.10000 | 0.03042 | 0.01548 |
| 178 | 0.40000 | 0.01577 | 0.03083 |
| 179 | 0.40000 | 0.01577 | 0.03083 |
| 180 | 0.20000 | 0.00554 | 0.00060 |
| 181 | 0.30000 | 0.00065 | 0.00571 |
| 182 | 0.30000 | 0.00065 | 0.00571 |
| 183 | 0.40000 | 0.01577 | 0.03083 |
| 184 | 0.40000 | 0.01577 | 0.03083 |
| 185 | 0.27000 | 0.00002 | 0.00208 |
| 186 | 0.55000 | 0.07594 | 0.10601 |
| 187 | 0.55000 | 0.07674 | 0.10413 |

|     |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|
| 188 | 0.47000 | 0.03758 | 0.06125 |
| 189 | 0.40000 | 0.01534 | 0.03150 |
| 190 | 0.40000 | 0.01534 | 0.03150 |
| 191 | 0.40000 | 0.01534 | 0.03150 |
| 192 | 0.40000 | 0.01534 | 0.03150 |
| 193 | 0.40000 | 0.01534 | 0.03150 |
| 194 | 0.30000 | 0.00057 | 0.00600 |
| 195 | 0.30000 | 0.00024 | 0.00665 |
| 196 | 0.40000 | 0.00025 | 0.03601 |
| 197 | 0.30000 | 0.00041 | 0.00637 |
| 198 | 0.30000 | 0.00017 | 0.00676 |
| 199 | 0.40000 | 0.01646 | 0.02584 |
| 200 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00558 |
| 201 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00558 |
| 202 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 203 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 204 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 205 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 206 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 207 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 208 | 0.20000 | 0.00546 | 0.00064 |
| 209 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 210 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 211 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 212 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00558 |
| 213 | 0.30000 | 0.00068 | 0.00558 |
| 214 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 215 | 0.40000 | 0.01591 | 0.03053 |
| 216 | 0.30000 | 0.00078 | 0.00467 |
| 217 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00491 |
| 218 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 219 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 220 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 221 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 222 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 223 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 224 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 225 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 226 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 227 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 228 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 229 | 0.40000 | 0.01630 | 0.02893 |
| 230 | 0.30000 | 0.00076 | 0.00491 |
| 231 | 0.00000 | 0.07417 | 0.05286 |

|            |         |                |                |
|------------|---------|----------------|----------------|
| 232        | 0.20000 | 0.00523        | 0.00089        |
| 233        | 0.20000 | 0.00523        | 0.00089        |
| 234        | 0.30000 | 0.00076        | 0.00491        |
| 235        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 236        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 237        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 238        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 239        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 240        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 241        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 242        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 243        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 244        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 245        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 246        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 247        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 248        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 249        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 250        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 251        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 252        | 0.05000 | 0.04944        | 0.03237        |
| 253        | 0.30000 | 0.00076        | 0.00491        |
| 254        | 0.30000 | 0.00076        | 0.00491        |
| 255        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 256        | 0.40000 | 0.01630        | 0.02893        |
| 257        | 0.30000 | 0.00076        | 0.00491        |
| <b>SSE</b> |         | <b>6.98879</b> | <b>7.64288</b> |

Nilai SSE terkecil adalah 6.98879, hasil dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  dihitung dengan referensi ITU-R P.838-3 ditambah faktor koreksi.

## E.2 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 08 Maret 2018

### E.2.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                | $Am$ (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|----------------|-------------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $A_{SST}$ (dB) |                         |
| 1   | 17:37:00 | 0.29435                      | 0.08210              | 0.91667                     | 0.04877        | 0.03000                 |
| 2   | 17:38:00 | 0.48216                      | 0.09209              | 0.80737                     | 0.04295        | 0.08000                 |

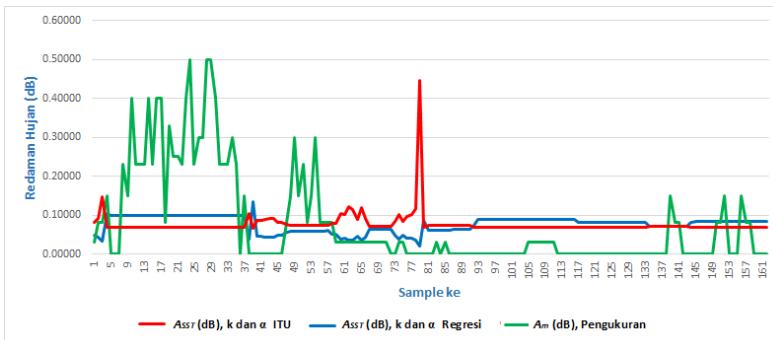
|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 3  | 17:39:00 | 1.51102 | 0.14683 | 0.60182 | 0.03202 | 0.08000 |
| 4  | 17:40:00 | 0.01597 | 0.06729 | 1.93986 | 0.10320 | 0.15000 |
| 5  | 17:41:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.00000 |
| 6  | 17:42:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.00000 |
| 7  | 17:43:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.00000 |
| 8  | 17:44:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 9  | 17:45:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.15000 |
| 10 | 17:46:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 11 | 17:47:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 12 | 17:48:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 13 | 17:49:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 14 | 17:50:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 15 | 17:51:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 16 | 17:52:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 17 | 17:53:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 18 | 17:54:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.08000 |
| 19 | 17:55:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.33000 |
| 20 | 17:56:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.25000 |
| 21 | 17:57:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.25000 |
| 22 | 17:58:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 23 | 17:59:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 24 | 18:00:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.50000 |
| 25 | 18:01:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 26 | 18:02:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.30000 |
| 27 | 18:03:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.30000 |
| 28 | 18:04:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.50000 |
| 29 | 18:05:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.50000 |
| 30 | 18:06:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.40000 |
| 31 | 18:07:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 32 | 18:08:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 33 | 18:09:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 34 | 18:10:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.30000 |
| 35 | 18:11:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.23000 |
| 36 | 18:12:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.00000 |
| 37 | 18:13:00 | 0.01957 | 0.06748 | 1.84092 | 0.09794 | 0.15000 |
| 38 | 18:14:00 | 0.71176 | 0.10431 | 0.73041 | 0.03886 | 0.00000 |
| 39 | 18:15:00 | 0.00578 | 0.06675 | 2.51954 | 0.13404 | 0.00000 |
| 40 | 18:16:00 | 0.35375 | 0.08526 | 0.87432 | 0.04651 | 0.00000 |
| 41 | 18:17:00 | 0.35864 | 0.08552 | 0.87124 | 0.04635 | 0.00000 |
| 42 | 18:18:00 | 0.42708 | 0.08916 | 0.83297 | 0.04431 | 0.00000 |
| 43 | 18:19:00 | 0.45967 | 0.09090 | 0.81736 | 0.04348 | 0.00000 |
| 44 | 18:20:00 | 0.48617 | 0.09231 | 0.80566 | 0.04286 | 0.00000 |
| 45 | 18:21:00 | 0.29968 | 0.08239 | 0.91244 | 0.04854 | 0.00000 |
| 46 | 18:22:00 | 0.29968 | 0.08239 | 0.91244 | 0.04854 | 0.00000 |

|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 47 | 18:23:00 | 0.17480 | 0.07574 | 1.04816 | 0.05576 | 0.08000 |
| 48 | 18:24:00 | 0.13687 | 0.07372 | 1.11624 | 0.05938 | 0.15000 |
| 49 | 18:25:00 | 0.13687 | 0.07372 | 1.11624 | 0.05938 | 0.30000 |
| 50 | 18:26:00 | 0.13687 | 0.07372 | 1.11624 | 0.05938 | 0.15000 |
| 51 | 18:27:00 | 0.13687 | 0.07372 | 1.11624 | 0.05938 | 0.23000 |
| 52 | 18:28:00 | 0.13518 | 0.07363 | 1.11980 | 0.05957 | 0.08000 |
| 53 | 18:29:00 | 0.13462 | 0.07360 | 1.12100 | 0.05964 | 0.15000 |
| 54 | 18:30:00 | 0.13462 | 0.07360 | 1.12100 | 0.05964 | 0.30000 |
| 55 | 18:31:00 | 0.13462 | 0.07360 | 1.12100 | 0.05964 | 0.08000 |
| 56 | 18:32:00 | 0.13462 | 0.07360 | 1.12100 | 0.05964 | 0.08000 |
| 57 | 18:33:00 | 0.13275 | 0.07351 | 1.12504 | 0.05985 | 0.08000 |
| 58 | 18:34:00 | 0.22818 | 0.07858 | 0.97872 | 0.05207 | 0.08000 |
| 59 | 18:35:00 | 0.22818 | 0.07858 | 0.97872 | 0.05207 | 0.03000 |
| 60 | 18:36:00 | 0.71878 | 0.10468 | 0.72857 | 0.03876 | 0.03000 |
| 61 | 18:37:00 | 0.66768 | 0.10196 | 0.74252 | 0.03950 | 0.03000 |
| 62 | 18:38:00 | 1.02435 | 0.12094 | 0.66511 | 0.03538 | 0.03000 |
| 63 | 18:39:00 | 0.87309 | 0.11289 | 0.69301 | 0.03687 | 0.03000 |
| 64 | 18:40:00 | 0.40653 | 0.08807 | 0.84360 | 0.04488 | 0.03000 |
| 65 | 18:41:00 | 0.96811 | 0.11795 | 0.67484 | 0.03590 | 0.03000 |
| 66 | 18:42:00 | 0.45801 | 0.09081 | 0.81812 | 0.04352 | 0.03000 |
| 67 | 18:43:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.03000 |
| 68 | 18:44:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.03000 |
| 69 | 18:45:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.03000 |
| 70 | 18:46:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.03000 |
| 71 | 18:47:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.03000 |
| 72 | 18:48:00 | 0.09817 | 0.07166 | 1.21587 | 0.06468 | 0.00000 |
| 73 | 18:49:00 | 0.31372 | 0.08313 | 0.90176 | 0.04797 | 0.00000 |
| 74 | 18:50:00 | 0.68154 | 0.10270 | 0.73861 | 0.03929 | 0.03000 |
| 75 | 18:51:00 | 0.31337 | 0.08311 | 0.90202 | 0.04799 | 0.03000 |
| 76 | 18:52:00 | 0.54841 | 0.09562 | 0.78107 | 0.04155 | 0.00000 |
| 77 | 18:53:00 | 0.64640 | 0.10083 | 0.74873 | 0.03983 | 0.00000 |
| 78 | 18:54:00 | 0.92967 | 0.11590 | 0.68191 | 0.03628 | 0.00000 |
| 79 | 18:55:00 | 7.11656 | 0.44504 | 0.40396 | 0.02149 | 0.00000 |
| 80 | 18:56:00 | 0.03127 | 0.06811 | 1.63189 | 0.08682 | 0.00000 |
| 81 | 18:57:00 | 0.12594 | 0.07314 | 1.14040 | 0.06067 | 0.00000 |
| 82 | 18:58:00 | 0.12594 | 0.07314 | 1.14040 | 0.06067 | 0.00000 |
| 83 | 18:59:00 | 0.12594 | 0.07314 | 1.14040 | 0.06067 | 0.03000 |
| 84 | 19:00:00 | 0.12594 | 0.07314 | 1.14040 | 0.06067 | 0.00000 |
| 85 | 19:01:00 | 0.12594 | 0.07314 | 1.14040 | 0.06067 | 0.03000 |
| 86 | 19:02:00 | 0.11442 | 0.07253 | 1.16889 | 0.06219 | 0.00000 |
| 87 | 19:03:00 | 0.11154 | 0.07238 | 1.17658 | 0.06259 | 0.00000 |
| 88 | 19:04:00 | 0.11154 | 0.07238 | 1.17658 | 0.06259 | 0.00000 |
| 89 | 19:05:00 | 0.11154 | 0.07238 | 1.17658 | 0.06259 | 0.00000 |
| 90 | 19:06:00 | 0.11154 | 0.07238 | 1.17658 | 0.06259 | 0.00000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 91  | 19:07:00 | 0.11154 | 0.07238 | 1.17658 | 0.06259 | 0.00000 |
| 92  | 19:08:00 | 0.05680 | 0.06946 | 1.39959 | 0.07446 | 0.00000 |
| 93  | 19:09:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 94  | 19:10:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 95  | 19:11:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 96  | 19:12:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 97  | 19:13:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 98  | 19:14:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 99  | 19:15:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 100 | 19:16:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 101 | 19:17:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 102 | 19:18:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 103 | 19:19:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 104 | 19:20:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 105 | 19:21:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 106 | 19:22:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 107 | 19:23:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 108 | 19:24:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 109 | 19:25:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 110 | 19:26:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 111 | 19:27:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.03000 |
| 112 | 19:28:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 113 | 19:29:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 114 | 19:30:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 115 | 19:31:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 116 | 19:32:00 | 0.02743 | 0.06790 | 1.68778 | 0.08979 | 0.00000 |
| 117 | 19:33:00 | 0.03818 | 0.06847 | 1.55025 | 0.08247 | 0.00000 |
| 118 | 19:34:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 119 | 19:35:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 120 | 19:36:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 121 | 19:37:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 122 | 19:38:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 123 | 19:39:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 124 | 19:40:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 125 | 19:41:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 126 | 19:42:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 127 | 19:43:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 128 | 19:44:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 129 | 19:45:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 130 | 19:46:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 131 | 19:47:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 132 | 19:48:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 133 | 19:49:00 | 0.04059 | 0.06860 | 1.52599 | 0.08118 | 0.00000 |
| 134 | 19:50:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |

|     |          |         |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 135 | 19:51:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 136 | 19:52:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 137 | 19:53:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 138 | 19:54:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 139 | 19:55:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.15000 |
| 140 | 19:56:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.08000 |
| 141 | 19:57:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.08000 |
| 142 | 19:58:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 143 | 19:59:00 | 0.06753 | 0.07004 | 1.33871 | 0.07122 | 0.00000 |
| 144 | 20:00:00 | 0.04014 | 0.06858 | 1.53035 | 0.08141 | 0.00000 |
| 145 | 20:01:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 146 | 20:02:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 147 | 20:03:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 148 | 20:04:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 149 | 20:05:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 150 | 20:06:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.08000 |
| 151 | 20:07:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.08000 |
| 152 | 20:08:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.15000 |
| 153 | 20:09:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 154 | 20:10:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 155 | 20:11:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 156 | 20:12:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.15000 |
| 157 | 20:13:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.08000 |
| 158 | 20:14:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.08000 |
| 159 | 20:15:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 160 | 20:16:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 161 | 20:17:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |
| 162 | 20:18:00 | 0.03594 | 0.06835 | 1.57455 | 0.08377 | 0.00000 |

## E.2.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



### E.2.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai k dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai k dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|-----|---------|---------------------|---------------------|
| 1   | 0.03000 | 0.00271             | 0.00035             |
| 2   | 0.08000 | 0.00015             | 0.00137             |
| 3   | 0.08000 | 0.00447             | 0.00230             |
| 4   | 0.15000 | 0.00684             | 0.00219             |
| 5   | 0.00000 | 0.00455             | 0.00959             |
| 6   | 0.00000 | 0.00455             | 0.00959             |
| 7   | 0.00000 | 0.00455             | 0.00959             |
| 8   | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 9   | 0.15000 | 0.00681             | 0.00271             |
| 10  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 11  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 12  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 13  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 14  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 15  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 16  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 17  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 18  | 0.08000 | 0.00016             | 0.00032             |
| 19  | 0.33000 | 0.06891             | 0.05385             |
| 20  | 0.25000 | 0.03331             | 0.02312             |
| 21  | 0.25000 | 0.03331             | 0.02312             |
| 22  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 23  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 24  | 0.50000 | 0.18707             | 0.16165             |
| 25  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 26  | 0.30000 | 0.05406             | 0.04083             |
| 27  | 0.30000 | 0.05406             | 0.04083             |
| 28  | 0.50000 | 0.18707             | 0.16165             |
| 29  | 0.50000 | 0.18707             | 0.16165             |
| 30  | 0.40000 | 0.11057             | 0.09124             |
| 31  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 32  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 33  | 0.23000 | 0.02641             | 0.01744             |
| 34  | 0.30000 | 0.05406             | 0.04083             |

|    |         |         |         |
|----|---------|---------|---------|
| 35 | 0.23000 | 0.02641 | 0.01744 |
| 36 | 0.00000 | 0.00455 | 0.00959 |
| 37 | 0.15000 | 0.00681 | 0.00271 |
| 38 | 0.00000 | 0.01088 | 0.00151 |
| 39 | 0.00000 | 0.00446 | 0.01797 |
| 40 | 0.00000 | 0.00727 | 0.00216 |
| 41 | 0.00000 | 0.00731 | 0.00215 |
| 42 | 0.00000 | 0.00795 | 0.00196 |
| 43 | 0.00000 | 0.00826 | 0.00189 |
| 44 | 0.00000 | 0.00852 | 0.00184 |
| 45 | 0.00000 | 0.00679 | 0.00236 |
| 46 | 0.00000 | 0.00679 | 0.00236 |
| 47 | 0.08000 | 0.00002 | 0.00059 |
| 48 | 0.15000 | 0.00582 | 0.00821 |
| 49 | 0.30000 | 0.05120 | 0.05790 |
| 50 | 0.15000 | 0.00582 | 0.00821 |
| 51 | 0.23000 | 0.02442 | 0.02911 |
| 52 | 0.08000 | 0.00004 | 0.00042 |
| 53 | 0.15000 | 0.00584 | 0.00817 |
| 54 | 0.30000 | 0.05125 | 0.05777 |
| 55 | 0.08000 | 0.00004 | 0.00041 |
| 56 | 0.08000 | 0.00004 | 0.00041 |
| 57 | 0.08000 | 0.00004 | 0.00041 |
| 58 | 0.08000 | 0.00000 | 0.00078 |
| 59 | 0.03000 | 0.00236 | 0.00049 |
| 60 | 0.03000 | 0.00558 | 0.00008 |
| 61 | 0.03000 | 0.00518 | 0.00009 |
| 62 | 0.03000 | 0.00827 | 0.00003 |
| 63 | 0.03000 | 0.00687 | 0.00005 |
| 64 | 0.03000 | 0.00337 | 0.00022 |
| 65 | 0.03000 | 0.00773 | 0.00003 |
| 66 | 0.03000 | 0.00370 | 0.00018 |
| 67 | 0.03000 | 0.00174 | 0.00120 |
| 68 | 0.03000 | 0.00174 | 0.00120 |
| 69 | 0.03000 | 0.00174 | 0.00120 |
| 70 | 0.03000 | 0.00174 | 0.00120 |
| 71 | 0.03000 | 0.00174 | 0.00120 |
| 72 | 0.00000 | 0.00514 | 0.00418 |
| 73 | 0.00000 | 0.00691 | 0.00230 |
| 74 | 0.03000 | 0.00529 | 0.00009 |
| 75 | 0.03000 | 0.00282 | 0.00032 |
| 76 | 0.00000 | 0.00914 | 0.00173 |
| 77 | 0.00000 | 0.01017 | 0.00159 |
| 78 | 0.00000 | 0.01343 | 0.00132 |

|     |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|
| 79  | 0.00000 | 0.19806 | 0.00046 |
| 80  | 0.00000 | 0.00464 | 0.00754 |
| 81  | 0.00000 | 0.00535 | 0.00368 |
| 82  | 0.00000 | 0.00535 | 0.00368 |
| 83  | 0.03000 | 0.00186 | 0.00094 |
| 84  | 0.00000 | 0.00535 | 0.00368 |
| 85  | 0.03000 | 0.00186 | 0.00094 |
| 86  | 0.00000 | 0.00526 | 0.00387 |
| 87  | 0.00000 | 0.00524 | 0.00392 |
| 88  | 0.00000 | 0.00524 | 0.00392 |
| 89  | 0.00000 | 0.00524 | 0.00392 |
| 90  | 0.00000 | 0.00524 | 0.00392 |
| 91  | 0.00000 | 0.00524 | 0.00392 |
| 92  | 0.00000 | 0.00483 | 0.00554 |
| 93  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 94  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 95  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 96  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 97  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 98  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 99  | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 100 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 101 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 102 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 103 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 104 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 105 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 106 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 107 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 108 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 109 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 110 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 111 | 0.03000 | 0.00144 | 0.00357 |
| 112 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 113 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 114 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 115 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 116 | 0.00000 | 0.00461 | 0.00806 |
| 117 | 0.00000 | 0.00469 | 0.00680 |
| 118 | 0.00000 | 0.00471 | 0.00659 |
| 119 | 0.00000 | 0.00471 | 0.00659 |
| 120 | 0.00000 | 0.00471 | 0.00659 |
| 121 | 0.00000 | 0.00471 | 0.00659 |
| 122 | 0.00000 | 0.00471 | 0.00659 |

|            |         |                |                |
|------------|---------|----------------|----------------|
| 123        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 124        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 125        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 126        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 127        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 128        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 129        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 130        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 131        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 132        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 133        | 0.00000 | 0.00471        | 0.00659        |
| 134        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 135        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 136        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 137        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 138        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 139        | 0.15000 | 0.00639        | 0.00621        |
| 140        | 0.08000 | 0.00010        | 0.00008        |
| 141        | 0.08000 | 0.00010        | 0.00008        |
| 142        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 143        | 0.00000 | 0.00490        | 0.00507        |
| 144        | 0.00000 | 0.00470        | 0.00663        |
| 145        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 146        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 147        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 148        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 149        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 150        | 0.08000 | 0.00014        | 0.00001        |
| 151        | 0.08000 | 0.00014        | 0.00001        |
| 152        | 0.15000 | 0.00667        | 0.00439        |
| 153        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 154        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 155        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 156        | 0.15000 | 0.00667        | 0.00439        |
| 157        | 0.08000 | 0.00014        | 0.00001        |
| 158        | 0.08000 | 0.00014        | 0.00001        |
| 159        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 160        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 161        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| 162        | 0.00000 | 0.00467        | 0.00702        |
| <b>SSE</b> |         | <b>2.71918</b> | <b>2.18825</b> |

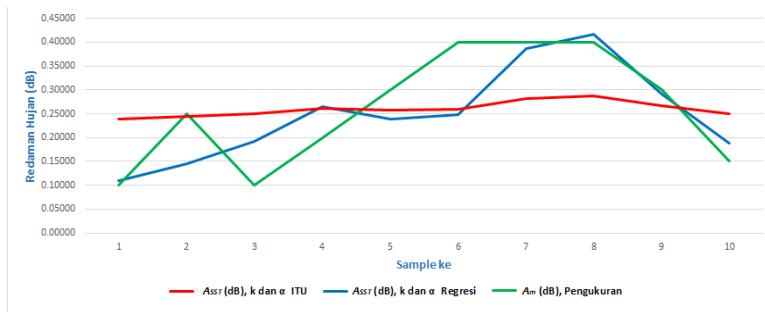
Nilai SSE terkecil adalah 2.18825, merupakan SSE dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  melalui proses regresi.

### E.3 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 29 Maret 2018

#### E.4.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                | $A_m$ (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|----------------|--------------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $A_{SST}$ (dB) |                          |
| 1   | 20:41:00 | 0.20348                      | 0.23968              | 2.07299                     | 0.11028        | 0.10000                  |
| 2   | 20:42:00 | 0.29120                      | 0.24435              | 2.74787                     | 0.14619        | 0.25000                  |
| 3   | 20:43:00 | 0.41018                      | 0.25068              | 3.59743                     | 0.19138        | 0.10000                  |
| 4   | 20:44:00 | 0.62118                      | 0.26190              | 4.98564                     | 0.26524        | 0.20000                  |
| 5   | 20:45:00 | 0.54575                      | 0.25789              | 4.50308                     | 0.23956        | 0.30000                  |
| 6   | 20:46:00 | 0.57234                      | 0.25931              | 4.67473                     | 0.24870        | 0.40000                  |
| 7   | 20:47:00 | 1.00509                      | 0.28233              | 7.27868                     | 0.38723        | 0.40000                  |
| 8   | 20:48:00 | 1.10029                      | 0.28739              | 7.81552                     | 0.41579        | 0.40000                  |
| 9   | 20:49:00 | 0.70227                      | 0.26622              | 5.49063                     | 0.29210        | 0.30000                  |
| 10  | 20:50:00 | 0.40209                      | 0.25025              | 3.54150                     | 0.18841        | 0.15000                  |

#### E.4.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



#### E.4.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai k dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai k dan  $\alpha$  dari Regresi

| No.        | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|------------|---------|---------------------|---------------------|
| 1          | 0.10000 | 0.01951             | 0.00011             |
| 2          | 0.25000 | 0.00003             | 0.01078             |
| 3          | 0.10000 | 0.02270             | 0.00835             |
| 4          | 0.20000 | 0.00383             | 0.00426             |
| 5          | 0.30000 | 0.00177             | 0.00365             |
| 6          | 0.40000 | 0.01979             | 0.02289             |
| 7          | 0.40000 | 0.01385             | 0.00016             |
| 8          | 0.40000 | 0.01268             | 0.00025             |
| 9          | 0.30000 | 0.00114             | 0.00006             |
| 10         | 0.15000 | 0.01005             | 0.00148             |
| <b>SSE</b> |         | <b>0.10537</b>      | <b>0.05198</b>      |

Nilai SSE terkecil adalah 0.05198, merupakan SSE dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k da  $\alpha$  melalui proses regresi.

#### E.4 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 30 Maret 2018 - Siang

##### E.5.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                | $Am$ (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|----------------|-------------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $A_{SST}$ (dB) |                         |
| 1   | 11:31:00 | 0.21964                      | 0.38277              | 5.41912                     | 0.28830        | 0.00000                 |
| 2   | 11:32:00 | 0.58608                      | 0.40227              | 6.49355                     | 0.34546        | 0.00000                 |
| 3   | 11:33:00 | 0.24593                      | 0.38417              | 5.53318                     | 0.29437        | 0.40000                 |
| 4   | 11:34:00 | 0.24593                      | 0.38417              | 5.53318                     | 0.29437        | 0.55000                 |
| 5   | 11:35:00 | 0.60432                      | 0.40324              | 6.53033                     | 0.34741        | 0.55000                 |
| 6   | 11:36:00 | 0.84826                      | 0.41622              | 6.95145                     | 0.36982        | 0.00000                 |
| 7   | 11:37:00 | 0.92246                      | 0.42016              | 7.05972                     | 0.37558        | 0.05000                 |
| 8   | 11:38:00 | 1.20864                      | 0.43539              | 7.42018                     | 0.39475        | 0.30000                 |
| 9   | 11:39:00 | 1.03219                      | 0.42600              | 7.20747                     | 0.38344        | 0.40000                 |

|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 10 | 11:40:00 | 1.37051 | 0.44400 | 7.59406 | 0.40400 | 0.40000 |
| 11 | 11:41:00 | 2.10070 | 0.48285 | 8.21596 | 0.43709 | 0.40000 |
| 12 | 11:42:00 | 1.82698 | 0.46828 | 8.00726 | 0.42599 | 0.40000 |
| 13 | 11:43:00 | 2.22241 | 0.48932 | 8.30168 | 0.44165 | 0.40000 |
| 14 | 11:44:00 | 2.03801 | 0.47951 | 8.17021 | 0.43466 | 0.55000 |
| 15 | 11:45:00 | 1.41908 | 0.44658 | 7.64297 | 0.40661 | 0.55000 |
| 16 | 11:46:00 | 1.61427 | 0.45697 | 7.82667 | 0.41638 | 0.70000 |
| 17 | 11:47:00 | 0.83309 | 0.41541 | 6.92837 | 0.36859 | 0.70000 |
| 18 | 11:48:00 | 0.86474 | 0.41709 | 6.97615 | 0.37113 | 0.70000 |
| 19 | 11:49:00 | 1.21807 | 0.43589 | 7.43082 | 0.39532 | 0.70000 |
| 20 | 11:50:00 | 1.26533 | 0.43840 | 7.48313 | 0.39810 | 0.55000 |
| 21 | 11:51:00 | 0.52063 | 0.39879 | 6.35338 | 0.33800 | 0.55000 |
| 22 | 11:52:00 | 0.40812 | 0.39280 | 6.07460 | 0.32317 | 0.55000 |
| 23 | 11:53:00 | 0.34200 | 0.38928 | 5.87991 | 0.31281 | 0.40000 |
| 24 | 11:54:00 | 0.66718 | 0.40658 | 6.65052 | 0.35381 | 0.40000 |
| 25 | 11:55:00 | 1.12805 | 0.43110 | 7.32642 | 0.38977 | 0.40000 |
| 26 | 11:56:00 | 1.05520 | 0.42723 | 7.23682 | 0.38500 | 0.40000 |
| 27 | 11:57:00 | 0.88229 | 0.41803 | 7.00203 | 0.37251 | 0.40000 |
| 28 | 11:58:00 | 0.83566 | 0.41555 | 6.93230 | 0.36880 | 0.40000 |
| 29 | 11:59:00 | 0.63018 | 0.40461 | 6.58096 | 0.35011 | 0.40000 |
| 30 | 12:00:00 | 0.56572 | 0.40119 | 6.45139 | 0.34321 | 0.40000 |
| 31 | 12:01:00 | 0.49950 | 0.39766 | 6.30506 | 0.33543 | 0.47000 |
| 32 | 12:02:00 | 0.65365 | 0.40586 | 6.62546 | 0.35247 | 0.40000 |
| 33 | 12:03:00 | 0.37915 | 0.39126 | 5.99272 | 0.31881 | 0.40000 |
| 34 | 12:04:00 | 0.35375 | 0.38991 | 5.91663 | 0.31476 | 0.40000 |
| 35 | 12:05:00 | 0.27642 | 0.38579 | 5.65368 | 0.30078 | 0.40000 |
| 36 | 12:06:00 | 0.27376 | 0.38565 | 5.64360 | 0.30024 | 0.40000 |

### E.5.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



#### E.4.4 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai k dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai k dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|-----|---------|---------------------|---------------------|
| 1   | 0.00000 | 0.14652             | 0.08312             |
| 2   | 0.00000 | 0.16182             | 0.11934             |
| 3   | 0.40000 | 0.00025             | 0.01116             |
| 4   | 0.55000 | 0.02750             | 0.06535             |
| 5   | 0.55000 | 0.02154             | 0.04104             |
| 6   | 0.00000 | 0.17324             | 0.13676             |
| 7   | 0.05000 | 0.13702             | 0.10600             |
| 8   | 0.30000 | 0.01833             | 0.00898             |
| 9   | 0.40000 | 0.00068             | 0.00027             |
| 10  | 0.40000 | 0.00194             | 0.00002             |
| 11  | 0.40000 | 0.00686             | 0.00138             |
| 12  | 0.40000 | 0.00466             | 0.00068             |
| 13  | 0.40000 | 0.00798             | 0.00173             |
| 14  | 0.55000 | 0.00497             | 0.01330             |
| 15  | 0.55000 | 0.01069             | 0.02056             |
| 16  | 0.70000 | 0.05906             | 0.08044             |
| 17  | 0.70000 | 0.08099             | 0.10983             |
| 18  | 0.70000 | 0.08004             | 0.10815             |
| 19  | 0.70000 | 0.06975             | 0.09283             |
| 20  | 0.55000 | 0.01245             | 0.02307             |
| 21  | 0.55000 | 0.02287             | 0.04494             |
| 22  | 0.55000 | 0.02471             | 0.05145             |
| 23  | 0.40000 | 0.00011             | 0.00760             |
| 24  | 0.40000 | 0.00004             | 0.00213             |
| 25  | 0.40000 | 0.00097             | 0.00010             |
| 26  | 0.40000 | 0.00074             | 0.00023             |
| 27  | 0.40000 | 0.00032             | 0.00076             |
| 28  | 0.40000 | 0.00024             | 0.00097             |
| 29  | 0.40000 | 0.00002             | 0.00249             |
| 30  | 0.40000 | 0.00000             | 0.00322             |
| 31  | 0.47000 | 0.00523             | 0.01811             |
| 32  | 0.40000 | 0.00003             | 0.00226             |
| 33  | 0.40000 | 0.00008             | 0.00659             |
| 34  | 0.40000 | 0.00010             | 0.00727             |

|            |                |                |         |
|------------|----------------|----------------|---------|
| 35         | 0.40000        | 0.00020        | 0.00985 |
| 36         | 0.40000        | 0.00021        | 0.00995 |
| <b>SSE</b> | <b>1.08218</b> | <b>1.19195</b> |         |

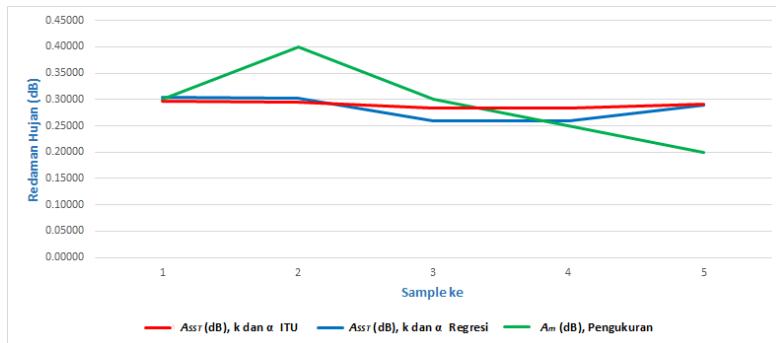
Nilai SSE terkecil adalah 1.08218, hasil dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  dihitung dengan referensi ITU-R P.838-3 ditambah factor koreksi.

## E.5 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 30 Maret 2018 - Sore

### E.6.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |                | $A_m$ (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|----------------|--------------------------|
|     |          | $y = k R^\alpha$             | $A_{SST} + \Delta A$ | $y = k R^\alpha$            | $A_{SST}$ (dB) |                          |
| 1   | 15:17:00 | 0.43477                      | 0.29664              | 5.72823                     | 0.30474        | 0.30000                  |
| 2   | 15:18:00 | 0.41186                      | 0.29542              | 5.67036                     | 0.30166        | 0.40000                  |
| 3   | 15:19:00 | 0.18670                      | 0.28345              | 4.88828                     | 0.26006        | 0.30000                  |
| 4   | 15:20:00 | 0.18670                      | 0.28345              | 4.88828                     | 0.26006        | 0.25000                  |
| 5   | 15:21:00 | 0.32942                      | 0.29104              | 5.43772                     | 0.28929        | 0.20000                  |
| 1   | 15:17:00 | 0.43477                      | 0.29664              | 5.72823                     | 0.30474        | 0.30000                  |
| 2   | 15:18:00 | 0.41186                      | 0.29542              | 5.67036                     | 0.30166        | 0.40000                  |
| 3   | 15:19:00 | 0.18670                      | 0.28345              | 4.88828                     | 0.26006        | 0.30000                  |
| 4   | 15:20:00 | 0.18670                      | 0.28345              | 4.88828                     | 0.26006        | 0.25000                  |
| 5   | 15:21:00 | 0.32942                      | 0.29104              | 5.43772                     | 0.28929        | 0.20000                  |

### E.6.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



### E.5.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai k dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai k dan  $\alpha$  dari Regresi

|            | No.     | $Y$            | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|------------|---------|----------------|---------------------|---------------------|
| 1          | 0.30000 | 0.00001        | 0.00002             |                     |
| 2          | 0.40000 | 0.01094        | 0.00967             |                     |
| 3          | 0.30000 | 0.00027        | 0.00160             |                     |
| 4          | 0.25000 | 0.00112        | 0.00010             |                     |
| 5          | 0.20000 | 0.00829        | 0.00797             |                     |
| <b>SSE</b> |         | <b>0.02063</b> | <b>0.01936</b>      |                     |

Nilai SSE terkecil adalah 0.01936, merupakan SSE dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k da  $\alpha$  melalui proses regresi.

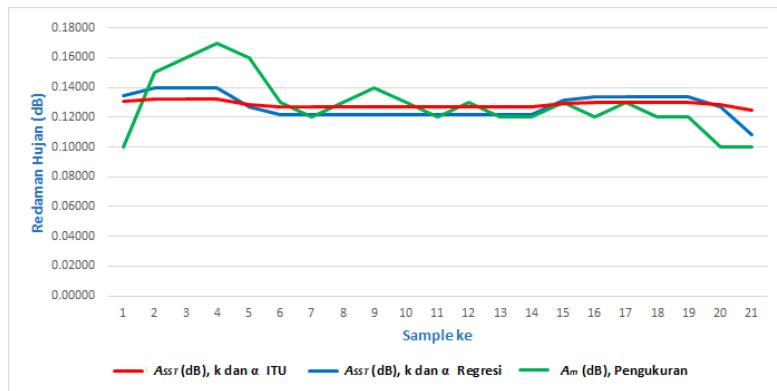
### E.6 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 30 Maret 2018 - Malam

#### E.6.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |             | Am (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|-------------|-----------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $ASST$ (dB) |                       |
| 1   | 21:29:00 | 0.13389                      | 0.13037              | 2.53267                     | 0.13474     | 0.10000               |
| 2   | 21:30:00 | 0.17113                      | 0.13235              | 2.62909                     | 0.13987     | 0.15000               |
| 3   | 21:31:00 | 0.17113                      | 0.13235              | 2.62909                     | 0.13987     | 0.16000               |
| 4   | 21:32:00 | 0.17113                      | 0.13235              | 2.62909                     | 0.13987     | 0.17000               |
| 5   | 21:33:00 | 0.09235                      | 0.12816              | 2.39342                     | 0.12733     | 0.16000               |
| 6   | 21:34:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.13000               |
| 7   | 21:35:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.12000               |
| 8   | 21:36:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.13000               |
| 9   | 21:37:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.14000               |
| 10  | 21:38:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.13000               |
| 11  | 21:39:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.12000               |
| 12  | 21:40:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.13000               |
| 13  | 21:41:00 | 0.06843                      | 0.12689              | 2.28663                     | 0.12165     | 0.12000               |

|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 14 | 21:42:00 | 0.06843 | 0.12689 | 2.28663 | 0.12165 | 0.12000 |
| 15 | 21:43:00 | 0.11340 | 0.12928 | 2.46942 | 0.13137 | 0.13000 |
| 16 | 21:44:00 | 0.12711 | 0.13001 | 2.51270 | 0.13368 | 0.12000 |
| 17 | 21:45:00 | 0.12711 | 0.13001 | 2.51270 | 0.13368 | 0.13000 |
| 18 | 21:46:00 | 0.12711 | 0.13001 | 2.51270 | 0.13368 | 0.12000 |
| 19 | 21:47:00 | 0.12711 | 0.13001 | 2.51270 | 0.13368 | 0.12000 |
| 20 | 21:48:00 | 0.09187 | 0.12814 | 2.39150 | 0.12723 | 0.10000 |
| 21 | 21:49:00 | 0.03118 | 0.12491 | 2.02866 | 0.10792 | 0.10000 |

### E.6.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



### E.6.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai  $k$  dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai  $k$  dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|-----|---------|---------------------|---------------------|
| 1   | 0.10000 | 0.00092             | 0.00121             |
| 2   | 0.15000 | 0.00031             | 0.00010             |
| 3   | 0.16000 | 0.00076             | 0.00041             |
| 4   | 0.17000 | 0.00142             | 0.00091             |
| 5   | 0.16000 | 0.00101             | 0.00107             |

|            |                |                |         |
|------------|----------------|----------------|---------|
| 6          | 0.13000        | 0.00001        | 0.00007 |
| 7          | 0.12000        | 0.00005        | 0.00000 |
| 8          | 0.13000        | 0.00001        | 0.00007 |
| 9          | 0.14000        | 0.00017        | 0.00034 |
| 10         | 0.13000        | 0.00001        | 0.00007 |
| 11         | 0.12000        | 0.00005        | 0.00000 |
| 12         | 0.13000        | 0.00001        | 0.00007 |
| 13         | 0.12000        | 0.00005        | 0.00000 |
| 14         | 0.12000        | 0.00005        | 0.00000 |
| 15         | 0.13000        | 0.00000        | 0.00000 |
| 16         | 0.12000        | 0.00010        | 0.00019 |
| 17         | 0.13000        | 0.00000        | 0.00001 |
| 18         | 0.12000        | 0.00010        | 0.00019 |
| 19         | 0.12000        | 0.00010        | 0.00019 |
| 20         | 0.10000        | 0.00079        | 0.00074 |
| 21         | 0.10000        | 0.00062        | 0.00006 |
| <b>SSE</b> | <b>0.00654</b> | <b>0.00570</b> |         |

Nilai SSE terkecil adalah 0.00570, merupakan SSE dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k da  $\alpha$  melalui proses regresi.

## E.7 Nilai Redaman SST dan Redaman Pengukuran untuk event Hujan 01 April 2018

### E.7.1 Tabel Nilai Redaman Hujan SST dan hasil Pengukuran

| No. | Waktu    | k dan $\alpha$ referensi ITU |                      | k dan $\alpha$ dari Regresi |             | $Am$ (dB)<br>Pengukuran |
|-----|----------|------------------------------|----------------------|-----------------------------|-------------|-------------------------|
|     |          | $\gamma = k R^\alpha$        | $A_{SST} + \Delta A$ | $\gamma = k R^\alpha$       | $ASST$ (dB) |                         |
| 1   | 18:20:00 | 0.16226                      | 0.47456              | 8.35471                     | 0.44447     | 0.75000                 |
| 2   | 18:21:00 | 0.70174                      | 0.50326              | 9.37420                     | 0.49871     | 0.75000                 |
| 3   | 18:22:00 | 2.14961                      | 0.58028              | 10.23669                    | 0.54459     | 0.75000                 |
| 4   | 18:23:00 | 2.32544                      | 0.58964              | 10.30017                    | 0.54797     | 0.75000                 |
| 5   | 18:24:00 | 2.71313                      | 0.61026              | 10.42580                    | 0.55465     | 0.75000                 |
| 6   | 18:25:00 | 3.25745                      | 0.63922              | 10.57676                    | 0.56268     | 0.60000                 |
| 7   | 18:26:00 | 3.80649                      | 0.66843              | 10.70709                    | 0.56962     | 0.60000                 |
| 8   | 18:27:00 | 3.74274                      | 0.66504              | 10.69288                    | 0.56886     | 0.60000                 |
| 9   | 18:28:00 | 3.42939                      | 0.64837              | 10.61962                    | 0.56496     | 0.60000                 |
| 10  | 18:29:00 | 2.96909                      | 0.62388              | 10.49997                    | 0.55860     | 0.50000                 |
| 11  | 18:30:00 | 1.80883                      | 0.56215              | 10.09871                    | 0.53725     | 0.50000                 |
| 12  | 18:31:00 | 0.03937                      | 0.46802              | 7.47443                     | 0.39764     | 0.50000                 |

|    |          |         |         |         |         |         |
|----|----------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 13 | 18:32:00 | 0.39820 | 0.48711 | 8.96576 | 0.47698 | 0.50000 |
| 14 | 18:33:00 | 0.53416 | 0.49434 | 9.17523 | 0.48812 | 0.45000 |
| 15 | 18:34:00 | 1.10472 | 0.52469 | 9.71469 | 0.51682 | 0.45000 |
| 16 | 18:35:00 | 1.35662 | 0.53810 | 9.87285 | 0.52524 | 0.45000 |
| 17 | 18:36:00 | 0.00379 | 0.46613 | 6.21811 | 0.33080 | 0.50000 |
| 18 | 18:37:00 | 0.23205 | 0.47827 | 8.59305 | 0.45715 | 0.05000 |
| 19 | 18:38:00 | 0.23205 | 0.47827 | 8.59305 | 0.45715 | 0.45000 |

### E.7.2 Grafik Nilai Redaman Hujan SST dan Hasil Pengukuran



### E.7.3 SSE dari Perbandingan Nilai Redaman Hujan SST dengan Hasil Pengukuran

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai  $k$  dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai  $k$  dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $Y$     | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
|-----|---------|---------------------|---------------------|
| 1   | 0.75000 | 0.07587             | 0.09335             |
| 2   | 0.75000 | 0.06088             | 0.06315             |
| 3   | 0.75000 | 0.02880             | 0.04219             |
| 4   | 0.75000 | 0.02572             | 0.04082             |
| 5   | 0.75000 | 0.01953             | 0.03816             |
| 6   | 0.60000 | 0.00154             | 0.00139             |
| 7   | 0.60000 | 0.00468             | 0.00092             |
| 8   | 0.60000 | 0.00423             | 0.00097             |

|            |                |                |         |
|------------|----------------|----------------|---------|
| 9          | 0.60000        | 0.00234        | 0.00123 |
| 10         | 0.50000        | 0.01535        | 0.00343 |
| 11         | 0.50000        | 0.00386        | 0.00139 |
| 12         | 0.50000        | 0.00102        | 0.01048 |
| 13         | 0.50000        | 0.00017        | 0.00053 |
| 14         | 0.45000        | 0.00197        | 0.00145 |
| 15         | 0.45000        | 0.00558        | 0.00447 |
| 16         | 0.45000        | 0.00776        | 0.00566 |
| 17         | 0.50000        | 0.00115        | 0.02863 |
| 18         | 0.05000        | 0.18341        | 0.16577 |
| 19         | 0.45000        | 0.00080        | 0.00005 |
| <b>SSE</b> | <b>0.44465</b> | <b>0.50404</b> |         |

Nilai SSE terkecil adalah 0.44465, hasil dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  dihitung dengan referensi ITU-R P.838-3 ditambah factor koreksi.

*[Halaman ini sengaja dikosongkan]*

## LAMPIRAN F

### REDAMAN HUJAN SST DAN REDAMAN HASIL PENGUKURAN (SEMUA EVENT HUJAN)

#### F.1 Perbandingan Nilai Redaman SST dengan Redaman Pengukuran dan Hitung SSE

$Y$  adalah Nilai redaman hujan hasil pengukuran

$\hat{Y}_A$  adalah Nilai redaman SST, nilai k dan  $\alpha$  referensi ITU-R P.838-3

$\hat{Y}_B$  adalah Nilai redaman SSR, nilai k dan  $\alpha$  dari Regresi

| No. | $A_{SST}$ (dB)<br>[k dan $\alpha$ , ITU] | $A_{SST}$ (dB)<br>[k dan $\alpha$ , Regresi] | Hitung SSE |                     |                     |
|-----|--|--|------------|---------------------|---------------------|
|     | $\hat{Y}_A$                              | $\hat{Y}_B$                                  | $Y$        | $(Y - \hat{Y}_A)^2$ | $(Y - \hat{Y}_B)^2$ |
| 1   | 0.00532                                  | 0.16663                                      | 0.18000    | 0.03051             | 0.00018             |
| 2   | 0.22907                                  | 0.17187                                      | 0.19000    | 0.00153             | 0.00033             |
| 3   | 0.22907                                  | 0.17187                                      | 0.20000    | 0.00084             | 0.00079             |
| 4   | 0.24895                                  | 0.17613                                      | 0.18000    | 0.00475             | 0.00001             |
| 5   | 0.21710                                  | 0.16432                                      | 0.63000    | 0.17049             | 0.21686             |
| 6   | 0.24244                                  | 0.17508                                      | 0.70000    | 0.20936             | 0.27554             |
| 7   | 0.23622                                  | 0.17382                                      | 0.40000    | 0.02682             | 0.05116             |
| 8   | 0.23414                                  | 0.17333                                      | 0.40000    | 0.02751             | 0.05138             |
| 9   | 0.22664                                  | 0.17100                                      | 0.40000    | 0.03005             | 0.05244             |
| 10  | 0.22664                                  | 0.17100                                      | 0.55000    | 0.10456             | 0.14364             |
| 11  | 0.22923                                  | 0.17193                                      | 0.20000    | 0.00085             | 0.00079             |
| 12  | 0.23699                                  | 0.17400                                      | 0.40000    | 0.02657             | 0.05108             |
| 13  | 0.23386                                  | 0.17326                                      | 0.40000    | 0.02760             | 0.05141             |
| 14  | 0.23229                                  | 0.17284                                      | 0.27000    | 0.00142             | 0.00944             |
| 15  | 0.22581                                  | 0.17067                                      | 0.17000    | 0.00312             | 0.00000             |
| 16  | 0.22282                                  | 0.16924                                      | 0.30000    | 0.00596             | 0.01710             |
| 17  | 0.22282                                  | 0.16924                                      | 0.20000    | 0.00052             | 0.00095             |
| 18  | 0.22282                                  | 0.16924                                      | 0.45000    | 0.05161             | 0.07883             |
| 19  | 0.21858                                  | 0.16612                                      | 0.20000    | 0.00035             | 0.00115             |
| 20  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.10000    | 0.01349             | 0.00393             |
| 21  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.20000    | 0.00026             | 0.00139             |
| 22  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.30000    | 0.00703             | 0.01886             |
| 23  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.40000    | 0.03381             | 0.05632             |
| 24  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.65000    | 0.18824             | 0.23749             |
| 25  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.75000    | 0.28501             | 0.34495             |
| 26  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.80000    | 0.34089             | 0.40618             |
| 27  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.30000    | 0.00703             | 0.01886             |
| 28  | 0.21614                                  | 0.16267                                      | 0.30000    | 0.00703             | 0.01886             |

|    |         |         |         |         |         |
|----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 29 | 0.21614 | 0.16267 | 0.30000 | 0.00703 | 0.01886 |
| 30 | 0.21614 | 0.16267 | 0.40000 | 0.03381 | 0.05632 |
| 31 | 0.21614 | 0.16267 | 0.40000 | 0.03381 | 0.05632 |
| 32 | 0.21614 | 0.16267 | 0.40000 | 0.03381 | 0.05632 |
| 33 | 0.21614 | 0.16267 | 0.20000 | 0.00026 | 0.00139 |
| 34 | 0.22253 | 0.16908 | 0.30000 | 0.00600 | 0.01714 |
| 35 | 0.24397 | 0.17535 | 0.30000 | 0.00314 | 0.01554 |
| 36 | 0.21456 | 0.15743 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00181 |
| 37 | 0.21456 | 0.15743 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00181 |
| 38 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 39 | 0.21456 | 0.15743 | 0.55000 | 0.11252 | 0.15411 |
| 40 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 41 | 0.21456 | 0.15743 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00181 |
| 42 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 43 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 44 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 45 | 0.21456 | 0.15743 | 0.00000 | 0.04604 | 0.02478 |
| 46 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 47 | 0.21456 | 0.15743 | 0.10000 | 0.01312 | 0.00330 |
| 48 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 49 | 0.21456 | 0.15743 | 0.10000 | 0.01312 | 0.00330 |
| 50 | 0.21456 | 0.15743 | 0.10000 | 0.01312 | 0.00330 |
| 51 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 52 | 0.21456 | 0.15743 | 0.10000 | 0.01312 | 0.00330 |
| 53 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 54 | 0.21456 | 0.15743 | 0.10000 | 0.01312 | 0.00330 |
| 55 | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 56 | 0.21456 | 0.15743 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00181 |
| 57 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 58 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 59 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 60 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 61 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 62 | 0.21456 | 0.15743 | 0.55000 | 0.11252 | 0.15411 |
| 63 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 64 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 65 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 66 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 67 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 68 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 69 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 70 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 71 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 72 | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 73  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 74  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 75  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 76  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 77  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 78  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 79  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 80  | 0.21456 | 0.15743 | 0.40000 | 0.03439 | 0.05884 |
| 81  | 0.21456 | 0.15743 | 0.30000 | 0.00730 | 0.02033 |
| 82  | 0.21489 | 0.15910 | 0.00000 | 0.04618 | 0.02531 |
| 83  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 84  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 85  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 86  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 87  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 88  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 89  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 90  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 91  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 92  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 93  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 94  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 95  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 96  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 97  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 98  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 99  | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 100 | 0.21561 | 0.16146 | 0.00000 | 0.04649 | 0.02607 |
| 101 | 0.21561 | 0.16146 | 0.10000 | 0.01337 | 0.00378 |
| 102 | 0.21611 | 0.16261 | 0.10000 | 0.01348 | 0.00392 |
| 103 | 0.21685 | 0.16394 | 0.10000 | 0.01365 | 0.00409 |
| 104 | 0.21685 | 0.16394 | 0.10000 | 0.01365 | 0.00409 |
| 105 | 0.21685 | 0.16394 | 0.00000 | 0.04702 | 0.02688 |
| 106 | 0.21685 | 0.16394 | 0.20000 | 0.00028 | 0.00130 |
| 107 | 0.21685 | 0.16394 | 0.30000 | 0.00691 | 0.01851 |
| 108 | 0.21685 | 0.16394 | 0.40000 | 0.03355 | 0.05573 |
| 109 | 0.21685 | 0.16394 | 0.40000 | 0.03355 | 0.05573 |
| 110 | 0.21685 | 0.16394 | 0.40000 | 0.03355 | 0.05573 |
| 111 | 0.21685 | 0.16394 | 0.40000 | 0.03355 | 0.05573 |
| 112 | 0.21685 | 0.16394 | 0.20000 | 0.00028 | 0.00130 |
| 113 | 0.21685 | 0.16394 | 0.40000 | 0.03355 | 0.05573 |
| 114 | 0.21704 | 0.16424 | 0.30000 | 0.00688 | 0.01843 |
| 115 | 0.21724 | 0.16452 | 0.30000 | 0.00685 | 0.01835 |
| 116 | 0.21724 | 0.16452 | 0.40000 | 0.03340 | 0.05545 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 117 | 0.21724 | 0.16452 | 0.40000 | 0.03340 | 0.05545 |
| 118 | 0.21724 | 0.16452 | 0.20000 | 0.00030 | 0.00126 |
| 119 | 0.21724 | 0.16452 | 0.30000 | 0.00685 | 0.01835 |
| 120 | 0.21724 | 0.16452 | 0.10000 | 0.01375 | 0.00416 |
| 121 | 0.21724 | 0.16452 | 0.10000 | 0.01375 | 0.00416 |
| 122 | 0.21724 | 0.16452 | 0.00000 | 0.04719 | 0.02707 |
| 123 | 0.21724 | 0.16452 | 0.30000 | 0.00685 | 0.01835 |
| 124 | 0.21724 | 0.16452 | 0.40000 | 0.03340 | 0.05545 |
| 125 | 0.21758 | 0.16498 | 0.30000 | 0.00679 | 0.01823 |
| 126 | 0.21835 | 0.16587 | 0.10000 | 0.01401 | 0.00434 |
| 127 | 0.21835 | 0.16587 | 0.30000 | 0.00667 | 0.01799 |
| 128 | 0.21835 | 0.16587 | 0.00000 | 0.04767 | 0.02751 |
| 129 | 0.21835 | 0.16587 | 0.00000 | 0.04767 | 0.02751 |
| 130 | 0.21835 | 0.16587 | 0.00000 | 0.04767 | 0.02751 |
| 131 | 0.21835 | 0.16587 | 0.30000 | 0.00667 | 0.01799 |
| 132 | 0.21835 | 0.16587 | 0.10000 | 0.01401 | 0.00434 |
| 133 | 0.21473 | 0.15838 | 0.20000 | 0.00022 | 0.00173 |
| 134 | 0.21508 | 0.15984 | 0.20000 | 0.00023 | 0.00161 |
| 135 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 136 | 0.21508 | 0.15984 | 0.20000 | 0.00023 | 0.00161 |
| 137 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 138 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 139 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 140 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 141 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 142 | 0.21508 | 0.15984 | 0.30000 | 0.00721 | 0.01965 |
| 143 | 0.21508 | 0.15984 | 0.30000 | 0.00721 | 0.01965 |
| 144 | 0.21508 | 0.15984 | 0.20000 | 0.00023 | 0.00161 |
| 145 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 146 | 0.21508 | 0.15984 | 0.30000 | 0.00721 | 0.01965 |
| 147 | 0.21508 | 0.15984 | 0.20000 | 0.00023 | 0.00161 |
| 148 | 0.21508 | 0.15984 | 0.30000 | 0.00721 | 0.01965 |
| 149 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 150 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 151 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 152 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 153 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 154 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 155 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 156 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 157 | 0.21508 | 0.15984 | 0.00000 | 0.04626 | 0.02555 |
| 158 | 0.21508 | 0.15984 | 0.10000 | 0.01324 | 0.00358 |
| 159 | 0.21508 | 0.15984 | 0.30000 | 0.00721 | 0.01965 |
| 160 | 0.21508 | 0.15984 | 0.20000 | 0.00023 | 0.00161 |

|     |          |         |         |         |         |
|-----|----------|---------|---------|---------|---------|
| 161 | 0.21501  | 0.15957 | 0.00000 | 0.04623 | 0.02546 |
| 162 | 0.21662  | 0.16356 | 0.00000 | 0.04692 | 0.02675 |
| 163 | 0.21662  | 0.16356 | 0.20000 | 0.00028 | 0.00133 |
| 164 | 0.21662  | 0.16356 | 0.10000 | 0.01360 | 0.00404 |
| 165 | 0.21662  | 0.16356 | 0.10000 | 0.01360 | 0.00404 |
| 166 | 0.21662  | 0.16356 | 0.20000 | 0.00028 | 0.00133 |
| 167 | 0.21662  | 0.16356 | 0.30000 | 0.00695 | 0.01862 |
| 168 | 0.21662  | 0.16356 | 0.10000 | 0.01360 | 0.00404 |
| 169 | 0.21662  | 0.16356 | 0.10000 | 0.01360 | 0.00404 |
| 170 | 0.21662  | 0.16356 | 0.40000 | 0.03363 | 0.05590 |
| 171 | 0.21662  | 0.16356 | 0.40000 | 0.03363 | 0.05590 |
| 172 | 0.21662  | 0.16356 | 0.27000 | 0.00285 | 0.01133 |
| 173 | 0.21662  | 0.16356 | 0.63000 | 0.17089 | 0.21757 |
| 174 | 0.21499  | 0.15949 | 0.30000 | 0.00723 | 0.01974 |
| 175 | 0.21657  | 0.16348 | 0.20000 | 0.00027 | 0.00133 |
| 176 | 0.21657  | 0.16348 | 0.00000 | 0.04690 | 0.02673 |
| 177 | 0.21657  | 0.16348 | 0.10000 | 0.01359 | 0.00403 |
| 178 | 0.21657  | 0.16348 | 0.40000 | 0.03365 | 0.05594 |
| 179 | 0.21657  | 0.16348 | 0.40000 | 0.03365 | 0.05594 |
| 180 | 0.21657  | 0.16348 | 0.20000 | 0.00027 | 0.00133 |
| 181 | 0.21657  | 0.16348 | 0.30000 | 0.00696 | 0.01864 |
| 182 | 0.21657  | 0.16348 | 0.30000 | 0.00696 | 0.01864 |
| 183 | 0.21657  | 0.16348 | 0.40000 | 0.03365 | 0.05594 |
| 184 | 0.21657  | 0.16348 | 0.40000 | 0.03365 | 0.05594 |
| 185 | 0.21657  | 0.16348 | 0.27000 | 0.00285 | 0.01135 |
| 186 | 0.21657  | 0.16348 | 0.55000 | 0.11118 | 0.14940 |
| 187 | 0.21513  | 0.16002 | 0.55000 | 0.11214 | 0.15208 |
| 188 | 0.21829  | 0.16581 | 0.47000 | 0.06336 | 0.09253 |
| 189 | 0.21829  | 0.16581 | 0.40000 | 0.03302 | 0.05484 |
| 190 | 0.21829  | 0.16581 | 0.40000 | 0.03302 | 0.05484 |
| 191 | 0.21829  | 0.16581 | 0.40000 | 0.03302 | 0.05484 |
| 192 | 0.21829  | 0.16581 | 0.40000 | 0.03302 | 0.05484 |
| 193 | 0.21829  | 0.16581 | 0.40000 | 0.03302 | 0.05484 |
| 194 | 0.21829  | 0.16581 | 0.30000 | 0.00668 | 0.01801 |
| 195 | 0.22654  | 0.17096 | 0.30000 | 0.00540 | 0.01665 |
| 196 | 0.32643  | 0.18226 | 0.40000 | 0.00541 | 0.04741 |
| 197 | 0.22191  | 0.16871 | 0.30000 | 0.00610 | 0.01724 |
| 198 | 0.222907 | 0.17187 | 0.30000 | 0.00503 | 0.01642 |
| 199 | 0.21386  | 0.14692 | 0.40000 | 0.03465 | 0.06405 |
| 200 | 0.21602  | 0.16244 | 0.30000 | 0.00705 | 0.01892 |
| 201 | 0.21602  | 0.16244 | 0.30000 | 0.00705 | 0.01892 |
| 202 | 0.21602  | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 203 | 0.21602  | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 204 | 0.21602  | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 205 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 206 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 207 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 208 | 0.21602 | 0.16244 | 0.20000 | 0.00026 | 0.00141 |
| 209 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 210 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 211 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 212 | 0.21602 | 0.16244 | 0.30000 | 0.00705 | 0.01892 |
| 213 | 0.21602 | 0.16244 | 0.30000 | 0.00705 | 0.01892 |
| 214 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 215 | 0.21602 | 0.16244 | 0.40000 | 0.03385 | 0.05644 |
| 216 | 0.21425 | 0.15502 | 0.30000 | 0.00735 | 0.02102 |
| 217 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 218 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 219 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 220 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 221 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 222 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 223 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 224 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 225 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 226 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 227 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 228 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 229 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 230 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 231 | 0.21449 | 0.15700 | 0.00000 | 0.04601 | 0.02465 |
| 232 | 0.21449 | 0.15700 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00185 |
| 233 | 0.21449 | 0.15700 | 0.20000 | 0.00021 | 0.00185 |
| 234 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 235 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 236 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 237 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 238 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 239 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 240 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 241 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 242 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 243 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 244 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 245 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 246 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 247 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 248 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 249 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 250 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 251 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 252 | 0.21449 | 0.15700 | 0.05000 | 0.02706 | 0.01145 |
| 253 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 254 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 255 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 256 | 0.21449 | 0.15700 | 0.40000 | 0.03441 | 0.05905 |
| 257 | 0.21449 | 0.15700 | 0.30000 | 0.00731 | 0.02045 |
| 258 | 0.22945 | 0.17200 | 0.03000 | 0.03978 | 0.02016 |
| 259 | 0.23944 | 0.17451 | 0.08000 | 0.02542 | 0.00893 |
| 260 | 0.29418 | 0.18047 | 0.08000 | 0.04587 | 0.01009 |
| 261 | 0.21464 | 0.15789 | 0.15000 | 0.00418 | 0.00006 |
| 262 | 0.21483 | 0.15883 | 0.00000 | 0.04615 | 0.02523 |
| 263 | 0.21483 | 0.15883 | 0.00000 | 0.04615 | 0.02523 |
| 264 | 0.21483 | 0.15883 | 0.00000 | 0.04615 | 0.02523 |
| 265 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 266 | 0.21483 | 0.15883 | 0.15000 | 0.00420 | 0.00008 |
| 267 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 268 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 269 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 270 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 271 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 272 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 273 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 274 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 275 | 0.21483 | 0.15883 | 0.08000 | 0.01818 | 0.00621 |
| 276 | 0.21483 | 0.15883 | 0.33000 | 0.01326 | 0.02930 |
| 277 | 0.21483 | 0.15883 | 0.25000 | 0.00124 | 0.00831 |
| 278 | 0.21483 | 0.15883 | 0.25000 | 0.00124 | 0.00831 |
| 279 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 280 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 281 | 0.21483 | 0.15883 | 0.50000 | 0.08132 | 0.11640 |
| 282 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 283 | 0.21483 | 0.15883 | 0.30000 | 0.00725 | 0.01993 |
| 284 | 0.21483 | 0.15883 | 0.30000 | 0.00725 | 0.01993 |
| 285 | 0.21483 | 0.15883 | 0.50000 | 0.08132 | 0.11640 |
| 286 | 0.21483 | 0.15883 | 0.50000 | 0.08132 | 0.11640 |
| 287 | 0.21483 | 0.15883 | 0.40000 | 0.03429 | 0.05816 |
| 288 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 289 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 290 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |
| 291 | 0.21483 | 0.15883 | 0.30000 | 0.00725 | 0.01993 |
| 292 | 0.21483 | 0.15883 | 0.23000 | 0.00023 | 0.00506 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 293 | 0.21483 | 0.15883 | 0.00000 | 0.04615 | 0.02523 |
| 294 | 0.21483 | 0.15883 | 0.15000 | 0.00420 | 0.00008 |
| 295 | 0.25166 | 0.17652 | 0.00000 | 0.06333 | 0.03116 |
| 296 | 0.21410 | 0.15324 | 0.00000 | 0.04584 | 0.02348 |
| 297 | 0.23261 | 0.17293 | 0.00000 | 0.05411 | 0.02990 |
| 298 | 0.23287 | 0.17300 | 0.00000 | 0.05423 | 0.02993 |
| 299 | 0.23651 | 0.17389 | 0.00000 | 0.05594 | 0.03024 |
| 300 | 0.23824 | 0.17427 | 0.00000 | 0.05676 | 0.03037 |
| 301 | 0.23965 | 0.17455 | 0.00000 | 0.05743 | 0.03047 |
| 302 | 0.22973 | 0.17209 | 0.00000 | 0.05278 | 0.02961 |
| 303 | 0.22973 | 0.17209 | 0.00000 | 0.05278 | 0.02961 |
| 304 | 0.22309 | 0.16939 | 0.08000 | 0.02047 | 0.00799 |
| 305 | 0.22107 | 0.16817 | 0.15000 | 0.00505 | 0.00033 |
| 306 | 0.22107 | 0.16817 | 0.30000 | 0.00623 | 0.01738 |
| 307 | 0.22107 | 0.16817 | 0.15000 | 0.00505 | 0.00033 |
| 308 | 0.22107 | 0.16817 | 0.23000 | 0.00008 | 0.00382 |
| 309 | 0.22098 | 0.16811 | 0.08000 | 0.01988 | 0.00776 |
| 310 | 0.22095 | 0.16809 | 0.15000 | 0.00503 | 0.00033 |
| 311 | 0.22095 | 0.16809 | 0.30000 | 0.00625 | 0.01740 |
| 312 | 0.22095 | 0.16809 | 0.08000 | 0.01987 | 0.00776 |
| 313 | 0.22095 | 0.16809 | 0.08000 | 0.01987 | 0.00776 |
| 314 | 0.22085 | 0.16802 | 0.08000 | 0.01984 | 0.00775 |
| 315 | 0.22593 | 0.17072 | 0.08000 | 0.02130 | 0.00823 |
| 316 | 0.22593 | 0.17072 | 0.03000 | 0.03839 | 0.01980 |
| 317 | 0.25203 | 0.17657 | 0.03000 | 0.04930 | 0.02148 |
| 318 | 0.24931 | 0.17619 | 0.03000 | 0.04810 | 0.02137 |
| 319 | 0.26829 | 0.17842 | 0.03000 | 0.05678 | 0.02203 |
| 320 | 0.26024 | 0.17758 | 0.03000 | 0.05301 | 0.02178 |
| 321 | 0.23542 | 0.17364 | 0.03000 | 0.04220 | 0.02063 |
| 322 | 0.26529 | 0.17812 | 0.03000 | 0.05536 | 0.02194 |
| 323 | 0.23816 | 0.17425 | 0.03000 | 0.04333 | 0.02081 |
| 324 | 0.21901 | 0.16654 | 0.03000 | 0.03573 | 0.01864 |
| 325 | 0.21901 | 0.16654 | 0.03000 | 0.03573 | 0.01864 |
| 326 | 0.21901 | 0.16654 | 0.03000 | 0.03573 | 0.01864 |
| 327 | 0.21901 | 0.16654 | 0.03000 | 0.03573 | 0.01864 |
| 328 | 0.21901 | 0.16654 | 0.03000 | 0.03573 | 0.01864 |
| 329 | 0.21901 | 0.16654 | 0.00000 | 0.04797 | 0.02773 |
| 330 | 0.23048 | 0.17232 | 0.00000 | 0.05312 | 0.02969 |
| 331 | 0.25005 | 0.17629 | 0.03000 | 0.04842 | 0.02140 |
| 332 | 0.23046 | 0.17232 | 0.03000 | 0.04018 | 0.02025 |
| 333 | 0.24297 | 0.17517 | 0.00000 | 0.05903 | 0.03069 |
| 334 | 0.24818 | 0.17602 | 0.00000 | 0.06159 | 0.03098 |
| 335 | 0.26325 | 0.17791 | 0.00000 | 0.06930 | 0.03165 |
| 336 | 0.59239 | 0.18887 | 0.00000 | 0.35093 | 0.03567 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 337 | 0.21545 | 0.16103 | 0.00000 | 0.04642 | 0.02593 |
| 338 | 0.22049 | 0.16776 | 0.00000 | 0.04862 | 0.02814 |
| 339 | 0.22049 | 0.16776 | 0.00000 | 0.04862 | 0.02814 |
| 340 | 0.22049 | 0.16776 | 0.03000 | 0.03629 | 0.01898 |
| 341 | 0.22049 | 0.16776 | 0.00000 | 0.04862 | 0.02814 |
| 342 | 0.22049 | 0.16776 | 0.03000 | 0.03629 | 0.01898 |
| 343 | 0.21988 | 0.16729 | 0.00000 | 0.04835 | 0.02799 |
| 344 | 0.21972 | 0.16716 | 0.00000 | 0.04828 | 0.02794 |
| 345 | 0.21972 | 0.16716 | 0.00000 | 0.04828 | 0.02794 |
| 346 | 0.21972 | 0.16716 | 0.00000 | 0.04828 | 0.02794 |
| 347 | 0.21972 | 0.16716 | 0.00000 | 0.04828 | 0.02794 |
| 348 | 0.21972 | 0.16716 | 0.00000 | 0.04828 | 0.02794 |
| 349 | 0.21681 | 0.16388 | 0.00000 | 0.04701 | 0.02686 |
| 350 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 351 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 352 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 353 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 354 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 355 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 356 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 357 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 358 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 359 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 360 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 361 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 362 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 363 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 364 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 365 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 366 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 367 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 368 | 0.21525 | 0.16042 | 0.03000 | 0.03432 | 0.01701 |
| 369 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 370 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 371 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 372 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 373 | 0.21525 | 0.16042 | 0.00000 | 0.04633 | 0.02573 |
| 374 | 0.21582 | 0.16198 | 0.00000 | 0.04658 | 0.02624 |
| 375 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 376 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 377 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 378 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 379 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 380 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 381 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 382 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 383 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 384 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 385 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 386 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 387 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 388 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 389 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 390 | 0.21595 | 0.16227 | 0.00000 | 0.04663 | 0.02633 |
| 391 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 392 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 393 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 394 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 395 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 396 | 0.21738 | 0.16472 | 0.15000 | 0.00454 | 0.00022 |
| 397 | 0.21738 | 0.16472 | 0.08000 | 0.01887 | 0.00718 |
| 398 | 0.21738 | 0.16472 | 0.08000 | 0.01887 | 0.00718 |
| 399 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 400 | 0.21738 | 0.16472 | 0.00000 | 0.04726 | 0.02713 |
| 401 | 0.21593 | 0.16222 | 0.00000 | 0.04662 | 0.02632 |
| 402 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 403 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 404 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 405 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 406 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 407 | 0.21570 | 0.16169 | 0.08000 | 0.01841 | 0.00667 |
| 408 | 0.21570 | 0.16169 | 0.08000 | 0.01841 | 0.00667 |
| 409 | 0.21570 | 0.16169 | 0.15000 | 0.00432 | 0.00014 |
| 410 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 411 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 412 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 413 | 0.21570 | 0.16169 | 0.15000 | 0.00432 | 0.00014 |
| 414 | 0.21570 | 0.16169 | 0.08000 | 0.01841 | 0.00667 |
| 415 | 0.21570 | 0.16169 | 0.08000 | 0.01841 | 0.00667 |
| 416 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 417 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 418 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 419 | 0.21570 | 0.16169 | 0.00000 | 0.04653 | 0.02614 |
| 420 | 0.22462 | 0.17014 | 0.10000 | 0.01553 | 0.00492 |
| 421 | 0.22928 | 0.17194 | 0.25000 | 0.00043 | 0.00609 |
| 422 | 0.23561 | 0.17368 | 0.10000 | 0.01839 | 0.00543 |
| 423 | 0.24684 | 0.17581 | 0.20000 | 0.00219 | 0.00058 |
| 424 | 0.24282 | 0.17515 | 0.30000 | 0.00327 | 0.01559 |

|     |         |         |         |         |         |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|
| 425 | 0.24424 | 0.17539 | 0.40000 | 0.02426 | 0.05045 |
| 426 | 0.26726 | 0.17832 | 0.40000 | 0.01762 | 0.04914 |
| 427 | 0.27233 | 0.17879 | 0.40000 | 0.01630 | 0.04893 |
| 428 | 0.25115 | 0.17645 | 0.30000 | 0.00239 | 0.01526 |
| 429 | 0.23518 | 0.17358 | 0.15000 | 0.00726 | 0.00056 |
| 430 | 0.22547 | 0.17053 | 0.00000 | 0.05084 | 0.02908 |
| 431 | 0.24497 | 0.17551 | 0.00000 | 0.06001 | 0.03081 |
| 432 | 0.22687 | 0.17109 | 0.40000 | 0.02997 | 0.05240 |
| 433 | 0.22687 | 0.17109 | 0.55000 | 0.10441 | 0.14357 |
| 434 | 0.24594 | 0.17567 | 0.55000 | 0.09245 | 0.14012 |
| 435 | 0.25892 | 0.17743 | 0.00000 | 0.06704 | 0.03148 |
| 436 | 0.26286 | 0.17787 | 0.05000 | 0.04531 | 0.01635 |
| 437 | 0.27809 | 0.17929 | 0.30000 | 0.00048 | 0.01457 |
| 438 | 0.26870 | 0.17846 | 0.40000 | 0.01724 | 0.04908 |
| 439 | 0.28670 | 0.17995 | 0.40000 | 0.01284 | 0.04842 |
| 440 | 0.32555 | 0.18222 | 0.40000 | 0.00554 | 0.04743 |
| 441 | 0.31099 | 0.18148 | 0.40000 | 0.00792 | 0.04775 |
| 442 | 0.33202 | 0.18252 | 0.40000 | 0.00462 | 0.04730 |
| 443 | 0.32221 | 0.18206 | 0.55000 | 0.05189 | 0.13538 |
| 444 | 0.28928 | 0.18013 | 0.55000 | 0.06797 | 0.13680 |
| 445 | 0.29967 | 0.18082 | 0.70000 | 0.16026 | 0.26955 |
| 446 | 0.25811 | 0.17734 | 0.70000 | 0.19527 | 0.27318 |
| 447 | 0.25979 | 0.17753 | 0.70000 | 0.19378 | 0.27297 |
| 448 | 0.27859 | 0.17933 | 0.70000 | 0.17759 | 0.27110 |
| 449 | 0.28111 | 0.17953 | 0.55000 | 0.07230 | 0.13725 |
| 450 | 0.24149 | 0.17490 | 0.55000 | 0.09518 | 0.14070 |
| 451 | 0.23550 | 0.17366 | 0.55000 | 0.09891 | 0.14163 |
| 452 | 0.23198 | 0.17276 | 0.40000 | 0.02823 | 0.05164 |
| 453 | 0.24928 | 0.17618 | 0.40000 | 0.02272 | 0.05009 |
| 454 | 0.27380 | 0.17892 | 0.40000 | 0.01593 | 0.04888 |
| 455 | 0.26993 | 0.17857 | 0.40000 | 0.01692 | 0.04903 |
| 456 | 0.26073 | 0.17764 | 0.40000 | 0.01940 | 0.04945 |
| 457 | 0.25825 | 0.17735 | 0.40000 | 0.02009 | 0.04957 |
| 458 | 0.24732 | 0.17589 | 0.40000 | 0.02331 | 0.05023 |
| 459 | 0.24389 | 0.17533 | 0.40000 | 0.02437 | 0.05048 |
| 460 | 0.24036 | 0.17469 | 0.47000 | 0.05273 | 0.08721 |
| 461 | 0.24856 | 0.17608 | 0.40000 | 0.02293 | 0.05014 |
| 462 | 0.23396 | 0.17328 | 0.40000 | 0.02757 | 0.05140 |
| 463 | 0.23261 | 0.17293 | 0.40000 | 0.02802 | 0.05156 |
| 464 | 0.22850 | 0.17168 | 0.40000 | 0.02941 | 0.05213 |
| 465 | 0.22835 | 0.17163 | 0.40000 | 0.02946 | 0.05215 |
| 466 | 0.23692 | 0.17398 | 0.30000 | 0.00398 | 0.01588 |
| 467 | 0.23570 | 0.17370 | 0.40000 | 0.02699 | 0.05121 |
| 468 | 0.22372 | 0.16971 | 0.30000 | 0.00582 | 0.01697 |

|            |         |         |                 |                 |         |
|------------|---------|---------|-----------------|-----------------|---------|
| 469        | 0.22372 | 0.16971 | 0.25000         | 0.00069         | 0.00645 |
| 470        | 0.23132 | 0.17257 | 0.20000         | 0.00098         | 0.00075 |
| 471        | 0.22091 | 0.16806 | 0.10000         | 0.01462         | 0.00463 |
| 472        | 0.22289 | 0.16928 | 0.15000         | 0.00531         | 0.00037 |
| 473        | 0.22289 | 0.16928 | 0.16000         | 0.00396         | 0.00009 |
| 474        | 0.22289 | 0.16928 | 0.17000         | 0.00280         | 0.00000 |
| 475        | 0.21870 | 0.16624 | 0.16000         | 0.00345         | 0.00004 |
| 476        | 0.21743 | 0.16478 | 0.13000         | 0.00764         | 0.00121 |
| 477        | 0.21743 | 0.16478 | 0.12000         | 0.00949         | 0.00201 |
| 478        | 0.21743 | 0.16478 | 0.13000         | 0.00764         | 0.00121 |
| 479        | 0.21743 | 0.16478 | 0.14000         | 0.00600         | 0.00061 |
| 480        | 0.21743 | 0.16478 | 0.13000         | 0.00764         | 0.00121 |
| 481        | 0.21743 | 0.16478 | 0.12000         | 0.00949         | 0.00201 |
| 482        | 0.21743 | 0.16478 | 0.13000         | 0.00764         | 0.00121 |
| 483        | 0.21743 | 0.16478 | 0.12000         | 0.00949         | 0.00201 |
| 484        | 0.21743 | 0.16478 | 0.12000         | 0.00949         | 0.00201 |
| 485        | 0.21982 | 0.16725 | 0.13000         | 0.00807         | 0.00139 |
| 486        | 0.22055 | 0.16781 | 0.12000         | 0.01011         | 0.00229 |
| 487        | 0.22055 | 0.16781 | 0.13000         | 0.00820         | 0.00143 |
| 488        | 0.22055 | 0.16781 | 0.12000         | 0.01011         | 0.00229 |
| 489        | 0.22055 | 0.16781 | 0.12000         | 0.01011         | 0.00229 |
| 490        | 0.21868 | 0.16621 | 0.10000         | 0.01408         | 0.00438 |
| 491        | 0.21545 | 0.16102 | 0.10000         | 0.01333         | 0.00372 |
| 492        | 0.22242 | 0.16902 | 0.75000         | 0.27834         | 0.33754 |
| 493        | 0.25112 | 0.17644 | 0.75000         | 0.24888         | 0.32897 |
| 494        | 0.32815 | 0.18234 | 0.75000         | 0.17796         | 0.32223 |
| 495        | 0.33750 | 0.18277 | 0.75000         | 0.17015         | 0.32175 |
| 496        | 0.35813 | 0.18360 | 0.75000         | 0.15356         | 0.32081 |
| 497        | 0.38709 | 0.18458 | 0.60000         | 0.04533         | 0.17257 |
| 498        | 0.41630 | 0.18543 | 0.60000         | 0.03375         | 0.17187 |
| 499        | 0.41290 | 0.18534 | 0.60000         | 0.03501         | 0.17194 |
| 500        | 0.39623 | 0.18486 | 0.60000         | 0.04152         | 0.17234 |
| 501        | 0.37175 | 0.18408 | 0.50000         | 0.01645         | 0.09980 |
| 502        | 0.31002 | 0.18142 | 0.50000         | 0.03609         | 0.10149 |
| 503        | 0.21588 | 0.16213 | 0.50000         | 0.08072         | 0.11416 |
| 504        | 0.23497 | 0.17353 | 0.50000         | 0.07024         | 0.10658 |
| 505        | 0.24221 | 0.17504 | 0.45000         | 0.04318         | 0.07561 |
| 506        | 0.27256 | 0.17881 | 0.45000         | 0.03148         | 0.07354 |
| 507        | 0.28596 | 0.17989 | 0.45000         | 0.02691         | 0.07296 |
| 508        | 0.21399 | 0.15135 | 0.50000         | 0.08180         | 0.12155 |
| 509        | 0.22613 | 0.17080 | 0.05000         | 0.03102         | 0.01459 |
| 510        | 0.22613 | 0.17080 | 0.45000         | 0.05012         | 0.07795 |
| <b>SSE</b> |         |         | <b>18.06466</b> | <b>20.85204</b> |         |

Nilai SSE terkecil adalah 18.06466, hasil dari perbandingan nilai redaman hasil pengukuran dengan nilai redaman SST di mana nilai k dan  $\alpha$  dihitung dengan referensi ITU-R P.838-3 ditambah factor koreksi.

## F.2 Grafik Perbandingan Nilai Redaman SST dengan Redaman Pengukuran

