

**STUDY PENGENDALIAN ABRASI PANTAI MENGGUNAKAN SEAWALL
DI PANTAI GALESONG SELATAN
KABUPATEN TAKALAR**



**JURUSAN SIPIL
FAKULTAS TEKNIK
UNIVERSITAS MUHAMMADIYAH MAKASSAR
2017**

18/02/2017

1 cc
Enb. Murni

R/0006/SLP/210
PAA
ST



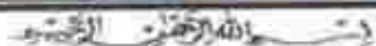
FAKULTAS TEKNIK

GEDUNG MENARA IQRA LT. 3

Jl. Sultan Alauddin No. 259 Telp. (0411) 866 972 Fax (0411) 865 588 Makassar 90221

Website : www.umh.ac.id e-mail : umh@umh.ac.id

Website : <http://teknik.umh.ac.id>



PENGESAHAN

Skripsi atas nama Arfuddin A. Paramma dengan nomor induk Mahasiswa K105 810 1382 10, dinyatakan diterima dan disahkan oleh Panitia Ujian Tugas Akhir/Skripsi sesuai dengan Surat Keputusan Dekan Fakultas Teknik Universitas Muhammadiyah Makassar Nomor : 0002/SK-Y/22201/091004/2017, sebagai salah satu syarat guna memperoleh gelar Sarjana Teknik pada Program Studi Teknik Pengairan Jurusan Teknik Sipil Fakultas Teknik Universitas Muhammadiyah Makassar pada hari Sabtu tanggal 31 Agustus 2017

Panitia Ujian :

Makassar, 28 Muharram 1439 H
18 Oktober 2017 M

1. Pengawas Umum

a. Rektor Universitas Muhammadiyah Makassar

Dr. H. Abdul Rahman Rahim, SE., MM

b. Dekan Fakultas Teknik Universitas Muhammadiyah Makassar

Dr. -Ing Ir. Wafiq H. Fandi, MSME

2. Penguji

a. Ketua : Prof. Dr. Ir. H. Lawalenna Samrang, M.Sc., M.Eng.

b. Sekretaris : Farida Gufar, ST., MM

3. Anggota :

1. Ir. H. Maruddin Lainiq, MS

2. Dr. Ir. H. Fenty Daud S., MT

3. Annulian Marsida, ST., MT

Mengesahkan :

Pembimbing I

Pembimbing II

Riswal K., ST., MT

Dr. Ir. Nopry T. Karim, ST., MT

Dekan



Hamza Alimran, ST., MT

KATA PENGANTAR

Assalamualikum, Wr. Wb.

Syukur Alhamdulillah penulis panjatkan kehadiran Allah SWT atas rahmat dan izin-Nyalah sehinggann penulis dapat menyelesaikan Makalah Ujian Komprehensif ini dengan baik.

Makalah ujian Komprehensif ini disusun sebagai salah satu persyaratan yang harus dipenuhi dalam rangka menyelesaikan Program Studi pada jurusan Sipil dan Perencanaan Fakultas teknik Universitas Muhammadiyah Makassar. Adapun Judul tugas akhir ini kami **"STUDY PENGENDALIAN ABRASI PANTAI DENGAN MENGGUNAKAN SEAWALL DI PANTAI GALESONG SELATAN KABUPATEN TAKALAR"**

Penulis menyadari bahwa penulisan makalah Ujian Komprehensif ini dapat terselesaikan dengan baik berkat bantuan dan petunjuk serta bimbingan dari berbagai pihak. Oleh karena itu dengan segala kerendahan hati penulis mengucapkan terima kasih kepada semua pihak yang turut membantu dalam penyelesaian makalah ujian Komprehensif ini. Wassalamulalaikum, Wr.Wb

Makassar, September 2017

Penulis

DAFTAR ISI

HALAMAN JUDUL	i
PERSETUJUAN JUDUL	ii
KATA PENGANTAR	iii
DAFTAR ISI	iv
DAFTAR TABEL	vii
DAFTAR GAMBAR	viii
BAB I PENDAHULUAN	1
A. Latar Belakang	1
B. Rumusan Masalah	2
C. Tujuan Penulisan	2
D. Batasan Masalah	3
E. Manfaat Penulisan	3
F. Sistematika Penulisan	3
BAB II KAJIAN PUSTAKA	5
A. Pantai	5
B. Perancangan Abrasi Pantai	6
C. Gelombang	7
a. Teori gelombang Airy	7
b. Teori gelombang Stokes	11
c. Teori gelombang Knoidal	13
D. Analisis Statistik Gelombang	14
1. Gelombang Representatif	14
2. Analisis Frekuensi	15

E. Deformormasi Gelombang	18
1. Gelombang laut dalam	18
2. Retraksi Gelombang	19
3. Difraksi Gelombang	21
4. Refleksi Gelombang	23
5. Gelombang Pecah	23
F. Angin	26
1. Distribusi Kecepatan Angin	27
2. Konversi Kecepatan Angin	29
3. Fetch	30
G. Fluktuasi Muka Air Laut	31
1. Wave Set up (Kenaikan muka air laut karena gelombang)	31
2. Wind Set Up (Kenaikan muka air laut karena angin)	32
H. Design Water Level (DWL)	34
I. Pasang Surut	34
J. Batimetri dan Topografi	38
K. Aspek Perlindungan dan Pengamanan Pantai	39
1. Kriteria perencanaan	39
2. Tembok Laut (Seawall)	41

BAB III METODOLOGI PENELITIAN	50
A. Tempat dan waktu penelitian	50
B. Jenis dan sumber data	50
C. Analisa data	51
D. Bagan Alir Penelitian	56
BAB IV HASIL DAN PEMBAHASAN	57
A. Peramalan Gelombang	57
B. Gelombang di Lokasi Bangunan	82
C. Elevasi Struktur	84
D. Pasangan Batu	86
E. Tumpukan Batu di Kaki Pelindung	96
BAB V PENUTUP	97
A. Kesimpulan	97
B. Saran	99



DAFTAR TABEL

Nomor	halaman
1. Koefisien Untuk Menghitung Deviasi Standar	15
2. Klasifikasi lereng.....	52
3. Rekap data angin rata-rata selama 10 tahun	57
4. Persentasi kejadian angin berdasarkan arah datangnya dilokasi studi	58
5. Perhitungan Fetch efektif arah barat laut	61
6. Perhitungan Fetch efektif arah barat	62
7. Perhitungan Fetch efektif arah selatan	63
8. Perhitungan Fetch efektif arah barat daya	64
9. Rekap data angin maksimum BMKG Paotere	65
10. Perhitungan tinggi gelombang pantai Galesong tahun 2007 -2016	87
11. Perhitungan periode gelombang pantai Galesong tahun 2007 -2016	67
12. Penggabungan hasil perhitungan selama 10 tahun	68
13. Jumlah data arah gelombang berdasarkan tinggi gelombang	70
14. Prosentase data arah gelombang berdasarkan tinggi gelombang	71
15. Hasil perhitungan tinggi gelombang dengan periode ulang	72
16. Tinggi gelombang laut dalam dengan periode ulang tertentu	78
17. Perhitungan analisis harmonic pasang surut	78

DAFTAR GAMBAR

Nomor	halaman
1. Batasan pantai	6
2. Skets definisi gelombang	8
3. Gerak orbit partikel zat cair di laut dangkal, transisi, dan dalam	9
4. Orbit partikel air pada gelombang Stokes	12
5. Gelombang knoidal	14
6. Refraksi Gelombang	21
7. Hukum Snellius untuk refraksi gelombang	22
8. Difraksi gelombang di belakang rintangan	23
9. Penetusan tinggi dan kedalaman gelombang pecah	27
10. Contoh mawar Angin	27
11. Hubungan antara kecepatan angin di laut dan di darat	29
12. Wave Set Up dan Wave Set Down	32
13. Contoh desain Seawall	41
14. Gaya akibat tahanan tanah aktif	44
15. Lokasi penelitian	50
16. Bagan alir penelitian	56
17. Mawar angin	59
18. Penentuan fetch pada lokasi studi	60
19. Panjang fetch arah barat laut	61
20. Panjang fetch arah barat	62
21. Panjang fetch arah selatan	63

22. Panjang fetch arah barat daya.....	64
23. Grafik penggambaran periode gelombang	69
24. Grafik hubungan kecepatan angin di laut dan di darat	70
25. Hasil perhitungan tunggang pasang surut.....	81
26. Grafik pasang surut pantai Galesong Selatan	81
27. Grafik hubungan H_0 , H_b dan d_b	82
28. Perkiraan kenaikan muka air laut karena pemanasan global	84
29. Struktur pasangan batu seawall	86
30. Titik berat struktur seawall	87
31. Letak resultan gaya-gaya yang bekerja	89
32. Tinjauan terhadap beberapa potongan	90
33. Tinjauan terhadap patahnya tumit	94



BAB I

PENDAHULUAN

A. Latar Belakang

Indonesia merupakan negara kepulauan yang terdiri dari 17.508 pulau yang dikelilingi oleh laut dengan luas wilayah perairan 6.315.222 km² dan panjang garis pantai sekitar 99.093 Km. kawasan pesisir dan lautan Indonesia memiliki berbagai sumber daya hayati yang sangat besar dan beragam merupakan potensi pembangunan yang sangat penting dalam meningkatkan perekonomian.

Garis pantai adalah garis batas pertemuan antara daratan dan air laut, di mana posisinya tidak tetap dan dapat berpindah sesuai dengan pasang surut air laut dan erosi pantai yang terjadi. Abrasi merupakan salah satu masalah yang mengancam kondisi pesisir, yang dapat mengancam garis pantai sehingga mundur kebelakang, merusak tambak, baik bangunan yang difungsikan sebagai penunjang wisata maupun rumah penduduk.

Salah satu pantai yang sebagian masyarakatnya telah pindah ke lokasi yang lebih jauh dari garis pantai diakibatkan abrasi cukup parah adalah Pantai Galesong Selatan di Dusun Papa Desa Atabbua Kecamatan Galesong Selatan Kabupaten Takalar. Melihat kondisi yang terjadi di lokasi studi, dapat dibayangkan betapa besar laju abrasi yang terjadi. Abrasi yang terjadi diprediksi karena adanya gempuran gelombang.

Untuk itu perlu adanya studi penanganan abrasi pantai dengan memilih bangunan pantai yang paling efektif dalam mengurangi abrasi pantai, dengan demikian penulis tertarik mengambil judul **"STUDY PENGENDALIAN ABRASI PANTAI DENGAN MENGGUNAKAN SEAWALL DI PANTAI GALESONG SELATAN KABUPATEN TAKALAR"**

B. Rumusan Masalah

Pada uraian yang dikemukakan pada latar belakang, maka penulis mengajukan rumusan masalah sebagai berikut

- 1) Bagaimana karakteristik gelombang pantai Galesong Selatan
- 2) Bagaimana alternatif bangunan seawall untuk bangunan pantai Galesong Selatan

C. Tujuan Penelitian

Berdasarkan permasalahan yang ditemukan, maka penelitian ini dilakukan:

- 1) Mengetahui tinggi, panjang, dan deformasi gelombang pada pantai Galesong Selatan
- 2) Menentukan jenis bangunan seawall yang sesuai dengan pantai Galesong Selatan

D. Batasan Masalah

Untuk menghindari cakupan penulisan yang lebih luas dan capaian yang diinginkan maka penulisan dibatasi pada :

- 1) Wilayah pantai yang diteliti adalah pantai Galesong Selatan Dusun Pappa Desa Atabbuah Kecamatan Galesong Selatan
- 2) Bentuk bangunan seawall yang digunakan adalah bangunan type curved sea wali dan gravity sea wali
- 3) Desain tidak sampai pada perhitungan biaya

E. Manfaat Penulisan

Manfaat yang diperoleh dalam penelitian ini adalah

- 1) Memberi gambaran tentang penanganan abrasi pantai dengan menggunakan seawall terhadap kegunaan pada masyarakat disekitar pantai Galesong Selatan
- 2) Dapat menjadi referensi bagi peneliti selanjutnya yang ada kaitannya dengan abrasi pantai.

F. Sistematika Penulisan

Untuk mendapatkan gambaran umum isi tulisan, penulis membuat sistematika penulisan sebagai berikut

- Bab I Pendahuluan mencakup pembahasan latar belakang, rumusan masalah, batasan masalah tujuan penulisan, manfaat penulisan, dan sistematika penulisan.
- Bab II Kajian pustaka mencakup, pantai, abrasi pantai, gelombang, angin pasang surut, sistim pengamanan abrasi pantai

- Bab III Metodologi penelitian mencakup lokasi penelitian, jenis penelitian dan sumber data, metode analisa data, bagan alir penelitian.
- Bab IV Hasil dan Pembahasan
- Bab V Penutup

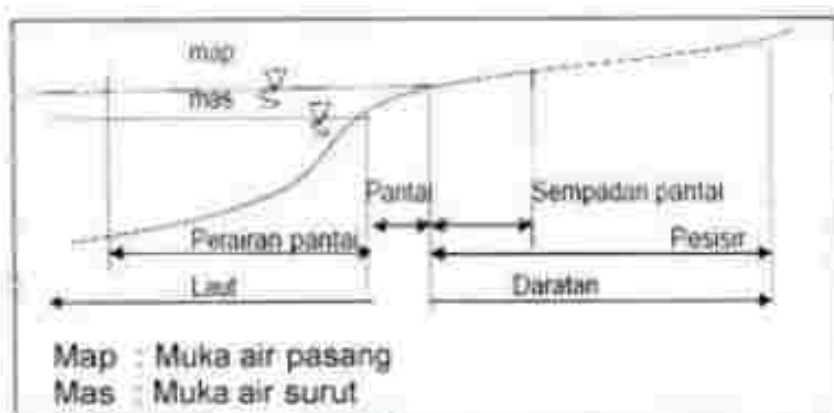


BAB II

KAJIAN PUSTAKA

A. Pantai

Istilah tentang kepantaian dalam bahasa Indonesia yang sering rancu pemakaiannya, yaitu pesisir (*coast*) dan pantai (*shore*). Penjelasan mengenai beberapa definisi tentang kepantaian ini dapat dilihat pada gambar 1. Pesisir adalah daerah darat tepi laut yang masih mendapat pengaruh laut seperti pasang surut, angin laut dan perembesan air laut. Sedangkan pantai adalah daerah tepi perairan yang dipengaruhi oleh air pasang tertinggi dan surut terendah. Garis daratan adalah daerah yang terletak di atas dan di bawah permukaan daratan dimulai dari batas pasang tertinggi. Daerah lautan adalah daerah yang terletak di atas dan di bawah permukaan air laut mulai dari sisi laut pada garis surut terendah, termasuk dasar laut dan bagian bumi di bawahnya. Garis pantai adalah garis batas pertemuan antara daratan dan air laut, dimana posisinya tidak tetap dan dapat berpindah sesuai dengan pasang surut air laut dan erosi pantai yang terjadi. Sempadan pantai adalah kawasan tertentu sepanjang pantai yang mempunyai manfaat penting untuk mempertahankan kelestarian fungsi pantai. Kriteria sempadan pantai adalah daratan sepanjang tepian yang lebarnya sesuai dengan bentuk dan kondisi fisik pantai, minimal 10 m dari titik pasang tertinggi ke arah daratan.



Gambar 1 Batasan pantai (Triatmodjo, 1999)

B. Penanganan Abrasi Pantai

Wilayah pantai merupakan daerah yang sangat sensitif dimanfaatkan untuk kegiatan manusia, seperti kawasan pusat pemerintahan, pemukiman, industri, pelabuhan, pertambangan, pertanian/perikanan, pariwisata dan sebagainya. Adanya kegiatan tersebut dapat menimbulkan peningkatan kebutuhan akan lahan, prasarana dan sebagainya, yang selanjutnya akan timbul masalah-masalah yang ada di daerah pantai seperti abrasi, akresi, perubahan garis pantai, rusaknya sumber daya pantai dan pelindung alami pantai, permasalahan yang terjadi di wilayah muara pantai.

Ada beberapa cara yang dapat dilakukan untuk melindungi pantai:

1. Memperkuat atau melindungi pantai agar mampu menahan serangan gelombang.
2. Mengubah laju transportasi sedimen sepanjang pantai.
3. Mengurangi energi gelombang yang sampai ke pantai.
4. Reklamasi dengan menambah suplai sedimen ke pantai atau dengan cara lain.

C. Gelombang

Gelombang di laut dapat dibedakan menjadi beberapa macam yang tergantung pada gaya pembangkitnya. Gelombang tersebut itu adalah gelombang angin yang diakibatkan oleh tiupan angin di permukaan laut, gelombang pasang surut dibangkitkan oleh gaya tarik benda-benda langit terutama matahari dan bulan, gelombang tsunami terjadi karena letusan gunung berapi atau gempa di laut, gelombang yang dibangkitkan oleh kapal yang bergerak, dan sebagainya. Gelombang dapat menimbulkan energi yang dapat mempengaruhi profil pantai. Selain itu gelombang juga menimbulkan arus dan transport sedimen dalam arah tegak lurus maupun sepanjang pantai, serta menyebabkan gaya-gaya yang bekerja pada bangunan pantai. Terdapat beberapa teori gelombang dengan beberapa derajat kekomplekan, dan ketelitian untuk menggambarkan kondisi gelombang di alam diantaranya adalah teori Airy, Stokes, Gerstner, Mich, Khodai dan Tunggal. Teori gelombang Airy merupakan teori gelombang amplitude kecil, sedangkan teori gelombang yang lain adalah gelombang amplitude terbatas (*finite amplitude waves*)

a. Teori gelombang Airy

Teori Gelombang Airy (teori amplitude kecil) diturunkan berdasarkan persamaan Laplace untuk aliran tidak tak rotasi (*irrotational flow*) dengan kondisi batas di dasar laut dan di permukaan air (Triatmadja B, 1996). Terdapat beberapa anggapan yang digunakan untuk menurunkan persamaan gelombang adalah sebagai berikut:

1. Zat cair adalah homogen dan tidak termampatkan, sehingga rapat masa adalah konstan.
2. Tegangan permukaan diabaikan.
3. Gaya *coriolis* (akibat perputaran bumi diabaikan)
4. Tekanan pada permukaan air adalah seragam dan konstan,
5. Zat cair adalah ideal, sehingga berlaku aliran tak rotasi.
6. Dasar Laut adalah Horisontal, tetap dan *impermeable* sehingga kecepatan vertikal di dasar adalah nol.
7. Amplitudo gelombang kecil terhadap panjang gelombang dan kedalaman air.
8. Gerak gelombang berbentuk silinder yang tegak lurus arah penalaran gelombang sehingga gelombang adalah dua dimensi.

Hubungan cepat rambat gelombang dengan T dan d adalah

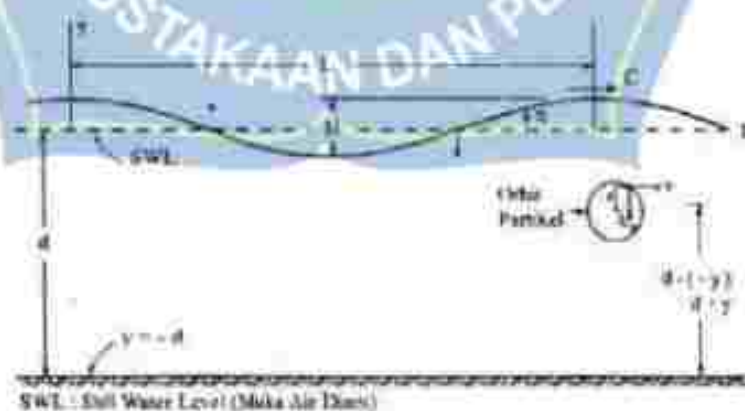
$$C = \frac{\omega T}{2\pi} \tanh \frac{\pi d}{\lambda}$$

1

Dan hubungan panjang gelombang sebagai fungsi kedalaman adalah

$$L = \frac{gT^2}{2\pi} \tanh \frac{\pi d}{\lambda}$$

2



Gambar 2 Skets definisi gelombang (sumber: bambang triatmojo)

Berdasarkan kedalaman relatif, yaitu perbandingan antara kedalaman air dan panjang gelombang L , (d/L), gelombang dapat diklasifikasikan menjadi tiga macam (gambar 3) yaitu :

1. Gelombang di laut dalam jika $d/L \geq 1/2$
2. Gelombang di laut transisi jika $1/20 < d/L < 1/2$
3. Gelombang di laut dangkal jika $d/L \leq 1/20$



Gambar 3. Gerak orbit partikel zat cair di laut dangkal, transisi dan dalam
(Tnatmodjo, 1999)

Apabila kedalaman relatif d/L adalah lebih besar dari 0,5, nilai $\tanh (2\pi d / L) = 1$, sehingga persamaan (1) dan (2) menjadi :

$$C_0 = \frac{gT}{2\pi} \quad 3$$

Dan

$$L_0 = \frac{gT^2}{2\pi} = 1,56 T^2 \quad 4$$

Indeks S_0 menunjukkan bahwa nilai-nilai tersebut adalah untuk kondisi di laut dalam.

Apabila kedalaman relatif kurang dari $1/20$, nilai $\tanh (2\pi d / L) = 2\pi d / L$ sehingga persamaan (3) dan (4) menjadi:

$$c = \sqrt{gd} \quad \dots\dots\dots 6$$

$$L = \sqrt{gd} T = cT \quad \dots\dots\dots 6$$

Untuk kondisi gelombang di laut transisi, yaitu jika $1/20 < d/L < 1/2$, cepat rambat

dan panjang gelombang dihitung dengan menggunakan persamaan 3 dan 4. Apabila persamaan (3) dibagi (5) atau (4) dibagi dengan (6) akan didapat :

$$\frac{c}{c_0} = \frac{L}{L_0} = \tanh\left(\frac{2\pi d}{L}\right) \quad \dots\dots\dots 7$$

Apabila kedua ruas dan persamaan (7) dikalikan dengan d/L maka akan didapat :

$$\frac{d}{L_0} = \frac{d}{L} = \tanh\left(\frac{2\pi d}{L}\right) \quad \dots\dots\dots 8$$

Dimana

D : Jarak antara muka air rerata dan dasar laut

$\eta(x,t)$: Fluktuasi muka air terhadap muka air diam

a : Amplitudo gelombang

H : Tinggi gelombang $= 2a$

L : Panjang gelombang, yaitu jarak antara dua puncak gelombang yang berurutan

L_0 : Panjang gelombang awal

T : Periode gelombang, yaitu interval waktu yang diperlukan oleh partikel air untuk kembali pada

kedudukan yang sama dengan kedudukan sebelumnya

C : Kecepatan rambat gelombang = L/T

C_0 : Kecepatan rambat gelombang awal

k : angka gelombang = $2\pi / L$

σ : frekuensi gelombang = $2\pi / T$

g : gravitasi = 9.81 m/d^2

b. Teori gelombang Stokes

Teori stokes mengembangkan teori orde kedua untuk gelombang yang mempunyai tinggi gelombang kecil tetapi berhingga. Beberapa karakteristik pengerjaan teori gelombang stokes diberikan berikut ini (Triatmodjo, 1995).

1. Panjang dan kecepatan rambat gelombang

Panjang dan kecepatan rambat gelombang untuk teori gelombang stokes sama dengan teori gelombang air yaitu :

Hubungan cepat rambat gelombang dengan T dan d adalah :

$$C = \frac{gT}{2\pi} \tanh \frac{2\pi d}{L} \quad 9$$

Dan hubungan panjang gelombang sebagai fungsi kedalaman adalah :

$$L = \frac{gT^2}{2\pi} \tanh \frac{2\pi d}{L} \quad 10$$

2. Fluktuasi muka air

Persamaan muka air untuk teori orde kedua adalah sebagai berikut :

$$\eta = \frac{H}{2} \cos(kx - \sigma) + \frac{\pi H^2 \cosh kd}{32L \sinh^3} (2 + \cosh 2kd) \cos 2(kx - \sigma)$$

Untuk laut dalam ($d/l > 0.5$) persamaan diatas menjadi

$$\eta = \frac{H_0}{2} \cos \left(\frac{2\pi x}{\lambda_0} - \frac{2\pi t}{T} \right) + \frac{\pi H_0^2}{4\lambda_0} \cos \left[\frac{4\pi x}{\lambda_0} - \frac{4\pi t}{T} \right] \quad \dots\dots\dots 11$$

Kecepatan partikel (u dan v) komponen kecepatan partikel dalam arah x dan y mempunyai bentuk berikut :

$$u = \frac{\pi H \cosh k(d+y)}{T \sinh kd} \cos(kx - \sigma) + \frac{3}{4} \left(\frac{\pi H}{L} \right)^2 C \frac{\cosh 2k(d+y)}{\sinh^4 kd} \cos 2(kx - \sigma)$$

$$v = \frac{\pi H \cosh k(d+y)}{T \sinh kd} \sin(kx - \sigma) + \frac{3}{4} \left(\frac{\pi H}{L} \right)^2 C \frac{\cosh 2k(d+y)}{\sinh^4 kd} \sin 2(kx - \sigma)$$

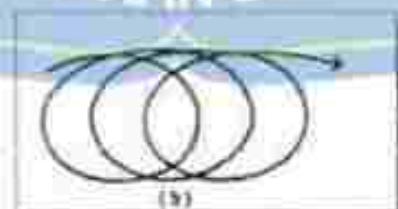
3. Perpindahan (*displacement*) partikel (ξ dan ϵ)

Persamaan orde kedua dan perpindahan partikel terhadap posisi rerata untuk gelombang stokes kedua mempunyai bentuk berikut ini.

$$\xi = \frac{H \cosh k(d+y)}{2 \sinh kd} \sin(kx - \sigma) + \frac{\pi H^2}{16 \sinh^4 kd} \left[1 - \frac{3 \cosh 2k(d+y)}{2 \sinh^4 kd} \right] \sin 2(kx - \sigma) + \left(\frac{\pi H}{L} \right) \frac{C \cosh 2k(d+y)}{2 \sinh^4 kd} \quad \dots\dots\dots 12$$

Kecepatan transpor massa.

Teori Stokes menganggap bahwa partikel air bergerak dalam orbit berupa lingkaran atau elips tidak tertutup. Sehingga hal ini menyebabkan terjadinya aliran massa air dalam arah penjararan gelombang (Tatmadge, 1985) seperti terlihat pada gambar 5.



Gambar 4 Orbit partikel air pada gelombang Stokes

$$U(y) = \left[\frac{\pi H}{L} \right]^2 \frac{C \cosh 2k(d+y)}{2 \sinh^4 kd} \quad \dots\dots\dots 13$$

c. Teori gelombang knoidal

Teori gelombang knoidal merupakan teori gelombang amplitudo berhingga yang cocok digunakan pada perairan dangkal dengan perbandingan $d/l < 1/8$. Gelombang knoidal adalah gelombang periodik yang biasanya mempunyai puncak tajam yang dipisahkan oleh lembah yang cukup panjang.

Gambar 6 menunjukkan beberapa parameter gelombang knoidal. Karakteristik gelombang dinyatakan dalam parameter yang mempunyai fungsi dari k . Parameter k tidak mempunyai arti fisik, dan hanya digunakan untuk menyatakan hubungan antara berbagai parameter gelombang. Ordinat dari permukaan air y_s diukur terhadap dasar diberikan oleh:

$$y_s = y_t + H \cdot \text{cn}^2 \left(2K(k) \left(\frac{x}{L} - \frac{t}{T} \right), k \right) \dots\dots\dots 14$$

Dimana:

y_t : jarak dari dasar ke lembah gelombang.

cn : fungsi cosinus elips.

$K(k)$: integral elips.

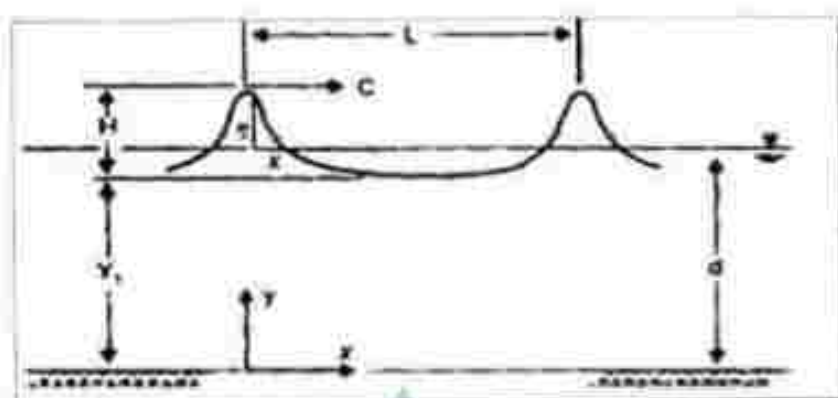
k : modulus dari integral elips. (nilai k berkisar antara 0 – 1)

Jarak dari dasar ke lembah gelombang (y_t) adalah:

$$\frac{y_t}{yc} = \frac{yc}{d} - \frac{H}{d} = \frac{16d^3}{3H^2} K(k)[K(k) - E(k)] + 1 - \frac{H}{d} \dots\dots\dots 15$$

Dengan yc adalah jarak dari dasar ke puncak gelombang, panjang gelombang di berikan oleh rumus:

$$L = \sqrt{\frac{16d^3}{3H}} k \cdot K(k) \dots\dots\dots 16$$



Gambar 5 Gelombang knoidal (Triatmodjo, 1999)

D. Analisis Statistik Gelombang

1. Gelombang Representatif

Untuk keperluan perencanaan bangunan-bangunan pantai perlu dipilih tinggi dan periode individu (individual wave) yang dapat diwakili pada spektrum gelombang. Gelombang tersebut dikenal dengan gelombang representatif. Apabila tinggi gelombang dan suatu pencatatan diurutkan dari nilai tertinggi ke terendah atau sebaliknya, maka akan dapat ditentukan nilai H_n yang merupakan rerata dari n persen gelombang tertinggi. Dengan bentuk seperti ini akan dapat dinyatakan karakteristik gelombang dalam bentuk gelombang tunggal. Misalnya H_{10} adalah tinggi rerata dari 10 persen gelombang tertinggi dari pencatatan gelombang. Bentuk yang paling banyak digunakan adalah H_{33} atau tinggi rerata dari 33% nilai tertinggi dari pencatatan gelombang, yang juga disebut sebagai tinggi gelombang signifikan H_s . Cara yang sama juga dapat digunakan untuk periode gelombang. Tetapi biasanya periode rerata untuk sepertiga gelombang tertinggi.

2. Analisis Frekuensi

Ada dua metode yang digunakan untuk memprediksi gelombang dengan periode ulang tertentu, yaitu distribusi Gumbel (Fisher – Tippett Type 1) dan distribusi Weibull (CERC, 1984). Kedua distribusi tersebut mempunyai bentuk berikut ini.

a. Distribusi Fisher – Tippett Type 1

$$P(H_s \leq H_s) = e^{-e^{-\frac{H_s - \mu}{\sigma}}}$$
17

Distribusi Weibull

$$P(H_s \leq H_s) = 1 - e^{-\left(\frac{H_s - \mu}{\sigma}\right)^k}$$
18

Dimana:

$P(H_s \leq H_s)$: Probabilitas Bahwa H_s tidak dilampaui

H : Tinggi gelombang representatif

H' : Tinggi gelombang dengan nilai tertentu

A : Parameter skala

B : Parameter lokasi

K : Parameter bentuk (kolom pertama tabel)

Tabel 1 Koefisien Untuk Menghitung Deviasi Standar

Distribusi	α_1	α_2	K	C	ϵ
FT – 1	0,64	9,0	0,93	0,0	1,33
Weibull (k=0,75)	1,65	11,4	0,63	0,0	1,15
Weibull (k= 1,0)	1,92	11,4	0,00	0,3	0,90
Weibull (k= 1,4)	2,05	11,4	0,69	0,4	0,72
Weibull (k= 2,0)	2,24	11,4	1,34	0,5	0,54

Sumber : (Triatmojo, 1999)

Data masukan disusun dalam urutan dari besar ke kecil. Selanjutnya probabilitas ditetapkan untuk setiap tinggi gelombang sebagai berikut:

a. Distribusi Fisher – Tippet Type I

$$P(H_s \leq H_m) = 1 - \frac{m-0,44}{N_t+0,12} \dots\dots\dots 19$$

Distribusi Weibull

$$P(H_s \leq H_m) = 1 - \frac{m-0,2}{N_t+0,12} \dots\dots\dots 20$$

Dimana:

$P(H_s \leq H_m)$ Probabilitas dari tinggi gelombang representative ke-m yang tidak dilampaui

H_m Tinggi gelombang urutan ke-m

m Nomor urut tinggi gelombang signifikan = 1,2, ..., N

N_t Jumlah kejadian gelombang selama pencatatan (bisa lebih besar dari gelombang representative)

Parameter A dan B di dalam persamaan 24 dihitung dari metode kuadrat terkecil untuk setiap tipe distribusi yang digunakan. Hitungan didasarkan pada analisis regresi linier dan persamaan berikut:

$$H_m = Ay_m + B \dots\dots\dots 21$$

Dimana y_m diberikan oleh bentuk berikut :

Untuk distribusi Fisher – Tippet tipe I

$$y_m = -\ln[-\ln F(H_s \leq H_m)] \dots\dots\dots 22$$

Untuk Distribusi Weibull

$$y_m = [-\ln(1 - F)(H_s \leq H_m)]^{\frac{1}{k}} \dots\dots\dots 23$$

Dengan A^* dan B^* adalah perkiraan dari parameter skala dan local yang diperoleh dari analisis regresi linier.

b. Periode ulang

Tinggi gelombang signifikan untuk berbagai periode ulang dihitung dari fungsi frekuensi distribusi probabilitas dengan rumus berikut ini.

$$H_{sr} = A^* y_r + B^* \quad 24$$

Dimana y_r diberikan oleh bentuk berikut :

Untuk distribusi Fisher-Typpet tipe I :

$$y_r = -\ln \left[-\ln \left(1 - \frac{1}{L T_r} \right) \right] \quad 25$$

Untuk Distribusi Weibull

$$y_r = \left[\ln(L T_r) \right]^{\frac{1}{K}} \quad 26$$

Dimana

H_{sr} : Tinggi gelombang signifikan dengan periode ulang T_r

T_r : Periode ulang (tahun)

K : Panjang data (tahun)

L : Rerata jumlah kejadian per tahun

E. Deformasi Gelombang

Apabila suatu deretan gelombang bergerak menuju pantai, gelombang tersebut akan mengalami perubahan bentuk yang disebabkan oleh proses refraksi dan pendangkalan gelombang, difraksi, refleksi dan gelombang pecah.

1. Gelombang Laut Dalam ekivalen

Analisa transformasi gelombang sering dilakukan dengan konsep gelombang laut dalam ekuivalen, yaitu tinggi gelombang di laut apabila gelombang tidak mengalami refraksi, difraksi dan transformasi lainnya, sehingga perkiraan transformasi dan deformasi gelombang dapat dilakukan dengan lebih mudah. Tinggi gelombang laut dalam ekivalen dinyatakan dalam bentuk

$$H'_0 = K' K_r H_0 \quad 27$$

Untuk perhitungan gelombang dalam keadaan dimana gelombang tidak mengalami difraksi, dapat digunakan rumus berikut:

$$H'_0 = K_r H_0 \quad 28$$

Dengan :

H'_0 = Tinggi gelombang laut dalam ekuivalen

H_0 = Tinggi gelombang laut dalam

K' = Koefisien difraksi

K_r = Koefisien refraksi

Konsep tinggi gelombang laut dalam ekivalen ini digunakan dalam analisa gelombang pecah, limpasan gelombang dan proses lain.

2. Refraksi Gelombang

Defraksi terjadi karena adanya pengaruh perubahan kedalaman laut. Refraksi dan pendangkalan gelombang (*wave shoaling*) akan dapat menentukan tinggi gelombang di suatu tempat berdasarkan karakteristik gelombang datang. Refraksi mempunyai pengaruh yang cukup besar terhadap tinggi dan arah gelombang serta distribusi energi gelombang di sepanjang pantai.

Suatu deretan gelombang yang di laut dalam mempunyai panjang gelombang L_0 dan garis puncak gelombang sejajar bergerak menuju pantai yang memiliki kontur dasar laut dan garis pantai yang tidak teratur, seperti pada gambar 3. Terlihat bahwa garis puncak gelombang berubah bentuk dan berusaha untuk sejajar garis contour dan garis pantai. Garis ortogonal gelombang membelok dalam arah menuju tegak lurus garis kontur. Pada lokasi 1, garis orthogonal menguncup (konvergen) sedang di lokasi 2, garis orthogonal menyebar (divergen).

Karena energi gelombang di antara dua garis ortogonal adalah konstan sepanjang lintasan, berarti energi gelombang tiap satuan lebar di lokasi 1 adalah lebih besar daripada di lokasi 2 (jarak antara garis orthogonal di lokasi 1 lebih kecil daripada di laut dalam sedangkan di lokasi 2 jarak tersebut lebih besar).

Dalam menyelesaikan masalah refraksi gelombang yang disebabkan karena perubahan kedalaman laut, seperti pada gambar 3, suatu deretan gelombang menjalar dari laut dengan kedalaman d_1 menuju kedalaman

d2, dianggap tidak ada refleksi gelombang pada kedalaman tersebut. Karena adanya perubahan kedalaman maka cepat rambat dan panjang gelombang berkurang dari C_1 dan L_1 menjadi C_2 dan L_2 . Sesuai dengan hukum Snellius, berlaku :

$$\sin \alpha_2 = \left[\frac{C_2}{C_1} \right] \sin \alpha_1 \quad \dots\dots\dots 29$$

dimana :

α_1 : sudut antara garis puncak gelombang dengan kontur dasar di mana gelombang melintas.

α_2 : sudut yang sama diukur dari garis puncak gelombang melintasi kontur dasar berikutnya.

C_1 : kecepatan gelombang pada kedalaman di kontur pertama.

Apabila ditinjau gelombang di laut dalam dan di suatu luk yang ditinjau, maka

$$\sin \alpha = \left[\frac{C}{C_0} \right] \sin \alpha_0 \quad \dots\dots\dots 33$$

dengan α adalah sudut antara garis puncak gelombang dan garis kontur dasar laut di titik yang ditinjau, dan α_0 adalah sudut antara garis puncak gelombang di laut dalam dan garis pantai.

Dari perumusan tersebut diperoleh suatu koefisien yang disebut koefisien refraksi (K_r) yang diformulasikan sebagai berikut :

$$K_r = \sqrt{\frac{\cos \alpha_0}{\cos \alpha}} \quad \dots\dots\dots 34$$

Selanjutnya tinggi gelombang pada kedalaman tertentu (H_o) dapat dihitung dengan menggunakan rumus :

$$H_o = K_r K_s H_g \quad \text{..... (3.10)}$$

35

Dimana :

K_s : koefisien pendangkalan (*shoaling*),

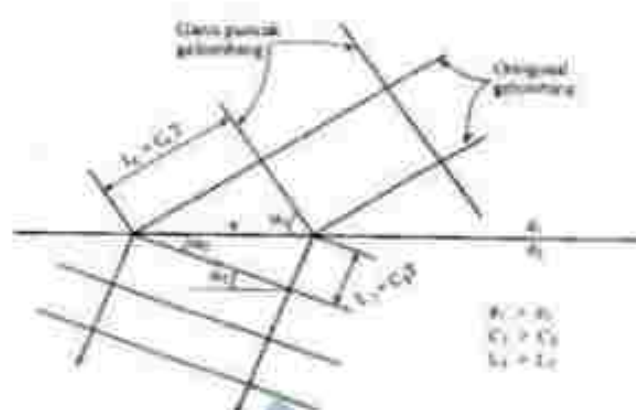
H_o : Tinggi gelombang di laut dalam.

3. Difraksi Gelombang

Difraksi gelombang terjadi apabila suatu deretan gelombang terhalang oleh rintangan seperti pemecah gelombang atau suatu pulau, dimana tinggi gelombang di suatu titik pada garis runcak gelombang lebih besar daripada titik di dekatnya, yang menyebabkan perpindahan energi sepanjang puncak gelombang ke arah tinggi gelombang yang lebih kecil (Triatmodjo, 1999).



Gambar 6 Refraksi Gelombang (Triatmodjo, 1999)



Gambar 7 Hukum Snellius untuk refraksi gelombang (Triatmodjo, 1999)

Pada pemecah gelombang tunggal seperti pada gambar 5, tinggi gelombang di suatu tempat di daerah terlindung tergantung pada jarak titik tersebut terhadap ujung rintangan r , sudut antara rintangan dan garis yang menghubungkan titik tersebut dengan ujung rintangan θ , dan sudut antara arah penjalaran gelombang dan rintangan θ . Perbandingan antara tinggi gelombang di titik yang terletak di daerah terlindung H_A dan tinggi gelombang datang H_P disebut dengan koefisien difraksi K .

$$K = \frac{H_A}{H_P}$$

$$K = f(\theta, \lambda, \frac{r}{\lambda})$$

36



Gambar 8 Difraksi gelombang di belakang rintangan (Triatmodjo, 1999)

4. Refleksi Gelombang

Gelombang datang yang mengenai breakwater sebagian energinya akan diserep dan sebagiannya akan dipantulkan. Besar kemampuan suatu bangunan memantulkan gelombang diberikan oleh koefisien refleksi, yaitu perbandingan antara tinggi gelombang H_r refleksi dan tinggi gelombang datang H_i (CERC, 1984) :

$$K = \frac{H_r}{H_i} \quad 37$$

Koefisien refleksi bangunan diperkirakan berdasarkan tes model. Dalam Triatmodjo (1999), Koefisien refleksi untuk tipe bangunan tumpukan batu selayang diberikan 0,3 sampai 0,6.

5. Gelombang Pecah

Di daerah surf zone, karena kedalaman pantai semakin dangkal, akan terjadi gelombang pecah. Daerah ini menjadi sangat penting, karena pada daerah ini sebagian besar energi pembentuk pantai diperoleh. Berdasar data dari pengamatan Galvin, Battjes (1974) menyimpulkan bahwa tipe gelombang pecah dengan parameter similaritas pantai (*offshore similarity parameter*)

$$E_0 = \frac{\alpha H_s}{\sqrt{L_0}} \quad 38$$

dimana:

α = kelandaian pantai.

Dengan parameter tersebut diatas, tipe gelombang pecah dapat dibedakan sebagai berikut:

1. $0 < \xi_0 < 0.5$: *spilling*

Biasanya terjadi apabila gelombang dengan kemiringan kecil menuju ke pantai yang datar (kemiringan kecil). Gelombang mulai pecah pada jarak yang cukup jauh dari pantai dan pecahnya terjadi berangsur-angsur.

2. $0.5 < \xi_0 < 3.3$: *plunging*

Apabila kemiringan gelombang dari dasar bertambah, gelombang akan pecah dan puncak gelombang akan memutar dengan massa air pada puncak gelombang akan terjun ke depan. Energi gelombang pecah dihancurkan dalam turbulensi, sebagian kecil dipantulkan ke laut dan tidak banyak gelombang baru terjadi pada air yang dangkal.

3. $\xi_0 > 3.3$: *surgung* atau *collapsing*

Surgung terjadi pada pantai dengan kemiringan yang besar seperti pada pantai berkerang. Daerah gelombang pecah sangat sempit dan sebagian besar energi dipantulkan kembali ke laut dalam. Gelombang pecah tipe *surgung* ini mirip dengan *plunging*, tetapi sebelum puncaknya terjun, dasar gelombang sudah pecah.

Berdasarkan analisa Miche, dalam Nizam (1994), gelombang akan pecah apabila memenuhi kriteria berikut:

$$\frac{H_R}{L_R} = 0,142 \tanh \frac{2\pi H_R}{L_R} \dots\dots\dots 39$$

Dari analisa tersebut, untuk air dangkal (landai) akan didapatkan perbandingan antara tinggi gelombang dan kedalaman air (*breaker index* γ_B) sekitar 0.78. Perbandingan tinggi gelombang pecah dan kedalaman air disebut juga indeks pecah (γ_B) :

$$\gamma_B = \frac{H_B}{d_B} \quad \dots\dots\dots 40$$

dimana :

H_B = Tinggi gelombang pecah

d_B = Kedalaman air untuk gelombang pecah

Sedangkan Munk (1949), dalam *Coastal Engineering Research Center* (CERC, 1984) memberikan persamaan untuk menentukan tinggi kedalaman gelombang pecah sebagai berikut :

$$\frac{H_B}{H_o} = \frac{2}{2.3 \left(\frac{d_B}{L_o} \right)^{1/3}} \quad \dots\dots\dots 41$$

$$\frac{d_B}{L_o} = 1.28 \quad \dots\dots\dots 42$$

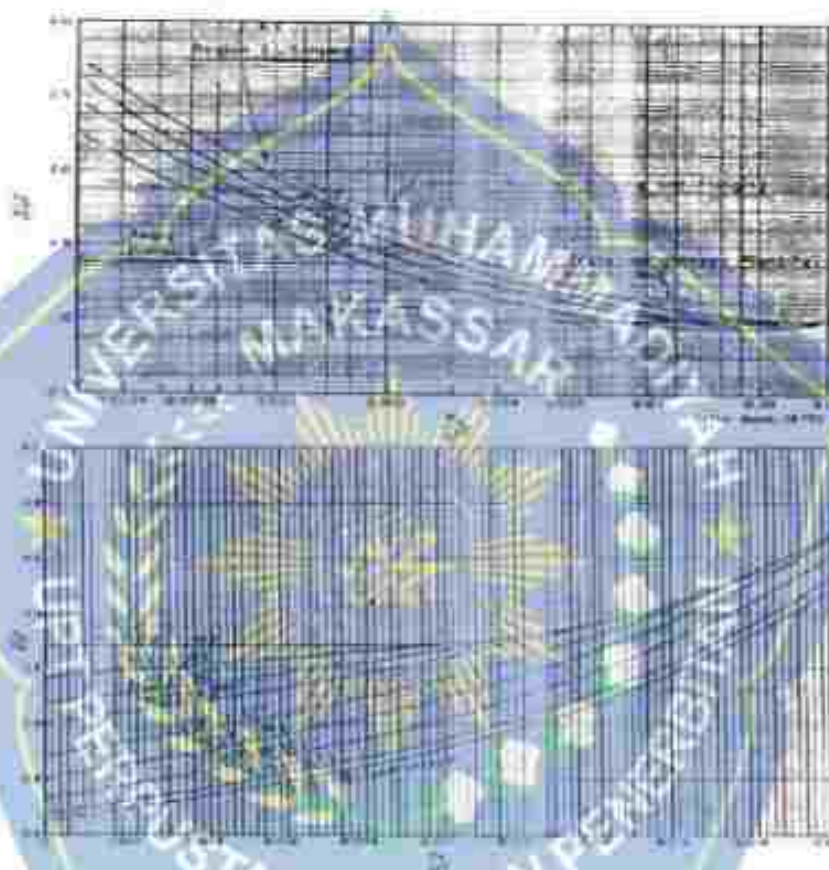
Persamaan 41 dan 42 tidak memberikan pengaruh kemiringan dasar laut terhadap gelombang pecah. Beberapa peneliti lain (Iversen, Goda, Galvin : dalam CERC 1984) membuktikan bahwa H_o / H_b dan d_b / H_b tergantung pada kemiringan pantai dan kemiringan gelombang datang. Untuk menunjukkan hubungan antara H_o / H_b dan H_o / L_b untuk berbagai kemiringan dasar laut dibuat grafik. Sedangkan untuk menunjukkan hubungan antara d_b / H_b dan H_b / gT^2 untuk berbagai kemiringan dasar laut dibuat grafik. Untuk menghitung kedalaman dan tinggi gelombang pecah, disarankan penggunaan kedua jenis grafik tersebut dari pada menggunakan persamaan 41 dan 42 untuk menghitung

tinggi dan kedalaman gelombang pecah pada kedalaman tertentu. Grafik yang diberikan di bawah ini dapat ditulis dalam bentuk:

$$\frac{d_b}{H_b} = \frac{1}{b - \left(\frac{0.1H_b}{gT^2} \right)} \quad \text{.....} \quad 43$$

$$a = 43,75(1 - e^{-2.5m}) \quad \text{.....} \quad 44$$

$$b = \frac{1,56}{(1 + e^{-0.53m})} \quad \text{.....} \quad 45$$



Gambar 9 Penentuan tinggi dan kedalaman gelombang pecah (Triatmojo, 1999)

F. Angin

Data angin yang digunakan untuk peramalan gelombang adalah data angin dipermukaan laut pada lokasi pembangkitan. Data tersebut diperoleh dari pengukuran langsung di laut atau pengukuran di darat di dekat lokasi peramalan kemudian dikonversi menjadi data angin di laut.

Kecepatan angin dinyatakan dalam knot. Satu knot adalah panjang satu menit garis bujur yang melalui katulistiwa yang ditempuh dalam satu jam, atau $1 \text{ knot} = 1,852 \text{ km/jam} = 0,5144 \text{ m/det}$. Jumlah data angin untuk beberapa tahun pengamatan sangat banyak, untuk itu data tersebut harus diolah dan disajikan dalam bentuk tabel atau diagram yang disebut dengan *mawar angin*.



Gambar 10 Contoh Mawar angin (Triatmodjo, 1999)

1. Distribusi Kecepatan Angin

Distribusi kecepatan angin dibagi dalam tiga daerah berdasarkan elevasi di atas permukaan, antara lain daerah geostropik yang berada di atas 1.000 m, daerah Ekman yang berada pada elevasi 100 m sampai 1.000 m, daerah dimana tegangan konstan yang berada pada elevasi 10 m sampai 100 m. Di daerah tegangan konstan, profil vertikal kecepatan angin dinyatakan dalam bentuk :

$$U_{(y)} = \frac{u_*}{k} \left[\ln \left(\frac{z}{z_0} \right) - \psi \left(\frac{z}{L} \right) \right] \quad (10.1)$$

Dimana

U^* = kecepatan geser

k = koefisien Von Karman (0,4)

y = Elevasi terhadap muka air

y_0 = Tinggi kekasaran permukaan

L = Panjang campur yang tergantung pada perbedaan temperatur antara air dan udara (ΔT_{as})

ψ = Fungsi yang tergantung pada perbedaan temperatur antara air dan udara

Untuk memperkirakan pengaruh kecepatan angin terhadap pembangkitan gelombang parameter ΔT_{as} , U^* , dan y_0 harus diketahui.

Untuk memudahkan perhitungan dapat digunakan persamaan yang lebih sederhana berikut ini.

$$U_{(10)} = U(y) \left[\frac{10}{y} \right]^{1/2} \quad 47$$

Yang berlaku untuk y lebih kecil dari 20 m.

2. Konversi Kecepatan Angin

Data angin diperoleh dan pencatatan di permukaan laut dengan menggunakan kapal yang sedang berlayar atau pengukuran di darat, biasanya di bandara. Data angin dari pengukuran dengan kapal perlu dikoreksi dengan menggunakan persamaan berikut.

$$U = 2,16 U_s^{7/9} \quad 48$$

Dimana :

U_s = kecepatan angin yang diukur oleh kapal (knot)

U = Kecepatan angin terkoreksi (knot)

Biasanya pengukuran angin dilakukan di daratan, padahal di dalam rumus-rumus pembangkitan gelombang data angin yang digunakan adalah yang ada di atas permukaan laut. Hubungan antara angin di atas laut dan angin di atas daratan terdekat diberikan oleh : $RL = U_w/U_L$ seperti dalam gambar di bawah ini.



Gambar 10 Hubungan antara kecepatan angin di laut dan di darat

(Triatmodjo, 1993)

Keterangan:

U_w = Kecepatan angin di atas permukaan laut (m/s)

RL = Nilai yang diperoleh dari grafik hubungan antara kecepatan angin di darat dan di laut

U_L = Kecepatan angin di atas daratan (m/s)

Rumus-rumus dan grafik-grafik pembangkitan gelombang mengandung variabel U_A , yaitu faktor tegangan angin (*wind stress factor*) yang dapat dihitung dari kecepatan angin. Setelah dilakukan berbagai konversi kecepatan angin seperti yang telah dijelaskan di atas, kecepatan angin dikonversikan pada faktor tegangan angin dengan menggunakan rumus berikut:

$$U_A = 0,71 U^{1,23} \quad 49$$

Dimana :

U = kecepatan angin dalam m/dt

U_A = faktor tegangan angin dalam m/dt

3. Fetch

Fetch adalah daerah pembentukan gelombang yang diasumsikan memiliki kecepatan dan arah angin relatif konstan. Dalam tinjauan pembangkitan gelombang di laut, fetch dibatasi oleh bentuk daratan yang mengelilingi laut. Di daerah pembentukan gelombang, gelombang tidak hanya dibangkitkan dalam arah yang sama dengan arah angin tetapi juga dalam berbagai sudut terhadap arah angin, maka panjang fetch diukur dari titik pengamatan dengan interval 50.

Untuk mendapatkan fetch efektif dapat diberikan oleh persamaan berikut (Triatmodjo, 1999) :

$$F_{ef} = \frac{\sum x_i \cos \alpha}{\sum \cos \alpha} \quad 50$$

dimana :

F_{eff} : fetch rerata efektif

X_i : panjang segmen fetch yang diukur dari titik observasi gelombang ke ujung akhir fetch.

α : deviasi pada kedua sisi dari arah angin, dengan menggunakan pertambahan 6° sampai sudut sebesar 42° kedua sisi dari arah angin

ϕ : sudut datang gelombang pecah

G. Fluktuasi Muka Air Laut

Fluktuasi muka air laut disebabkan oleh *wave set up*, *wind set up*, pemanasan global dan tsunami.

1. Wave Set up (Kenaikan muka air laut karena gelombang)

Gelombang yang datang dari laut menuju pantai menyebabkan fluktuasi muka air di daerah pantai terhadap muka air di laut. Pada waktu gelombang pecah akan terjadi penurunan rerata terhadap elevasi muka air (*wave set down*) di sekitar lokasi gelombang pecah. Kemudian dari titik dimana gelombang pecah permukaan air rerata ming ke atas ke arah pantai (*wave set up*).



Gambar 12 Wave Set Up dan Wave Set Down (Triatmodjo, 1999)

Wave set up di pantai dapat dihitung dengan menggunakan teori Longuet-Higgins dan Stewart. Besar wave set up di daerah gelombang pecah diberikan oleh :

$$S_w = 0,19 [1 - 2,82(H_b/(gT^2))^{1/2}]H_b \dots\dots\dots 51$$

Dimana :

S_w = set up daerah garis pantai (m)

T = periode gelombang (detik)

H_b = tinggi gelombang pecah (m)

g = percepatan gravitasi (m/det^2)

Sedangkan wave set down S_d (Tn Atnojo) di daerah gelombang pecah diberikan dalam bentuk :

$$S_d = \frac{0,53 H_b^2 T^2}{g T^2} \dots\dots\dots 52$$

2. Wind Set Up (Kenalkan muka air laut karena angin)

Angin dengan kecepatan besar (badai) yang terjadi di atas permukaan laut bisa membangkitkan fluktuasi muka air laut yang besar di sepanjang pama. Jika badai tersebut cukup kuat dan daerah pantai dangkal dan luas. Penentuan elevasi muka air rencana selama terjadinya badai adalah sangat kompleks yang melibatkan interaksi antara angin dan air, perbedaan tekanan atmosfer dan beberapa parameter lainnya. Perbedaan tekanan atmosfer selalu berkaitan dengan perubahan arah dan kecepatan angin, dan angin tersebut yang menyebabkan fluktuasi muka air laut.

Gelombang badai biasanya terjadi dalam waktu yang bersamaan dengan proses alam lainnya seperti pasang surut. Besarnya kenaikan muka air karena badai dapat diketahui dengan memisahkan hasil pengukuran muka air laut selama terjadi badai dengan fluktuasi muka air laut karena pasang surut.

Kenaikan muka air laut karena badai dapat dihitung dengan persamaan berikut :

$$\Delta h = F i / 2 \quad \dots \dots \dots 52$$

$$\Delta h = F c (V^2 / 2gd) \quad \dots \dots \dots 53$$

Dimana :

Δh = kenaikan elevasi muka air karena badai (m)

F = panjang fetch (m)

i = kemiringan muka air laut

c = konstanta = 7.5×10^{-6}

V = kecepatan angin badai (m/det)

d = kedalaman air (m)

Di dalam memperhitungkan *wind set up* di daerah pantai dianggap bahwa laut dibatasi oleh sisi (pantai) yang impermeabel, dan hitungan dilakukan untuk kondisi dalam arah tegak lurus pantai. Apabila arah angin dan fetch membentuk sudut terhadap garis pantai, maka yang diperhitungkan adalah komponen tegak lurus pantai.

H. Design Water Level (DWL)

Untuk menentukan kedalaman rencana bangunan (ds) maka perlu dipilih suatu kondisi muka air yang memberikan gelombang terbesar, atau *run up* tertinggi. Kedalaman rencana bangunan (ds) dapat dihitung dengan persamaan :

$$ds = (HHWL - BL) + \text{storm surge / wind set up} + SLR \quad \text{..... (54)}$$

Dimana :

- ds = Kedalaman kaki bangunan pantai
- $HHWL$ = Highest high water level (muka air pasang tertinggi) (Rahmat, 1993)
- BL = Bottom level (elevasi dasar pantai di depan bangunan)
- SLR = Sea Level rise (kenaikan muka air laut)

I. Pasang Surut

Pasang surut adalah fluktuasi muka air laut karena adanya gaya tarik benda-benda langit, terutama matahari dan bulan terhadap massa air laut di bumi. Meskipun massa bulan jauh lebih kecil dari massa matahari, tetapi karena jaraknya terhadap bumi jauh lebih dekat, maka pengaruh gaya tarik bulan terhadap bumi lebih besar dari pada pengaruh gaya tarik matahari (Triatmodjo, 1999).

1. Tipe pasang surut

Bentuk pasang surut di berbagai daerah tidak sama. Di suatu daerah dalam satu hari dapat terjadi satu kali atau dua kali pasang surut.

Secara umum pasang surut di berbagai daerah dapat dibedakan dalam empat tipe yaitu (Triatmodjo, 1999)

1. Pasang surut harian tunggal (*diurnal tide*)
2. Pasang surut harian ganda (*semidiurnal tide*)
3. Pasang surut campuran condong ke harian ganda (*mixed tide prevailing semidiurnal*)
4. Pasang surut campuran condong ke harian tunggal (*mixed tide prevailing diurnal*)

2. Elevasi muka air pasang surut

Elevasi muka air pasang surut ditentukan berdasarkan pengukuran selama 15 hari atau 30 hari. Pengukuran dilakukan dengan system topografi lokal di lokasi pekerjaan.

Beberapa elevasi pasang surut didefinisikan sebagai berikut:

1. Muka air tertinggi (HWL), muka air tertinggi yang dicapai pada saat air pasang dalam satu siklus pasang surut
2. Muka air rendah (LWL), kedudukan air terendah yang dicapai pada saat air surut dalam satu siklus pasang surut
3. Muka air tinggi rerata (MHWL), adalah rerata dari muka air tinggi selama periode 19 tahun
4. Muka air rendah rerata (MLWL), adalah rerata dari muka air rendah selama period 19 tahun.

5. Muka air laut rerata (MSL), adalah muka air rerata antara muka air tinggi rerata dan muka air rendah rerata. Elevasi ini digunakan sebagai referensi untuk elevasi di daratan.
6. Muka air tinggi tertinggi (HHWL), air tertinggi pada saat pasang surut purnama atau bulan mati.
7. Muka air rendah terendah (lowest low water level, LLWL), air terendah pada saat pasang surut purnama atau bulan mati.

Peramalan pasang surut akan dilakukan untuk kurun waktu yang cukup panjang yaitu sekitar 18,5 tahun, dimana dalam kurun waktu tersebut diyakini semua variasi harmonik yang ada telah tercakup seluruhnya. Hasil peramalan tersebut kemudian dianalisa lebih lanjut untuk memperoleh beberapa elevasi penting dalam perencanaan sebagai berikut:

1. Muka surutan (LWS)

Muka surutan berdasarkan definisi Australia yaitu Indian Spring Low Water, maka:

$$Z_0 = S_0 - (AM_1 + AS_2 + AK_1 + AO_1) \dots\dots\dots 54$$

2. Air tertinggi rata-rata (HWS)

Untuk menghitung air tertinggi rata-rata (MHHWS) atau biasa disebut dengan HWS maka digunakan persamaan berikut :

$$Z_1 = Z_0 + 2(AS_2 + AM_2 + AK_1 + AO_1) \dots\dots\dots 55$$

Dari data konstanta pasang surut, selanjutnya dilakukan peramalan selama 18,5 tahun kedepan. Untuk meramalkan pasang surut digunakan persamaan :

$$\eta(t) = S_0 + \sum_{i=1}^n A_i \cos(W_i t - P_i) \quad \text{-----} \quad 56$$

Untuk menentukan tipe pasut digunakan criteria Courtier dengan bilangan Formzal (F):

$$F = \frac{A(K_2) + A(O_2)}{A(M_2) + A(S_2)} \quad \text{-----} \quad 57$$

Rentang nilai F adalah :

- 0,00 – 0,25 : Mixed Tide Semidiurnal
- 0,26 – 1,50 : Mixed Tide Prevailing Semidiurnal
- 1,51 – 3,00 : Mixed Tide Prevailing Diurnal
- > 3,00 : Mixed Tide Diurnal

Dimana :

- M2 : komponen utama bulan (semi diurnal)
- S2 : komponen utama matahari (semi diurnal)
- N2 : komponen eliptis bulan
- K2 : komponen bulan
- K1 : komponen bulan
- O1 : komponen utama bulan (diurnal)
- P1 : komponen utama matahari (diurnal)
- M4 : komponen utama bulan (kuarter diurnal)
- MS4 : komponen matahari bulan

J. Batimetri dan Topografi

Peta bathimetri diperlukan untuk mengetahui kedalaman laut (elevasi) di sekitar lokasi pekerjaan/ penelitian yang dapat digunakan pada kegiatan pengerukan yang dilakukan untuk menentukan volume pekerjaan dan akhirnya menentukan biaya.

Pengukuran bathimetri biasanya dilakukan sepanjang pantai, yaitu sekitar 1 km ke arah barat dan 1 km ke arah timur dan dalam arah tegak lurus pantai sepanjang 100 m ke arah darat dan 100 m ke arah laut sampai garis pantai pada muka air surut terendah dan dari hasil pengukuran nantinya bisa didapatkan besar dan kemiringan dasar laut.

Sedangkan tujuan dari pengukuran bathimetri itu sendiri adalah :

1. Mendapatkan informasi kedalaman dasar laut yang ditentukan dan kedudukan MSL
2. Mendapatkan data yang akan dianalisa lebih lanjut untuk keperluan penelitian dan perencanaan.

Ketidaktepatan dalam pekerjaan pemetaan bathimetri dapat menyebabkan elevasi yang tidak sesuai maupun perbedaan volume aktual pada pekerjaan pengerukan yang cukup besar. Mengingat pentingnya pemetaan bathimetri sehingga harus dilakukan dengan baik.

Adapun prosedur utama dalam pengukuran pemetaan bathimetri adalah :

1. Penentuan datum untuk beberapa pekerjaan
2. Pemasangan alat ukur atau pencatat pasang surut yang dikaitkan dengan datum yang sudah ditentukan.

3. Pekerjaan *sounding* yang harus dikorelasikan dengan waktu pelaksanaannya.
4. Penentuan posisi kendaraan pada waktu *sounding* harus dilakukan dengan cara yang tepat dan benar
5. *Echosounder* harus dikalibrasikan sebelum digunakan.

K. Aspek Perlindungan dan Pengamanan Pantai

1. Kriteria perencanaan

Perlindungan atau pengamanan pantai dimaksudkan untuk melindungi garis pantai dari perubahan-perubahan yang tidak diinginkan, seperti erosi pantai atau sedimentasi di jalur pelayaran atau pelabuhan. Secara alami perlindungan pantai yang efektif antara lain adalah:

1. Pantai pasir atau hamparan pasir merupakan perlindungan alamiah yang dapat berfungsi sebagai penghantar energi gelombang yang efektif serta bukit pasir (*sand dunes*) yang merupakan cadangan pasir dan berfungsi sebagai tembok.
2. Alam menyediakan tumbuhan pantai seperti pohon bakau, pohon api-api atau pohon nipah sebagai pelindung pantai. Tumbuhan pantai ini akan memecahkan energi gelombang dan memacu pertumbuhan pantai. Gerakan air yang lambat diantara akar-akar pohon tersebut di atas dapat mendukung proses pengendapan dan merupakan tempat yang baik untuk berkembang biaknya kehidupan laut, misalnya ikan.

Sedangkan perencanaan perlindungan pantai buatan dilakukan dengan lima pendekatan:

1. Mengubah laju sedimentasi yang masuk ke daerah pantai, misalnya dengan membuat struktur untuk menangkap sedimen dari hulu sungai yang masuk ke pantai (bangunan groin).
2. Mengurangi energi gelombang yang sampai ke pantai. Seperti pembuatan pemecah gelombang lepas pantai yang dapat menghancurkan energi gelombang yang menuju pantai, sehingga angkutan sedimen sejajar pantai yang disebabkan oleh gelombang dapat berkurang.
3. Memperkuat tepung pantai sehingga tahan terhadap gempuran gelombang. Misalnya dengan pembuatan *revetment* atau *seawalls*.
4. Menambah suplai sedimen ke pantai misalnya dengan cara *sand by passing* atau *beach nourishment* atau *beach fills*.
5. Melakukan penghijauan daerah pantai misalnya dengan penanaman pohon bakau, api-api atau nipah.

Bentuk konservasi pantai dengan cara pembuatan struktur pengaman pantai buatan adalah dengan *hard structure* (struktur keras) dan *soft structure* (struktur lunak).

Struktur keras didesain dengan kondisi yang stabil dan tetap, mampu menahan ombak, mampu menahan arus dan transport sedimen secara penuh. Oleh karena itu struktur keras memberikan pengaruh yang lebih besar terhadap perpindahan pasir atau sedimentasi secara alami, yang termasuk dalam struktur keras adalah: *groin*, *revetment*, *seawalls* dan *breakwater*.

Sedangkan alternatif pemakaian struktur lunak diharapkan merupakan struktur yang dapat bergerak dinamis, seiring dengan kondisi ombak dan arus. Contoh struktur lunak antara lain: *beach nourishment* dan penghijauan daerah pantai untuk meningkatkan stabilitas pantai.

2. Tembok Laut (Seawall)

Seawall adalah jenis konstruksi pengaman pantai yang ditempatkan sejajar atau kira-kira sejajar dengan garis pantai, membatasi secara langsung bidang daratan dengan air laut, dapat dipergunakan untuk pengamanan pada pantai berlumpur atau berpasir. Fungsi utama jenis konstruksi pengaman pantai tersebut antara lain melindungi pantai bagian darat langsung di belakang konstruksi terhadap erosi akibat gelombang dan arus serta sebagai penahan tanah di belakang konstruksi.

Seawall merupakan konstruksi yang masif, direncanakan untuk dapat menahan gaya gelombang yang relatif tinggi secara keseluruhan. Bahan konstruksi yang lazim dipakai antara lain pasangan batu dan beton.



Gambar 13 Contoh desain Seawall (Bambang Triatmojo)

Kriteria perencanaan seawall :

1. Elevasi mercu

$$El_{\text{mercu}} = DWL + R_u + F_b \quad 58$$

Dimana :

El_{mercu} : Elevasi mercu seawall (m)

DWL : Design Water Level (m)

R_u : Run up gelombang (m)

F_b : Tinggi jagaan (1,0 – 1,5 m)

2. Lebar mercu

Lebar mercu seawall paling tidak tiga kali diameter ekuivalen batu lapis lindung. Bila mercu dipergunakan untuk jalan maka lebar mercu dapat diambil antara 3,0 – 6,0 m.

3. Berat lapis lindung

$$W = \frac{\gamma_a H^3}{K_D A' \gamma_a (\theta)} \quad 59$$

$$\Delta = \frac{\gamma_b - \gamma_a}{\gamma_a} \quad 60$$

Dimana :

W : Berat minimum batu (ton)

H : Tinggi gelombang rencana (m)

K_D : Koefisien stabilitas batu lapis lindung

θ : Sudut lereng seawall

γ_a : berat satuan air laut (ton/m³)

γ_b : Berat satuan batu lapis lindung (ton/m³)

4. Tebal lapisan lemak

$$t = 2d_s + 2\left(\frac{W}{\gamma_o}\right) \quad \text{C}$$

Dimana:

t : Tebal lapisan lemak (cm)

ds : diameter apendiks (cm)

W : Berat lapisan lemak (g)

 γ_o : Berat sel lemak (g/cm³)

5. Test Perforasi

Tebal selaput peritoneum (cm) :

dipergunakan:

(rawang)

pondasi air

$$W = \frac{W_{air}}{W_{air} - W_{t}}$$

Dimana:

W : Berat air dalam rawang (g)

 γ_b : Berat selaput peritoneum (g/cm³)

Sr : Perbandingan selaput peritoneum

Ns : Angka selaput peritoneum (g/cm³)

bangunan seperti di bawah ini (gambar 1.20)

 γ_a : berat jenis air laut (= 1,025 = 1,02 gram/cm³)

6. Gays Lataral Abdominal Tapping Untuk Peritonitis

a. Tekanan T_{abdominal}

Besar gaya yang bekerja pada seawali akibat tekanan tanah aktif (timbunan tanah reklamasi) tergantung pada karakter fisik partikel. Untuk menghitung gaya akibat tekanan tanah aktif dapat dihitung dengan formula (lihat Gambar 27):

$$Pa = \frac{1}{2} \gamma H^2 Ka + 2cH \sqrt{Ka}$$

$$Ka = \frac{1 - \sin \phi}{1 + \sin \phi} = \tan^2 \left(45^\circ - \frac{\phi}{2} \right)$$

Dimana: Pa = gaya akibat tekanan tanah aktif (tf/m')

Ka = koefisien tekanan tanah aktif

H = tinggi struktur (m)

c = Kohesi tanah (tf/m²)

γ = berat volum tanah (tf/m³)

ϕ = sudut geser dalam tanah



Gambar 14 Gaya akibat tekanan tanah aktif (Triatmodjo, 1999)

b. Tekanan Tanah Pasif

Gaya yang bekerja pada seawall dalam menahan gerakan seawall disebut gaya tanah pasif (P_p), yang besarnya dapat dihitung dengan formula :

$$P_p = \frac{1}{2} \gamma H^2 K_p + 2cH \sqrt{K_p}$$

$$K_p = \frac{1 + \sin \phi}{1 - \sin \phi} = \tan^2 \left(45^\circ + \frac{\phi}{2} \right)$$

c. Gaya Gempa

Gaya gempa bekerja pada bangunan pantai, terdiri dari gaya gempa statik yang bekerja pada mlt berat bangunan seawall, gaya gempa hidrodinamik yang disebabkan bertambahnya tekanan air akibat adanya gempa, dan gaya gempa yang disebabkan bertambahnya tekanan tanah aktif akibat gempa

1) Gaya statik pada seawall akibat gempa

Besarnya gaya gempa ini dapat dihitung dengan rumus:

$$F_G = k_h \cdot W \quad 63$$

$$k_h = a_d/g \quad 64$$

$$a_d = z \cdot a_e \cdot v \quad 65$$

Dimana:

F_G = gaya gempa

W = berat seawall (tf/m)

k_h = koefisien gempa horizontal

g = percepatan grafitasi bumi (981 gal)

a_c = percepatan gempa dasar (gal)

Kala ulang 20 tahun $a_c = 85$ gal

Kala ulang 100 tahun $a_c = 160$ gal

Kala ulang 500 tahun $a_c = 225$ gal

Kala ulang 1000 tahun $a_c = 275$ gal

a_d = percepatan gempa rencana (gal)

z = Koefisien zona (lihat Gambar 4.18)

v = faktor koreksi jenis tanah setempat

Batuan $v = 0,8$

Diluvium $v = 1,0$

Alluvium $v = 1,1$

Alluvium lunak $v = 1,2$

2) Gaya hidrodinamik akibat gempa

Besarnya gaya hidrodinamik akibat gempa dapat dihitung dengan rumus

$$P_g = k_h \cdot z \cdot D \quad \text{.....} \quad 66$$

Dimana:

P_g = gaya hidro dinamik (tfm)

k_h = koefisien gempa horizontal

d = kedalaman air didepan tempok laut (m)

γ_s = Berat volume air laut (tfm^{-3})

3) Gaya tekanan tanah akibat gempa

Gaya tekan tanah pada saat terjadi gempa dapat dihitung dengan formula (Direktorat Jendral Sumber Daya Air, 2004):

$$P_0 = \frac{1}{2} \cdot K_e \cdot \gamma \cdot H^2 \quad \dots\dots\dots 67$$

$$K_e = \frac{\cos^2(\delta - \theta - \alpha)}{\cos\theta \cos^2\alpha \cos(\delta + \alpha + \theta) \left[1 - \frac{\sin(\phi + \delta) \sin(\phi + \theta - \beta)}{\cos(\delta + \alpha + \theta) \cos(\beta - \alpha)} \right]^2}$$

$$\theta = \arctan \frac{k_h}{(1 - k_v)} \quad \dots\dots\dots 68$$

Dimana:

P_0 = tekanan tanah total (dinamik + statik) (tf/m)

K_e = koefisien tekanan tanah pada saat gempa

H = tinggi tanah (m)

γ = berat satuan volume tanah (tf/m³)

α = kemiringan bidang tembok terhadap vertikal

β = kemiringan muka tanah

ϕ = sudut gesek dalam tanah

δ = sudut geser tanah dan tembok

Dalam perencanaan seawall atau revetment perlu ditinjau fungsi dan bentuk bangunan, lokasi, panjang, tinggi, stabilitas, bangunan dan tanah pondasi, elevasi muka air baik didepan maupun dibelakang bangunan, ketersediaan bahan bangunan dan sebagainya.

Penjelasan tentang susunan dan manfaat seawall (revetment)

Susunan dinding pantai	Manfaat atau kegunaan
Blok beton atau pasangan batu	Untuk melindungi bangunan yang berada sangat dekat dengan garis pantai.
Pondasi yang dilengkapi dengan turap baja	Untuk mencegah erosi tanah pondasi oleh serangan gelombang dan <i>piping</i> oleh aliran air tanah.
Sisi tegak dan turap baja, kayu atau bambu	Sebagai dermaga untuk merapat/bertambatnya perahu/perahu/kapal kecil pada saat laut tenang. Selain itu untuk menahan tekanan tanah dibelakangnya, turap tersebut diperkuat dengan angker.
Tumpukan berjong	Bisa menyerap energi gelombang sehingga elevasi puncak bangunan bisa rendah (<i>run-up kool</i>).
Tumpukan batu patah yang dibuat dari beberapa lapis. Lapis teratas merupakan lapis pelindung terbuat dari batu ukuran besar sedangkan lapisan di bawahnya terdiri dari tumpukan batu dengan ukuran lebih kecil.	Untuk menahan serangan gelombang dan dapat mengikuti perubahan atau konsolidasi tanah dasar.
Tumpukan pipa (tulis) beton	Untuk pelindung pantai hanya dilakukan pada perairan yang relatif dangkal dan tanah dasar perairan relatif keras.

Sumber: FARGA Archives & Edu-Blog.com

Antara daratan yang dilindungi (perumahan penduduk) dan seawall tersebut diberi ruang antara (*buffer zone*) selebar ± 15 m. *Buffer zone* ini mempunyai fungsi sebagai berikut :

- a. Untuk memberi jarak antara pemukiman dan bangunan sehingga apabila terjadi limpasan air (air pasang bersamaan dengan gelombang besar) tidak langsung mengenai pemukiman penduduk.
- b. Sebagai jalan inspeksi selama perawatan bangunan.
- c. Untuk menghilangkan kesan kumuh terhadap daerah yang dilindungi



BAB III

METODOLOGI PENELITIAN

A. Waktu dan Tempat Penelitian

Penelitian ini dilaksanakan pada bulan Juli sampai Agustus 2017 dengan lokasi penelitian di lakukan di Pantai Galesong Selatan, terletak di Dusun Pappa, Desa Alabbuah Kecamatan Galesong Selatan, Kabupaten Takalar.



Gambar 15 Lokasi penelitian

B. Jenis dan Sumber Data

Jenis data yang dibutuhkan dan instansi atau badan-badan terkait dalam penelitian ini adalah :

- Data angin diperoleh dari stasiun Maritim Badan Meteorologi dan Geofisika (BMG) Paotere Makassar
- Data pasang surut untuk wilayah Takalar
- Hasil pengukuran topografi
- Peta LPI (Lingkungan Pantai Indonesia) dengan skala 1 : 50.000

C. Analisa Data

Pengolahan dan analisa data sebagai berikut :

1. Pemetaan kontur, luas areal dan bathymetri

Dari hasil analisis dan pengolahan data maka akan diperoleh dan diketahui ketinggian tiap-tiap patok poligon/profil dan kedalaman tiap titik bathymetri. Selanjutnya nilai-nilai tersebut diplotkan ke dalam sebuah peta untuk mendapatkan penggambaran kontur, topografi, luas areal dan bathymetri (peta topografi dan bathymetri).

2. Analisis peta topografi dan bathymetri

Analisa peta topografi dan bathymetri dilakukan untuk menentukan dan mengetahui kemiringan lereng muka (α) dan dasar pantai (β). Analisis ini dengan menggunakan Metode Wentworth (Sastroprawiro, S. dan Yudo W., 1996)

$$\alpha_{lafu} = \frac{IK \times N}{j_h \times sk} \times 100\%$$

Dimana

N = jumlah kontur yang memotong horizontal

IK = interval kontur (m)

j_h = jarak horizontal

sk = skala peta

Dari hasil nilai tersebut maka kemiringan pantai dapat diklasifikasikan menurut klas diskripsi (US Soil Survey dalam Sastroprawiro, dkk., 1966) pada tabel 2.

Tabel 2 Klasifikasi lereng

Klas diskripsi	0% lereng
Rata hampar/datar	0 - 2
Landai	2 - 6
Miring	6 - 13
Curam menengah	13 - 25
Curam	25 - 55
Sangat curam	>55

Sumber: US-Bell, 1967; dikutip dari: prawan dkk. (1996)

3. Analisis data angin dan panjang fetch efektif (grain)

Data angin dikelompokkan dalam tabel dan setiap arah pada setiap bulan, dan menentukan persentase arah dan kecepatan angin selama periode pengamatan. Untuk penentuan panjang fetch efektif digunakan persamaan (Latief, 1996).

$$F_{eff} = \frac{\sum X_i \sin \alpha_i}{\sum \sin \alpha_i}$$

Dimana

F_{eff} = fetch rerata efektif

X_i = panjang segmen fetch yang diukur dari titik observasi gelombang ke ujung akhir fetch.

α = deviasi pada kedua sisi dan arah angin, dengan menggunakan pertambahan 6° sampai sudut sebesar 42° pada kedua sisi dan arah angin.

4. Analisis data arus dan gelombang

Metode untuk peramalan gelombang adalah metode SMB (CERC, 1984), dengan persamaan sebagai berikut :

a. Tinggi gelombang signifikan

$$\frac{gH_m}{U_A^3} = 1,6 \times 10^{-3} \left[\frac{gF}{U_A^3} \right]$$

b. Periode gelombang signifikan

$$\frac{gT_m}{U_A} = 2,856 \times 10^{-1} \left[\frac{gF}{U_A^3} \right]^{0,33}$$

c. Durasi pertumbuhan gelombang

$$\frac{t_m}{U_A} = 6,88 \times 10^1 \left[\frac{gF}{U_A^3} \right]^{0,33}$$

di mana

H_m atau H_s : tinggi gelombang signifikan (m)

T_m atau T_s : periode gelombang signifikan (s)

t : durasi angin (s)

$U_A = 0,7 \times U_L$: faktor tegangan angin (m/s)

U_L : kecepatan angin terkoreksi (m/s)

F : Fetch efektif (m)

g : gravitasi bumi (m/s²)

5. Analisa Tembok Laut

a. Elevasi mercu

$$E_{\text{mercu}} = \text{DWL} + R_u + F_b$$

Dimana :

E_{mercu} : Elevasi mercu tembok laut (m)

DWL : Design Water Level (m)

R_u : Run up gelombang (m)

F_b : Tinggi jagaan (1,0 – 1,5 m)

b. Lebar mercu

Lebar mercu tembok laut paling tidak tiga kali diameter ekuivalen batu lapis lindung. Bila mercu dipergunakan untuk jalan maka lebar mercu dapat diambil antara 3,0 – 6,0 m

c. Berat lapis lindung

$$W = \frac{\gamma_b H^3}{K D \cos^2 \theta}$$

$$\Delta = \frac{\gamma_a \gamma_b}{\gamma_b}$$

Dimana

W : Berat minimum batu (ton)

H : Tinggi gelombang rencana (m)

KD : Koefisien stabilitas batu lapis lindung

θ : Sudut lereng tembok laut

γ_a : berat satuan air laut (ton/m³)

γ_b : Berat satuan batu lapis lindung (ton/m³)

d. Tebal lapis Lindung

$$t = 2d_e = 2\left(\frac{W}{\gamma_b}\right)^{1/3}$$

Dimana

t : Tebal lapis lindung (m)

d_e : diameter equivalen (m)

W : Berat lapis lindung (tf)

γ_b : Berat satuan batu lapis lindung (ton/m³)

e. Toe Protection

Tebal toe protection = $11 - 2t$, sedangkan berat batu lapis pelindung dipergunakan kira-kira 1/3 dari yang dipergunakan pada dinding tembok laut. (Yuwanda, hal.1 - 2004). Menuntut (natmod.o, berat) butir batu untuk pondasi dan kaki bangunan diberikan oleh persamaan berikut.

$$W = \frac{N_s \gamma_a}{S_r}$$

Dimana

W : Berat rata-rata butir batu (ton)

γ_b : Berat jenis batu (ton/m³)

S_r : Perbandingan antara berat jenis batu dan berat jenis air laut

N_s : Angka stabilitas rencana untuk pondasi dan pelindung kaki bangunan seperti diberikan dalam gambar 26

γ_a : berat jenis air laut (= 1,025 - 1,03 ton/m³)

d. Bagan Alir Penelitian



Gambar 16. Bagan Alir Penelitian.

BAB IV

HASIL DAN PEMBAHASAN

A. Peramalan Gelombang

1) Pengolahan Data Angin

Dikarenakan tidak tersedianya data gelombang pada lokasi perencanaan, maka analisa data dilakukan berdasarkan data angin dari Stasiun Maritim Paotere Kots Makassar dari tahun 2007-2016. Data yang digunakan diperoleh dari data bulanan untuk kecepatan angin maksimum. Data angin tercatat seperti pada Tabel 3

Tabel 3 Rangkuman data angin rata-rata selama 10 tahun (Knot)

Tahun	Jan	Feb	Mar	Apr	Mei	Jun	Jul	Agst	Sept	Oktr	Nov	Des
2007	4	5	4	4	4	3	3	3	4	4	4	4
2008	5	9	3	3	3	3	3	3	3	3	3	5
2009	3	5	3	3	5	2	3	4	4	4	4	3
2010	4	3	4	3	2	3	2	3	3	2	2	4
2011	6	5	5	3	2	2	4	5	4	5	5	5
2012	6	6	7	5	5	4	5	5	4	5	5	6
2013	5	7	3	4	4	4	5	5	5	6	5	6
2014	7	5	5	3	5	5	5	5	5	5	5	5
2015	5	4	4	4	3	3	3	4	4	4	4	5
2016	4	5	3	4	4	4	4	4	4	5	4	4

Sumber: Hasil Pengukuran

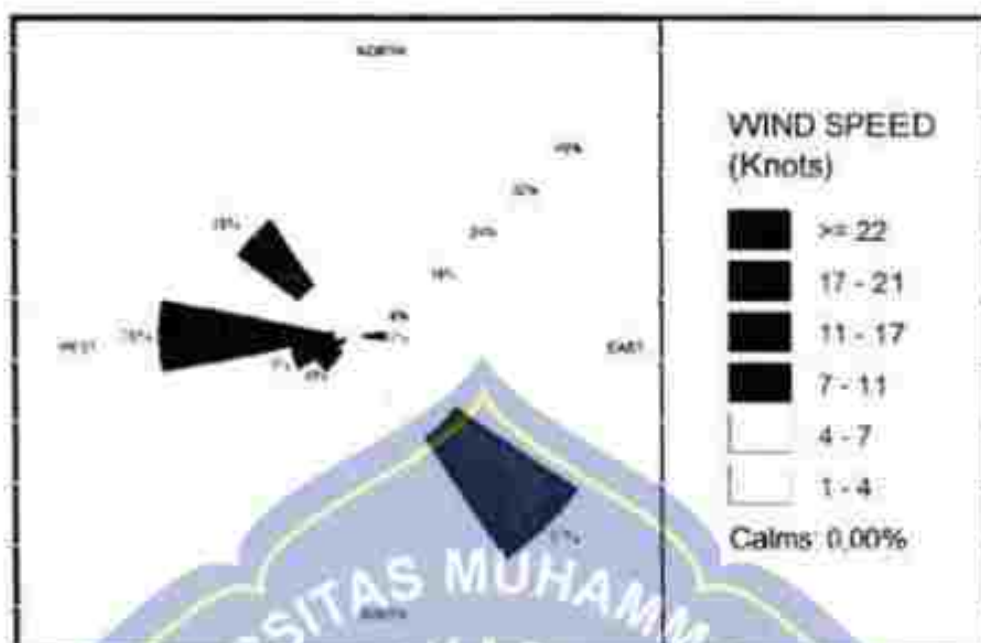
Dari data angin hasil pengukuran, selanjutnya dilakukan analisis untuk mendapatkan beberapa parameter penting, yakni arah angin yang dominan, kecepatan angin pada berbagai arah dan kecepatan angin rata-rata sebagai fungsi dari arah hembusan angin. Dari hasil analisis data angin, diperoleh persentasi kejadian angin berdasarkan arah seperti pada table 4

Tabel 4 Persentasi kejadian angin berdasarkan arah datangnya di lokasi studi

Arah		Jumlah data	Persentase kejadian (%)
Notasi	(derajat)		
N	0	0	0
NE	45	0	0
E	90	3	4
SE	135	50	37
S	180	0	0
SW	225	7	15
W	270	34	26
NW	315	24	18
Jumlah		118	100

Sumber: Anissa Perindang

Tabel 4 memperlihatkan bahwa persentase kejadian angin yang paling besar atau sering terjadi adalah angin yang bertiup dari arah tenggara (37%), disusul masing-masing dari barat (26%), barat laut (18%), arah barat daya (15%), dan arah timur (4%). Sekalipun persentase angin dari arah tenggara cukup besar, tetapi tidak berpotensi menimbulkan gelombang karna sudah masuk daratan. Berdasarkan arah fetch gelombang arah mata angin yang berpotensi membangkitkan gelombang ada empat yaitu barat laut, barat, barat daya dan selatan. Selain penyajian data angin dalam bentuk tabulasi, juga disajikan dalam bentuk mawar angin seperti pada gambar 17



Gambar 17. Mawar Angin di perairan pantai pasir putih tahun 2004 - 2016

2) Perhitungan Fetch

Fetch adalah sebuah wilayah dimana kecepatan angin dan arahnya diperkirakan relatif konstan, serta variasi arah dari angin tidak lebih dari 15 derajat, dan kecepatan rata-ratanya tidak lebih dari 5 knot. Fetch dibatasi oleh daratan yang mengelilingi laut. Untuk laut lepas dimana tidak terdapat daratan, batas fetch dilakukan dengan mengacu pada garis isobar yang sama atau panjang tetapan pembentukan gelombang sempurna yaitu 300 km. Sedangkan pada fetch diperkirakan kecepatan angin yang berhembus adalah konstan. Untuk memperkirakan fetch pada lokasi studi, digunakan peta rupa bumi yang sudah memiliki skala.

Untuk mendapatkan prediksi tinggi gelombang ditentukan dulu nilai fetch dengan rumus:

$$F_{eff} = \frac{\sum X_i \cos \alpha}{\sum \cos \alpha}$$

Dengan :

F_{eff} = Panjang fetch efektif

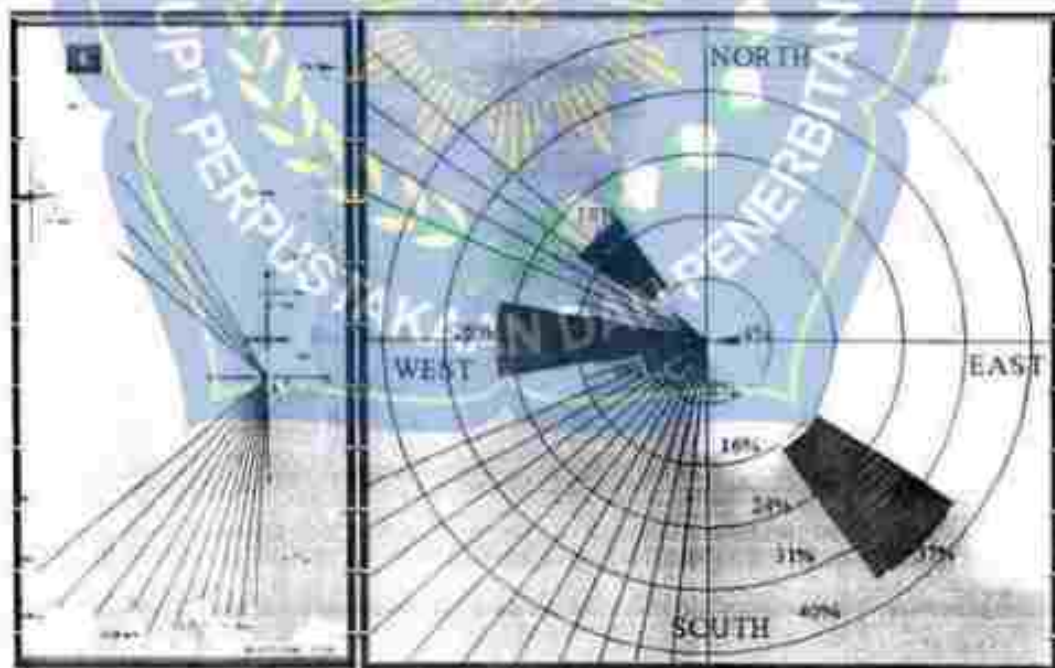
X_i = Panjang pembangkitan gelombang

α = Sudut pembangkitan gelombang (tiap 6°), deviasi pada kedua sisi dari arah angin, dengan menggunakan pertambahan 6° sampai sudut sebesar 42° pada kedua sisi dari arah angin.

Pada perhitungan disini menggunakan peta dengan skala 1 : 25.000

Berdasarkan kondisi geografis lokasi studi, arah angin yang berpotensi membangkitkan gelombang di lokasi studi adalah angin yang bertiup dari arah timur, tenggara dan selatan. Oleh sebab itu, dalam penentuan fetch efektif, hanya ketiga arah tersebut yang diperhitungkan.

Adapun penentuan fetch pada lokasi studi, disajikan pada gambar 20



Gambar 18. Penentuan fetch pada lokasi study

Tabel perhitungan fetch untuk masing-masing arah peramalan gelombang laut dalam adalah sebagai berikut :

Tabel 5 Perhitungan Fetch efektif arah barat laut

1	2	3	4	5
w	Deviasi sudut (α)	$\cos \alpha$	X_i (km)	$X_i \cos \alpha$
	-42	0,743	9,38	6,9707
	-36	0,809	10,47	8,47041
	-30	0,866	11,25	9,74279
barat laut	-24	0,914	12,61	11,5198
	-18	0,951	200	190,211
	-12	0,978	200	195,63
	-6	0,995	200	198,904
	0	1,000	200	200
N	Total	7,255		821,449
	Fetch eff =			113,278



Gambar 19 panjang fetch arah barat laut

Pada tabel 5 arah barat laut di jelaskan bahwa untuk deviasi (α) pada salah satu sisi dan arah utara hanya dibatasi hingga sudut 0°

(istimewa/barat laut) karena pada sudut 0° sampai dengan sudut 42° sudah merupakan daratan sehingga tidak berpengaruh terhadap pembangkitan gelombang.

Tabel 6. Perhitungan Fetch efektif arah barat

1	2	3	4	5
	Deviasi sudut (α)	$\cos \alpha$	X_i (km)	$X_i \cos \alpha$
RO	-42	0,743	200	148,629
	-36	0,809	200	161,803
	-30	0,866	200	173,205
	-24	0,914	200	182,709
	-18	0,951	11,57	11,0988
	-12	0,978	10,51	10,2803
	-6	0,995	9,68	9,62697
barat	0	1,000	9,38	9,38
	6	0,995	10,47	10,4126
	12	0,978	11,25	11,0043
	18	0,951	12,61	11,9928
	24	0,914	200	182,709
	30	0,866	200	173,205
	36	0,809	200	161,803
BI	42	0,743	200	148,629
	Total	13,568		1417,89
Fetch eff =				208,503



Gambar 20 panjang fetch arah barat

Tabel 7. Perhitungan Fetch efektif arah selatan

1	2	3	4	5
TG	Deviasi sudut (α)	$\cos \alpha$	X_i (km)	$X_i \cos \alpha$
selatan	0	1,000	200	200
	6	0,995	200	198,904
	12	0,978	200	195,63
	18	0,951	200	190,211
	24	0,914	200	182,709
	30	0,866	200	173,205
	30	0,865	200	173,205
	42	0,743	200	148,629
	Total	7,312		1462,49
80	Fetch eff =			200



Gambar 21 panjang fetch arah selatan

Pada tabel 7, arah selatan di jelaskan bahwa untuk deviasi (α) pada salah satu sisi dari arah tenggara hanya dibatasi hingga sudut 0° (istimewa/selatan) karena pada sudut 0° sampai dengan sudut 42° sudah merupakan daratan sehingga tidak berpengaruh terhadap pembangkitan gelombang.

Tabel 8 Perhitungan Fetch efektif arah barat daya

1	2	3	4	5
	Deviasi sudut (α)	$\cos \alpha$	X_i (km)	$X_i \cos \alpha$
S ↓ barat daya	-42	0.743	200	148,629
	-36	0.809	200	161,803
	-30	0.866	200	173,205
	-24	0.914	200	182,709
	-18	0.951	200	190,211
	-12	0.978	200	195,63
	-6	0.995	200	198,904
	0	1.000	200	200
	6	0.995	200	198,904
	12	0.978	200	195,63
W	18	0.951	200	190,211
	24	0.914	11,67	10,6611
	30	0.866	10,51	9,10193
	36	0.809	9,58	8,38113
	42	0.743	9,30	6,9707
	TOTAL	15,568		2070,89
	Fetch eff			15,636



Gambar 22 Panjang fetch arah barat daya

3) Perhitungan tinggi dan periode gelombang berdasarkan *fetch* dan UA

Pada umumnya bentuk gelombang di alam adalah sangat kompleks dan sulit untuk digambarkan secara matematis karena ketidak-linieran, tiga dimensi dan mempunyai bentuk yang random. Beberapa teori yang ada hanya menggambarkan bentuk gelombang yang sederhana dan merupakan pendekatan gelombang alam. Di sini, dalam perhitungan gelombangnya digunakan teori gelombang yang paling sederhana yaitu teori gelombang linier atau amplitudo kecil yang pertama kali dikemukakan oleh Airy pada tahun 1843, dan selanjutnya disebut dengan teori gelombang Airy.

Bangkitan gelombang yang ditimbulkan angin sebagai berikut

Tabel 9. Rekanan data angin maximum selama 10 tahun (Knot)

Tahun	Jan	Feb	Mar	Apr	Mei	Jun	Juli	Agst	Sep	Oktr	Nov	Des
2007	24	33	20	27	17	17	17	18	18	20	17	24
2008	35	26	19	16	14	14	15	17	15	18	16	32
2009	22	25	19	15	14	13	11	12	13	14	18	22
2010	26	22	23	22	15	18	12	20	20	17	18	36
2011	36	31	27	26	20	28	15	20	17	16	16	43
2012	33	35	46	19	17	12	13	15	22	17	16	36
2013	20	22	20	16	16	20	21	16	16	34	27	35
2014	30	50	22	26	16	11	16	16	16	25	24	46
2015	32	30	42	26	25	20	19	21	30	32	30	33
2016	31	42	38	22	15	16	12	15	16	15	16	37

Sumber: Standar Pastore

Dalam perhitungan tinggi dan periode gelombang kita ketahui beberapa langkah perhitungan untuk mendapatkan tinggi dan periode gelombang yang efektif yaitu :

Rumus :

$$U_{10} = U_z \left(\frac{10}{z} \right)^{1/7}$$

$$U_{10} = (\text{Kecepatan knot} \times 0.514) \times \left(\frac{10}{15} \right)^{1/7}$$

Untuk nilai kecepatan knot dan arah angin maximum terbesar, nilai 0,514 nilai konstanta yang 1 periode dan hasil knot di konversi ke m/dtk (1 knot = 0,514 m/dtk), nilai 15 meter dan hasil konversi elevasi pencatatan angin pada 15 meter di atas permukaan laut

$$T_1 = \frac{1600}{U_{10}}$$

$$U_{1000} = \frac{U_{10}}{R^2}$$

$$U_z = U_{1000} \times R^2$$

$$U_A = 0.18 \times U_z^{1/3} \text{ (faktor tegangan angin)}$$

$$td = U_A \frac{63500}{9.81}$$

$$tc = 68.8 \frac{U_A}{9.81} \times \frac{(9.81 \times tetch)^{2/3}}{U_A^2}$$

Tabel 10. Perhitungan tanggul gelombang tahun 2007-2013

Tahun	Jan	Feb	Mar	Apr	Mei	Jun	Jul	Agst	Sep	Oktr	Nov	Des
2007	3,91	0	0	0	0	0	0	2,48	2,48	2,75	0	0
2008	0	0	2,57	0	0	0	2,13	2,13	1,81	0	0	0
2009	0	0	0	0	0	0	0	5,91	1,81	2,75	0	0
2010	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2,75	0	0
2011	4,14	0	4,37	0	0	0	0	0	0	2,21	0	0
2012	0	0	4,83	0	0	0	1,33	2,33	2,75	2,75	0	0
2013	2,55	2,34	2,75	2,55	0	0	0	2,34	0	0	0	0
2014	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2015	5,87	0	5,87	5,87	0	0	0	0	0	0	0	0
2016	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Sumber: Hasil pengamatan

Tabel 11. Perhitungan perbandingan nilai tahun 2007-2013

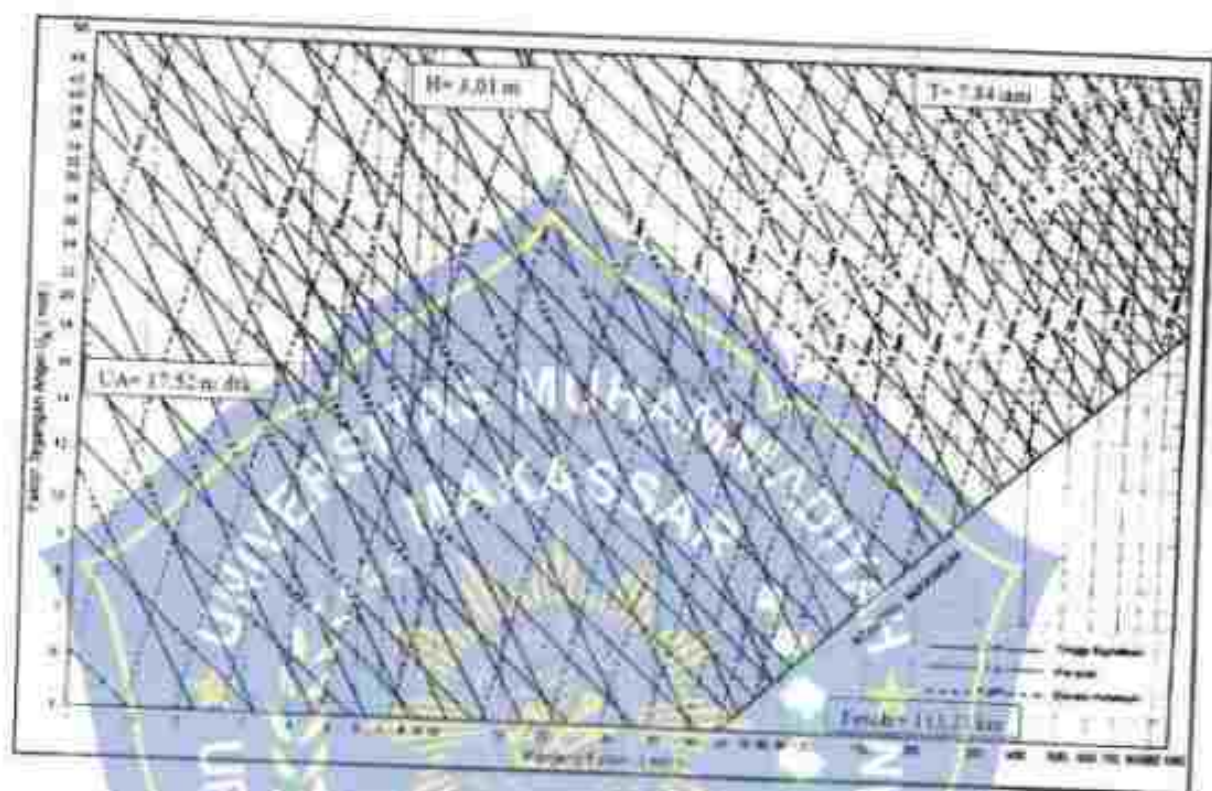
Tahun	Jan	Feb	Mar	Apr	Mei	Jun	Jul	Agst	Sep	Oktr	Nov	Des
2007	7,34	0	0	0	0	0	0	2,33	2,33	2,75	0	0
2008	0	0	2,14	0	0	0	0	5,91	1,81	2,75	0	0
2009	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2,75	0	0
2010	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2,75	0	0
2011	6,71	0	6,71	0	0	0	0	0	0	2,15	0	0
2012	0	0	9,23	0	0	0	6,72	6,65	7,42	7,42	0	0
2013	7,52	7,35	7,52	7,17	0	0	0	7,10	0	0	0	0
2014	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2015	8,47	0	9,11	8,32	7,33	0	7,44	0	8,21	9,14	0	0
2016	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Sumber: Hasil pengamatan

Dari hasil perhitungan tinggi dan periode gelombang pada tabel 10 dan tabel 11 yang mendapatkan angka nilai nol yaitu terdapat pada arah angin dari utara (N) karna dari hasil penggambaran Fetch untuk nilai untuk arah utara tersebut sudah termasuk daratan sehingga tidak menimbulkan gelombang pada laut.

Tabel 12 Penggabungan hasil perhitungan dalam 10 tahun

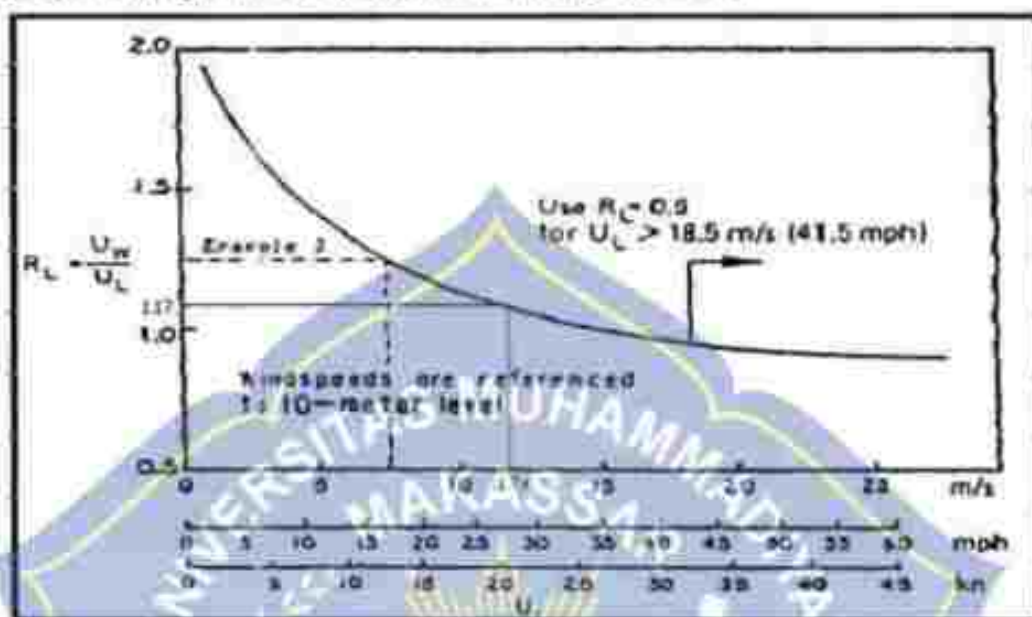
Kecepatan (km/h)	Arah	U_{10} (m/s)	U_{10} (m/s)	R_1	U_{10} (m/s)	R_1	M_1 (m/s)	M_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	Fetch (m)	H (m)	H (m)	H (m)	T (s)
24	NW	11.74	132.06	1.17	10.68	1.15	11.37	12.17	17.25	11218.50	14538.65	28660.83	3.01	7.84
18	NW	8.80	182.76	1.14	7.72	1.13	8.40	9.20	14.44	11218.50	11586.81	30885.07	2.48	7.35
20	NW	9.78	164.51	1.15	8.70	1.10	9.36	11.00	18.47	11218.50	128510.77	30187.58	2.66	7.52
19	NW	9.29	173.77	1.14	8.11	1.10	8.77	10.77	16.87	11218.50	124252.17	30520.13	2.57	7.44
15	NW	7.54	213.36	1.12	6.52	1.10	7.17	8.38	12.47	11218.50	103002.47	30348.50	2.13	6.89
13	NW	6.56	257.11	1.11	5.54	1.10	6.20	8.40	11.22	11218.50	10049.14	31384.56	1.83	6.16
12	NW	6.06	273.47	1.10	5.04	1.10	5.70	8.57	10.54	11218.50	1015.66	30303.87	1.81	6.82
14	NW	6.56	257.11	1.10	5.54	1.10	6.20	8.40	11.22	11218.50	10049.14	31384.56	1.83	6.16
17	W	8.15	188.02	1.13	7.17	1.10	7.83	9.07	15.52	10462.00	110443.73	28030.34	2.34	7.00
36	W	16.30	94.51	1.12	14.51	1.10	15.65	17.10	24.20	11218.50	104009.18	28040.40	4.14	6.71
37	NW	16.30	94.51	1.12	14.51	1.10	15.65	17.10	24.20	11218.50	104009.18	28040.40	4.14	6.71
16	NW	7.06	267.50	1.10	6.06	1.10	6.72	8.90	11.81	11218.50	10824.31	31880.44	2.24	7.10
43	NW	21.00	65.00	1.10	19.19	1.10	20.84	23.04	26.84	11218.50	10550.48	28278.36	4.53	6.68
46	NW	22.00	61.73	1.10	20.20	1.10	21.84	24.00	28.47	11218.50	10492.38	24600.17	4.80	6.21
10	NW	5.38	313.00	1.11	4.38	1.10	5.04	6.26	11.22	11218.50	10049.14	31384.56	1.83	6.16
16	W	7.04	267.50	1.10	6.04	1.10	6.70	8.90	11.81	10462.00	10550.48	30799.13	2.05	6.60
22	W	10.74	164.51	1.16	9.74	1.10	10.40	11.80	18.30	10462.00	110443.73	28030.34	2.72	7.48
18	NW	7.54	213.36	1.12	6.54	1.10	7.20	8.40	12.47	11218.50	103002.47	30348.50	2.13	6.89
20	NW	8.70	188.02	1.15	7.70	1.10	8.36	11.00	18.47	11218.50	128510.77	30187.58	2.66	7.52
16	NW	7.54	213.36	1.12	6.54	1.10	7.20	8.40	12.47	11218.50	103002.47	30348.50	2.13	6.89
43	NW	20.74	69.34	1.22	18.77	1.10	19.40	21.80	27.54	11218.50	10550.48	24600.17	4.73	6.11
26	NW	12.71	129.36	1.17	10.83	1.10	11.47	12.88	18.79	11218.50	10606.17	28293.31	3.20	6.00
25	NW	12.23	131.47	1.15	10.44	1.10	11.40	12.64	18.34	11218.50	10550.48	28278.36	3.15	7.36
19	NW	9.29	173.77	1.14	8.11	1.10	8.77	10.77	16.87	11218.50	124252.17	30520.13	2.57	7.44
30	NW	14.30	119.68	1.16	12.54	1.10	13.81	14.22	20.85	11218.50	113204.12	27527.86	3.88	6.30
32	NW	15.80	102.60	1.20	13.98	1.10	14.40	16.71	22.12	11218.50	101728.78	26796.56	3.60	6.47



Gambar 23 Grafik penggambaran untuk mendapatkan tinggi dan periode gelombang

Dari grafik diatas dengan panjang fetch = 13.21 km dan $U_A = 17.52 \text{ m/dtk}$, didapatkan $H = 3.01 \text{ m}$ dan $T = 7.84 \text{ jam}$.

Berdasarkan kecepatan maksimum yang terjadi tiap bulan (tabel 12) dicari nilai R_L dengan menggunakan grafik hubungan antara kecepatan angin di laut dan di darat (lihat gambar 24).



Gambar 24 Grafik hubungan antara kecepatan angin di laut dan di darat

Tabel 13 Jumlah data arah gelombang berdasarkan tinggi gelombang

Ketinggian (m)	Arah penjalaran gelombang								Jumlah kejadian
	TL	TL	T	TG	S	BB	E	BL	
0-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1-2	0	0	0	0	0	0	0	4	4
2-3	0	0	0	0	0	0	3	20	23
3-4	0	0	0	0	0	0	0	9	9
4-5	0	0	0	0	0	0	0	4	4
jumlah	0	0	0	0	0	0	3	37	40

Dari tabel 13 jumlah data di atas dapat kita cari persentase arah gelombang dominan dengan cara sebagai berikut :

Pada data gelombang dengan tinggi 1 – 2 meter dan mempunyai arah angin barat laut terdapat 3 buah data, sehingga jika dihitung berdasarkan jumlah data persentasenya sebesar :

$$\frac{3}{40} \times 100\% = 7.50\%$$

Perhitungan tersebut merupakan salah satu contoh perhitungan dari arah barat

Dari penggolongan tinggi gelombang tersebut dapat dibuat tabel prosentase arah dari tinggi gelombang sebagai berikut

Tabel 14 Persentase data arah gelombang berdasarkan tinggi gelombang

Ketinggian (m)	Arah Pergerakan Gelombang								Jumlah (%)
	0	10	1	10	5	10	0	BL	
0 – 1	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1 – 2	0	0	0	0	0	0	0	10	10
2 – 3	0	0	0	0	0	0	7.5	50	57
3 – 4	0	0	0	0	0	0	0	22.5	23
4 – 5	0	0	0	0	0	0	0	10	10
Jumlah	0	0	0	0	0	0	7.5	92.5	100

Sumber : Hasil perhitungan

4). Perkiraan Gelombang dengan Periode Ulang

Data tinggi gelombang signifikan tiap bulan yang didapatkan dari peramalan diurutkan dari nilai terbesar sampai yang terkecil. Selanjutnya probabilitas ditetapkan untuk setiap tinggi gelombang dengan menggunakan rumus pada Persamaan (2.6)

$$P(H_s \leq H_m) = 1 - \frac{m - 0.44}{N_T + 0.12} \text{ dimana } m = 1, N_T = 120$$

sehingga didapatkan

$$P = 0.99$$

Kemudian dihitung nilai y_m dengan menggunakan rumus pada Persamaan (2.8)

$$y_m = -\ln[-\ln P(H_s \leq H_m)]$$

$$y_m = 4.586$$

Perhitungan selengkapnya seperti terlihat pada Tabel 15

Tabel 15. Hasil perhitungan Gelombang dengan Periode Ulang.

N_m	H_m (m)	P	y_m	x_m	z_m	H_m (m)	H_m (m)
1	1.90	0.995	5.891	3.185	25.794	0.788	2.01
2	1.90	0.997	4.337	5.241	18.812	0.788	1.80
3	1.80	0.979	3.838	6.908	14.728	0.618	1.69
4	1.75	0.970	3.504	6.132	12.276	0.542	1.62
5	1.60	0.962	3.252	5.203	10.575	0.344	1.57
6	1.60	0.954	3.048	4.879	9.298	0.344	1.53
7	1.60	0.949	2.880	4.607	8.292	0.344	1.48
8	1.45	0.937	2.733	3.963	7.471	0.190	1.46

9	1.45	0.929	2.605	2.777	6.794	0.190	1.44	0.01
10	1.45	0.920	2.490	2.610	6.199	0.190	1.41	0.04
11	1.34	0.912	2.386	2.197	5.892	0.107	1.39	-0.05
12	1.34	0.904	2.291	2.070	5.248	0.107	1.37	-0.03
13	1.34	0.895	2.203	2.952	4.854	0.107	1.35	-0.01
14	1.34	0.887	2.122	2.844	4.503	0.107	1.34	0.00
15	1.34	0.879	2.046	2.742	4.187	0.107	1.32	0.02
16	1.34	0.870	1.975	2.647	3.902	0.107	1.31	0.03
17	1.28	0.862	1.908	2.447	3.641	0.071	1.29	-0.01
18	1.28	0.854	1.845	2.261	3.404	0.071	1.28	0.00
19	1.28	0.845	1.786	2.259	3.185	0.071	1.27	0.01
20	1.28	0.837	1.727	2.211	2.994	0.071	1.25	0.03
21	1.28	0.829	1.673	2.147	2.798	0.071	1.24	0.04
22	1.28	0.821	1.620	2.074	2.598	0.071	1.23	0.05
23	1.28	0.812	1.570	2.010	2.405	0.071	1.22	0.06
24	1.28	0.804	1.522	1.948	2.216	0.071	1.21	0.07
25	1.20	0.796	1.475	1.790	2.170	0.035	1.20	0.00
26	1.20	0.787	1.430	1.718	2.046	0.035	1.19	0.01
27	1.20	0.779	1.387	1.664	1.923	0.035	1.18	0.02
28	1.10	0.771	1.345	1.673	1.808	0.007	1.17	-0.07
29	1.10	0.762	1.304	1.634	1.694	0.007	1.17	-0.07
30	1.10	0.754	1.264	1.591	1.586	0.007	1.16	-0.06
31	1.10	0.746	1.226	1.548	1.502	0.007	1.15	-0.05
32	1.10	0.737	1.189	1.505	1.411	0.007	1.14	-0.04
33	1.10	0.729	1.153	1.467	1.326	0.007	1.13	-0.03
34	1.10	0.721	1.118	1.427	1.245	0.007	1.13	-0.03
35	1.10	0.712	1.081	1.389	1.168	0.007	1.12	-0.02
36	1.10	0.704	1.047	1.352	1.096	0.007	1.11	-0.01
37	1.10	0.696	1.014	1.315	1.027	0.007	1.11	-0.01
38	1.10	0.687	0.981	1.279	0.962	0.007	1.10	0.00
39	1.10	0.679	0.949	1.244	0.900	0.007	1.09	0.01

40	1.10	0.671	0.918	1.008	0.842	0.007	1.09	0.01
41	1.00	0.662	0.887	0.887	0.766	0.000	1.08	-0.06
42	1.00	0.654	0.857	0.857	0.734	0.000	1.07	-0.07
43	1.00	0.646	0.827	0.827	0.684	0.000	1.07	-0.07
44	1.00	0.637	0.796	0.796	0.636	0.000	1.06	-0.06
45	1.00	0.629	0.769	0.769	0.591	0.000	1.05	-0.05
46	1.00	0.621	0.740	0.740	0.548	0.000	1.05	-0.05
47	1.00	0.612	0.713	0.713	0.508	0.000	1.04	-0.04
48	1.00	0.604	0.685	0.685	0.469	0.000	1.04	-0.04
49	1.00	0.596	0.658	0.658	0.433	0.000	1.03	-0.03
50	1.00	0.587	0.631	0.631	0.398	0.000	1.03	-0.03
51	1.00	0.577	0.605	0.605	0.366	0.000	1.02	-0.02
52	1.00	0.571	0.578	0.578	0.335	0.000	1.01	-0.01
53	1.00	0.560	0.553	0.553	0.305	0.000	1.01	-0.01
54	1.00	0.554	0.527	0.527	0.278	0.000	1.00	0.00
55	1.00	0.548	0.502	0.502	0.252	0.000	1.00	0.00
56	1.00	0.537	0.477	0.477	0.227	0.000	0.99	0.01
57	1.00	0.526	0.452	0.452	0.204	0.000	0.99	0.01
58	1.00	0.521	0.427	0.427	0.182	0.000	0.98	0.02
59	1.00	0.512	0.403	0.403	0.162	0.000	0.98	0.02
60	1.00	0.504	0.379	0.379	0.142	0.000	0.97	0.03
61	1.00	0.496	0.358	0.358	0.126	0.000	0.97	0.03
62	1.00	0.487	0.331	0.331	0.107	0.000	0.96	0.04
63	1.00	0.478	0.307	0.307	0.094	0.000	0.96	0.04
64	0.90	0.471	0.283	0.283	0.088	0.013	0.95	-0.05
65	0.90	0.463	0.260	0.234	0.068	0.013	0.95	-0.05
66	0.90	0.454	0.237	0.213	0.056	0.013	0.94	-0.04
67	0.90	0.446	0.214	0.192	0.046	0.013	0.94	-0.04
68	0.90	0.438	0.191	0.171	0.036	0.013	0.93	-0.03
69	0.90	0.429	0.168	0.151	0.028	0.013	0.93	-0.03
70	0.90	0.421	0.146	0.130	0.021	0.013	0.92	-0.02

71	0.90	0.413	0.122	0.110	0.015	0.013	0.92	-0.02
72	0.90	0.404	0.089	0.089	0.010	0.013	0.91	-0.01
73	0.90	0.396	0.076	0.068	0.006	0.013	0.91	-0.01
74	0.90	0.388	0.054	0.048	0.003	0.013	0.91	-0.01
75	0.90	0.379	0.031	0.028	0.001	0.013	0.90	0.00
76	0.90	0.371	0.008	0.008	0.000	0.013	0.90	0.00
77	0.90	0.363	-0.014	0.013	0.000	0.013	0.89	0.01
78	0.90	0.354	-0.037	0.033	0.001	0.013	0.89	0.01
79	0.90	0.346	-0.060	-0.054	0.004	0.013	0.88	0.02
80	0.90	0.338	0.082	-0.074	-0.007	0.013	0.88	0.02
81	0.90	0.329	0.105	-0.094	0.011	0.013	0.87	0.03
82	0.90	0.321	0.128	-0.115	0.016	0.013	0.87	0.03
83	0.79	0.313	0.151	0.119	0.023	0.050	0.86	0.07
84	0.79	0.304	-0.174	0.137	0.018	0.050	0.86	-0.07
85	0.79	0.296	-0.197	0.155	0.038	0.050	0.85	-0.06
86	0.79	0.288	-0.220	-0.174	0.048	0.050	0.85	-0.06
87	0.79	0.279	-0.243	-0.192	0.058	0.050	0.84	-0.05
88	0.78	0.271	-0.267	0.211	0.073	0.050	0.84	-0.05
89	0.78	0.263	0.290	-0.229	0.084	0.050	0.83	-0.04
90	0.78	0.254	0.314	0.248	0.099	0.050	0.83	-0.04
91	0.78	0.246	0.338	0.267	0.114	0.050	0.82	-0.03
92	0.78	0.238	0.362	-0.286	0.131	0.050	0.82	-0.03
93	0.78	0.229	0.387	-0.305	0.150	0.050	0.81	-0.02
94	0.78	0.221	0.412	0.323	0.169	0.050	0.81	-0.02
95	0.78	0.213	0.437	0.343	0.191	0.050	0.80	-0.01
96	0.78	0.204	0.462	0.365	0.214	0.050	0.80	-0.01
97	0.78	0.196	0.488	0.385	0.238	0.050	0.79	0.00
98	0.78	0.188	0.514	0.406	0.264	0.050	0.79	0.00
99	0.78	0.179	0.541	0.427	0.293	0.050	0.78	0.01
100	0.79	0.171	0.568	0.448	0.323	0.050	0.78	0.01
101	0.79	0.163	0.596	0.471	0.355	0.050	0.77	0.02

102	0.79	0.155	-0.625	-0.493	0.390	0.050	0.76	0.03
103	0.79	0.148	-0.654	-0.517	0.427	0.050	0.76	0.03
104	0.79	0.138	-0.684	-0.540	0.468	0.050	0.75	0.04
105	0.79	0.130	-0.715	-0.565	0.511	0.050	0.75	0.04
106	0.79	0.121	-0.747	-0.590	0.558	0.050	0.74	0.05
107	0.79	0.113	-0.780	-0.616	0.608	0.050	0.73	0.06
108	0.70	0.105	-0.814	-0.570	0.663	0.098	0.72	-0.02
109	0.70	0.096	-0.851	-0.595	0.723	0.098	0.72	-0.02
110	0.70	0.088	-0.884	-0.622	0.789	0.098	0.71	-0.01
111	0.70	0.080	-0.929	-0.650	0.862	0.098	0.70	0.00
112	0.70	0.071	-0.971	-0.680	0.943	0.098	0.69	0.01
113	0.70	0.062	-1.017	-0.712	1.038	0.098	0.68	0.02
114	0.70	0.055	-1.067	-0.747	1.139	0.098	0.67	0.03
115	0.70	0.046	-1.123	-0.788	1.240	0.098	0.65	0.04
116	0.70	0.037	-1.185	-0.833	1.405	0.098	0.65	0.05
117	0.70	0.030	-1.255	-0.881	1.583	0.098	0.63	0.07
118	0.70	0.021	-1.348	-0.943	1.816	0.098	0.61	0.09
119	0.65	0.011	-1.469	-1.028	2.157	0.098	2.55	0.11
120	0.65	0.005	-1.681	-1.175	2.824	0.098	0.54	0.16
Jumlah	121.610	8.77	68.756	109.363	229.892	8.727		
Rata-rata	1.014	0.73	0.572	0.911	1.919	0.727		

Dengan menggunakan data H_{uji} dan y_{uji} selanjutnya dihitung parameter A dan B dengan menggunakan persamaan berikut.

$$\begin{aligned}
 A &= \frac{n \sum H_{\text{uji}} y_{\text{uji}} - \sum H_{\text{uji}} \sum y_{\text{uji}}}{n \sum y_{\text{uji}}^2 - (\sum y_{\text{uji}})^2} \\
 &= \frac{120 \cdot 109.363 - 121.6 \cdot 68.756}{120 \cdot 229.892 - 4727} \\
 &= 0.208
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 B &= 1.014 - 0.21 \cdot 0.57 \\
 &= 0.89
 \end{aligned}$$

Kemudian nilai y_r dihitung dengan menggunakan Persamaan (3.10)

$$y_r = -\ln \left\{ -\ln \left(1 - \frac{1}{L T_r} \right) \right\} \text{ dimana } L = 1, T_r = \text{periode ulang} = 2 \text{ tahun} \\ = 3.157$$

Dari nilai-nilai parameter A dan B dan juga nilai y_r , kemudian didapatkan tinggi gelombang signifikan untuk berbagai periode ulang dengan menggunakan Persamaan (3.9)

$$H_s = \bar{A} y_r + \bar{B} = 1.55 \text{ m}$$

Selanjutnya dihitung deviasi standar dari tinggi gelombang signifikan (σ_{H_s})

$$\sigma = \left[\frac{1}{n-1} \sum_{i=1}^n (H_{si} - \bar{H}_s)^2 \right]^{1/2} = 0.268$$

untuk menetapkan interval keyakinan, terlebih dahulu kita menghitung nilai α yang diberikan oleh persamaan (3.13).

$$\alpha = \alpha_1 e^{-\alpha_2 \left(\frac{1}{1 + \alpha_3} \right)^{\alpha_4}} \text{ dimana } \alpha_1 = 0.64, \alpha_2 = 9, k = 0.93, c = 0, z = 1.33,$$

$$\frac{1}{1 + \alpha_3} = 1, \alpha_4 = 0.625$$

Setelah itu kita menghitung standar deviasi yang dinormalkan dari tinggi gelombang signifikan dengan periode ulang (σ_{H_s}) dengan menggunakan persamaan (3.13)

$$\sigma_w = \frac{1}{\sqrt{N}} \left[1 + a(y_r - c + c \ln T_r) \right]^{1/2} = 0.250$$

Besaran dari deviasi standard dari tinggi gelombang signifikan (σ_t) dihitung dengan menggunakan rumus pada Persamaan (3.14).

$$\sigma_t = \sigma_H \sigma_{H_0} = 0.067$$

Untuk perhitungan selengkapnya seperti terlihat pada Tabel 16.

Tabel 16. Tinggi Gelombang laut dalam dengan Periode Ulang Tertentu

Periode ulang (tahun)	γ_i (tahun)	H_{0i} (m)	σ_{0i}	σ_{ti}	$H_{0i} - \sigma_{ti}$ (m)	$H_{0i} + \sigma_{ti}$ (m)
2	3.157	1.55	0.250	0.067	1.466	1.638
5	3.056	1.75	0.315	0.084	1.638	1.853
10	4.783	1.89	0.364	0.097	1.766	2.016
25	5.702	2.08	0.430	0.115	1.935	2.230

1) Pasang Surut

Pengamatan data pasang surut dilakukan selama 15 hari dengan interval pengambilan data setiap 1 jam. Data pasang surut tersebut diolah untuk memperoleh konstanta harmonis pasang surut daerah penelitian. Perhitungan konstanta harmonis pasang surut dilakukan dengan menggunakan metode Admiralty.

Tabel 17. Perhitungan analisis harmonik pasang surut

	S_0	M_2	S_2	N_2	K_1	O_1	M_4	MS_4	K_2	P_1
A (cm)	22.3	70	22	12	53	52	8	8	6	17
μ°	0	82	105	281	151	137	373	5	105	151

1. Datum Referensi:

- MSL

$$\text{MSL} = \text{ASO} = 81 \text{ cm}$$

- Zo

Berdasarkan definisi Australia yaitu Indian Spring Low Water, maka:

$$Z_o = S_o - [AM_2 + AS_2 + AK_1] + AO_1$$

$$= 223 - [70 + 22 + 52] + 52$$

$$= 26 \text{ cm dari MSL terpakai}$$

$$\text{Ketinggian muka air dari Nol Palem} = \text{MSL} - Z_o$$

$$= 223 - 26$$

$$= 197 \text{ cm}$$

$$\text{ATT} = S_o + [AM_2 + AS_2 + AK_1 + A_o]$$

$$= 223 + [70 + 22 + 52 + 52]$$

$$= 420 \text{ cm dari MSL terpakai}$$

2) Tipe Pasang Surut dan Tunggang Air Pasut

Tipe pasang-surut dan tunggang air pasut yang ada pada pantai

Tope Jawa adalah sebagai berikut.

$$F = \frac{0.31 \cdot 52}{70 + 22}$$

$$= 1.141$$

Berdasarkan nilai Formzhal, ($0,25 < F \leq 1,5$) maka kriteria pasang surut adalah pasut tipe campuran condong harian ganda (Mixed Tide Prevailing Semidiurnal)

3). Tunggang Air Pasut

Untuk :

Pasut tipe campuran condong harian ganda (Mixed Tide Prevailing Semidiurnal)

$$\begin{aligned} \text{HAT} &= \text{LAT} + 2 [A_{k_1} + A_{O_1} + A_{s_2} + A_{M_2}] \\ &= 26 + 2(53 + 52 + 22 + 70) \\ &= 420 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{MHHWS} &= \text{LAT} + 2 [A_{s_2} + A_{M_2}] + A_{k_1} + A_{O_1} \\ &= 26 + 2(53 + 33,3) + 10,4 + 3,79 \\ &= 315 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{MHHWN} &= \text{LAT} + 2 [A_{M_2}] + A_{k_1} + A_{O_1} \\ &= 26 + 2(70) + 53 + 52 \\ &= 271 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\text{MSL} = 223 \text{ cm}$$

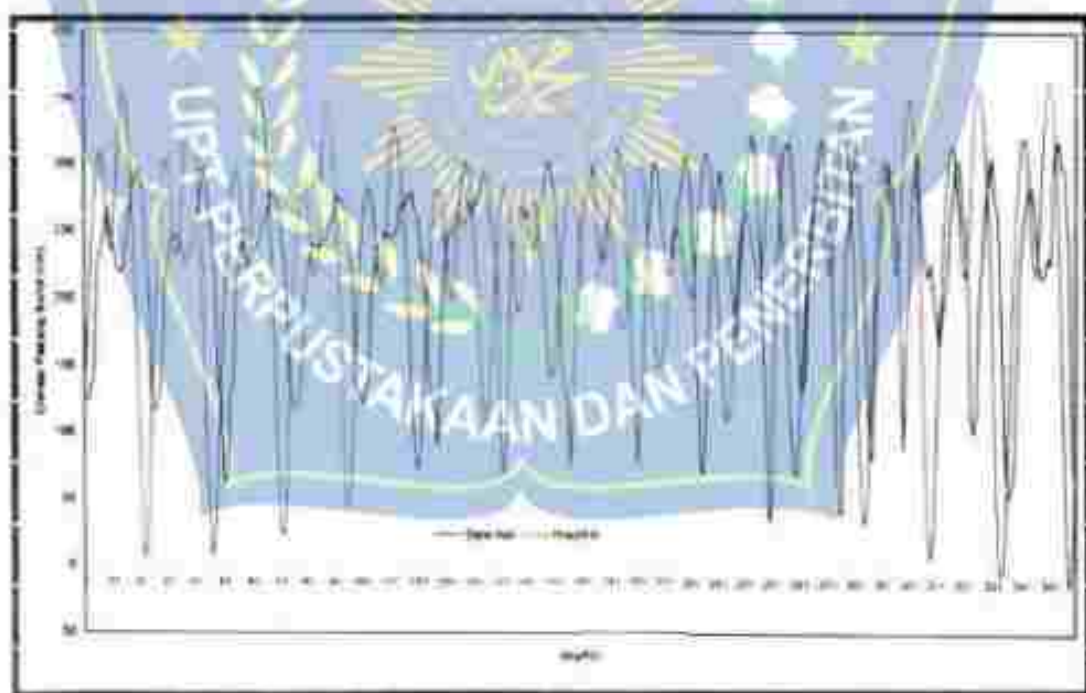
$$\begin{aligned} \text{MLLWN} &= \text{LAT} + 2 [A_{s_2}] + A_{k_1} + A_{O_1} \\ &= 26 + 2(22) + 53 + 52 \\ &= 175 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{MLLWS} &= \text{LAT} + A_{k_1} + A_{O_1} \\ &= 26 + 53 + 52 \\ &= 131 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{LAT} &= \text{MSL} - \text{AK}_1 - \text{AO}_1 - \text{AS}_2 - \text{AM}_2 \\
 &= 223 - 53 - 52 - 22 - 70 \\
 &= 26 \text{ cm}
 \end{aligned}$$



Gambar 25. Hasil penentuan tinggi pasang surut



Gambar 26. Grafik pasang surut pantai Galesong Selatan

B. Gelombang di Lokasi Bangunan

Dari data peramalan gelombang berdasarkan data angin, dibuat analisis frekuensi untuk mendapatkan gelombang rencana dengan periode ulang tertentu, yang hasilnya diberikan dalam tabel 4.7. Dalam perencanaan ini digunakan tinggi gelombang rencana dengan periode ulang 10 tahunan, yaitu $H_0 = 1.89$ m, periode gelombang rencana ditetapkan sebesar 10 detik.

Selama penjalarannya menuju pantai, tinggi gelombang berubah karena proses refraksi dan pendangkalan serta gelombang pecah yang tergantung pada bathimetri dan karakteristik gelombang laut dalam. Dengan kondisi kemiringan pantai yang landai, maka diperkirakan gelombang yang akan mencapai pantai akan pecah pada kedalaman 1.28 tinggi gelombang. Maka tinggi gelombang pecah dapat ditentukan dengan persamaan (2.4): $H_b = 0.78 \cdot d_b$.

Dari hasil analisis gelombang rencana diatas diperoleh grafik hubungan antara tinggi gelombang, tinggi gelombang pecah dan kedalaman sebagai berikut:



Gambar 27 Grafik hubungan H_0 , H_b dan d_b

Dari grafik di atas diperoleh parameter gelombang pecah sebagai berikut :

$$H_b = 2.10$$

$$d_b = 2.60$$

Pada analisis ini bangunan akan diletakkan pada elevasi +1.4 m. Jadi kedalaman air pada saat pasang adalah 0.45 m, dimana pada kedalaman tersebut gelombang telah pecah, maka gelombang rencana ditetapkan sebagai berikut.

$$H_R = 0.78 d_R$$

$$H_R + H_{\text{rencana}} = 0.35 \text{ m}$$

C. Elevasi Struktur

1) Tinggi muka air rencana

Tinggi muka air rencana tergantung pada pasang surut, wave setup, wind setup, tsunami, dan pemanasan global. Dalam perencanaan bangunan tidak semua parameter tersebut digunakan. Hal ini mengingat bahwa kemungkinan terjadinya semua parameter secara bersamaan adalah sangat kecil. Oleh karena itu elevasi muka air rencana hanya didasarkan pada pasang surut, wave setup, dan pemanasan global.

a) Pasang surut

Dari data pengukuran pasang surut di dapat beberapa elevasi muka air yaitu

$$MHWL = 1.84 \text{ m}; MSL = 0.92 \text{ m}; \text{ dan } MLWL = 0.00 \text{ m}$$

b). *Wave set-up*

Wave set-up dapat dihitung dengan persamaan (2.18), sehingga didapat: $Sw = 0.375 \text{ m}$

c). Pemanasan global (Sea level rise)

Dari gambar dibawah maka diperoleh sea level rise (SLR) untuk 10 tahun = 0.2 m



Gambar 26. Perkiraan kenaikan muka air laut karena pemanasan global

$$DWL = MHWL + SW + SLR$$

$$DWL = 1.85 + 0.375 + 0.2 = 2.4254 \text{ m}$$

2) Run Up pada tembok laut

Bangunan direncanakan pada elevasi +1,4 m dari MLWL, sehingga pada kondisi pasang kedalaman air di depan bangunan adalah :

$$\begin{aligned}d_s &= \text{DwL} - \text{elevasi tanah dasar} \\&= 2,4 - 1,4 \\&= 1,0 \text{ m. (pada kondisi MHWL).}\end{aligned}$$

Untuk menentukan *run up* yang terjadi pada tembok laut dapat menggunakan Persamaan (2.19), Persamaan (2.20) dan grafik *Run up* pada gambar grafik tersebut adalah fungsi dari *Irrbahren Number* (Persamaan 2.20) berdasarkan hasil analisis gelombang rencana diperoleh $H_0 = 0,35 \text{ m}$,

$$L_0 = 1,56 T^2 = 1,56 (10)^2 = 156 \text{ m}$$

$$Ir = \frac{H_0}{\sqrt{L_0}}$$

$$Ir = 6,45 \quad \text{dan grafik diperoleh, } Ru/H = 1,30$$

Dengan demikian, diperoleh nilai $Ru = 1,17 \text{ m}$

Elevasi struktur ditanyakan berdasarkan kedua faktor tersebut sehingga :

$$\begin{aligned}\text{Elevasi struktur} &= \text{MHWL} + Ru \\&= 1,85 + 1,17 \\&= 3,02 \text{ m}\end{aligned}$$

D. Pasangan Batu

Sea wall yang direncanakan berupa konstruksi pasangan batu. Adapun data yang didapat dari hasil perhitungan diatas adalah sebagai berikut:

- H_{maks} = 1.80 m
- Dengan sudut gesek internal = 28° (Pasir longgar)
- Berat volume = 16 kN/m³
- Kohesi (C) diabaikan
- Kuat dukung tlm = 200 kN/m²

Bila pasangan batu mempunyai:

- Berat volume ($\gamma_{pasangan}$) = 20 kN/m³
- Kuat desak tlm (σ_{maks}) = 1500 kN/m²
- Kuat Tarik tlm (σ_{tarik}) = 300 kN/m²
- Kuat Geser tlm (τ) = 150 kN/m²



Gambar 29 Struktur pasangan batu seawall

Tekanan tanah pasif tidak diperhitungkan, karena bangunan ditempatkan di pantai sehingga tekanan tanah pasif tidak dapat bekerja secara efektif

Muka tanah dibelakang dinding adalah datar, diperoleh

$$K_a = \tan^2 \left(45^\circ - \frac{\phi}{2} \right) = K_a = \tan^2 \left[45^\circ - \frac{28^\circ}{2} \right] = 0.361$$

cari besarnya gaya dan momen dalam struktur

$$\text{Gaya aktif} = E_a = \frac{1}{2} H^2 \gamma \cdot K_a$$

$$= 5.2639 \text{ kN}$$

Momen aktif

$$M_a = E_a \cdot h_0$$

$$= 236874 \text{ mkN}$$



Gambar 30 Titik berat struktur seawall

Tabel 18 Gaya dan momen aktif

Dicari besarnya Gaya dan Momen aktif

No	Berat (kN)	Lengan terhadap titik A (m)	Momen terhadap titik A (m.kN)
1	1.25	1.667	2.083
2	5.5	1.75	9.6
3	2	1.75	4
4	1	1.83	1.833
5	8	1.25	10
6	9.2	1.2	11.04
7	32	1	32
8	3.67	0.75	2.75
10	2	0.25	0.5
$\Sigma V =$	64.62		$\Sigma M_A =$ 73.332

$$X = \frac{\Sigma M_{\text{aktif}}}{\Sigma V} = \frac{73.332}{64.62} = 1.048 \text{ m}$$

$$z = x - \frac{b}{2} = 1.048$$

$$= 1.048 - \frac{3}{6} = 0.5333 \text{ berarti seluruh alas fondasi menerima beban!!!}$$

$$\sigma_{\text{max}} = \frac{V}{A} \left(1 + \frac{6z}{b} \right) = \frac{36.010}{1.5} \left(1 + \frac{6 \times 0.5333}{3} \right) = 64.02 \text{ kN/m}^2 < \sigma_{\text{ijin}}$$

$$\sigma_{\text{min}} = \frac{V}{A} \left(1 - \frac{6z}{b} \right) = \frac{36.010}{1.5} \left(1 - \frac{6 \times 0.5333}{3} \right) = 27.558 \text{ kN/m}^2 > 0$$

Tinjauan stabilitas terhadap bahaya guling

a. Stabilitas terhadap bahaya guling

$$M_u = 561479 \text{ m.kN}$$

$$M_g = 73.332 \text{ m.kN}$$

$$SF = \frac{M_p}{M_a} = 13.06 > 2$$

b. Stabilitas terhadap bahaya geser

$$\text{gaya dorong } E_2 = 9.358 \text{ kN}$$

$$\text{gaya lawan } F = V \cdot f \text{ (dan } f = \tan \phi \text{ dianggap alas fondasi kasar)}$$

$$F = 34.357 \text{ kN}$$

$$SF = \frac{F}{E_2} = 3.6714 > 2$$

c. Stabilitas terhadap daya dukung tanah

Ditruj letak resultante gaya-gaya yang bekerja terhadap pusat berat alas fondasi tinjauan terhadap titik A.



Gambar 31 Letak resultante gaya-gaya yang bekerja terhadap pusat berat alas pondasi

$$X = \frac{\Sigma M_{total}}{\Sigma V} = \frac{67.717}{64.62} = 1.048 \text{ m}$$

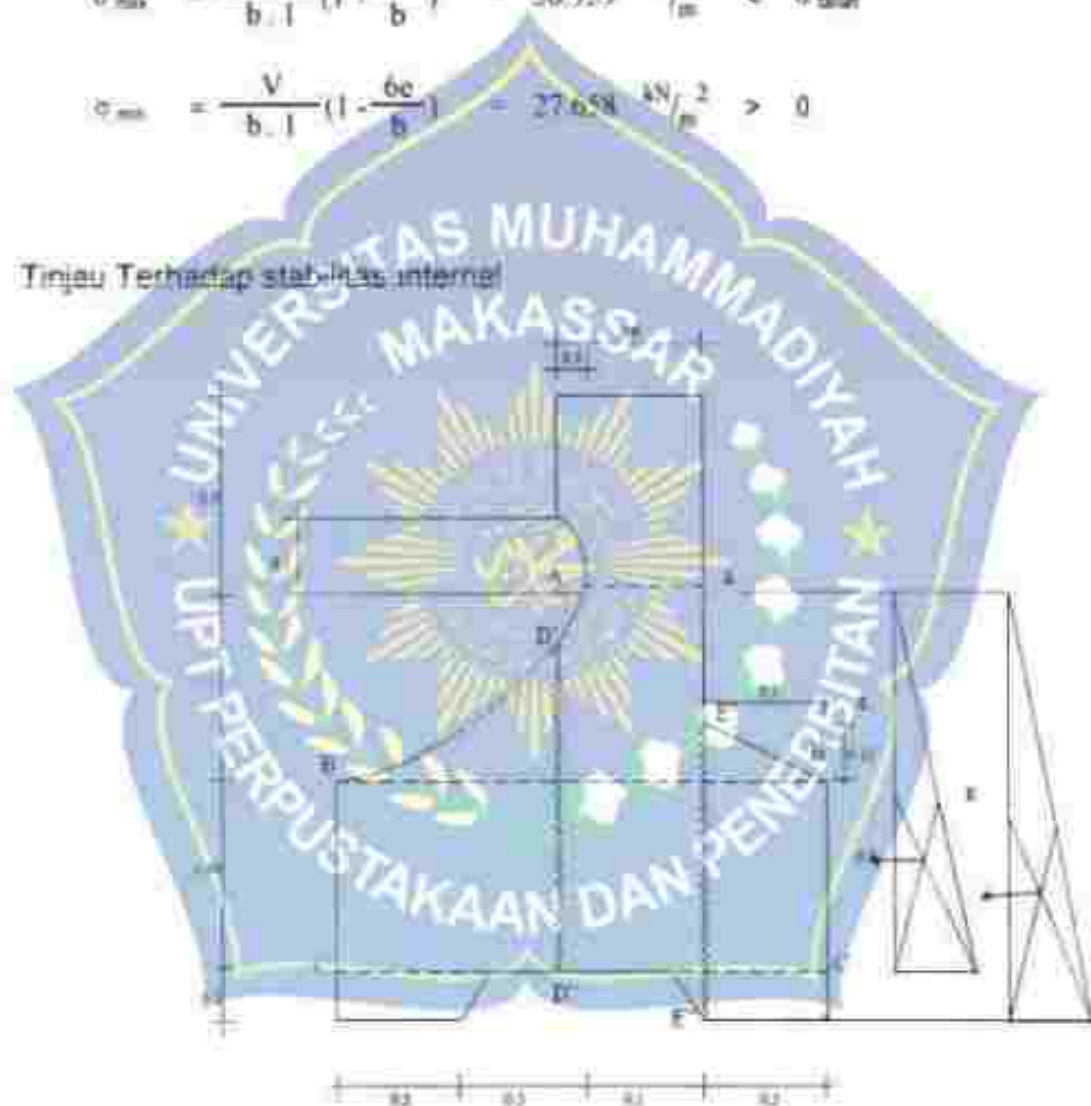
$$e = x - \frac{b}{2} = 1.048 - 1$$

$$= 0.048 < \frac{b}{6} = 0.3333 \text{ berarti seluruh alas fondasi menerima beban!!!}$$

$$\sigma_{max} = \frac{V}{b \cdot l} \left(1 + \frac{6e}{b}\right) = 36.959 \text{ kN/m}^2 < \bar{\sigma}_{maks}$$

$$\sigma_{min} = \frac{V}{b \cdot l} \left(1 - \frac{6e}{b}\right) = 27.658 \text{ kN/m}^2 > 0$$

Tinjau Terhadap stabilitas internal



Gambar 32 Tinjauan terhadap beberapa potongan

Ditinjau potongan A - A'

Cari besarnya gaya aktif dan momen aktif :

$$\text{Gaya Aktif} = E_a = \frac{1}{2} H^2 \gamma \cdot K_a$$

$$= 0 \text{ kN} \rightarrow \text{Karena tidak ada muka tanah di belakang refetment}$$

$$\text{Momen aktif} = M_a = E_a \cdot h_a$$

$$= 0 \text{ mKN} \rightarrow \text{Karena tidak ada muka tanah di belakang refetment}$$

Dicari gaya dan besarnya momen aktif

No	Berat (kN)	Jarak terhadap titik A (m)	Momen terhadap titik A (mKN)
1	9.20		2.76
	$\Sigma V = 9.20$		$\Sigma M_y = 2.76$

$$X = \frac{\Sigma M_a}{\Sigma V} = \frac{2.76}{9.2} = 0.3 \text{ m}$$

$$c = \frac{b}{2} = \frac{0.7}{2} = 0.35$$

$$e = 0 = \frac{h}{6} = 0.10 \text{ Berarti seluruh alas fondasi menerima beban!!!}$$

Terhadap desak

$$\sigma_{maks} = \frac{V}{b} \left(1 + \frac{6e}{W} \right) \quad W = \text{tahanan momen sayampang 1-A}$$

$$W = \frac{1}{12} b \cdot x^3 \left(1 + \frac{W^2}{b^2} \right)$$

$$= \frac{1}{12} \cdot 0.7 \cdot 0.7^3 \left(1 + \frac{0.7^2}{0.7^2} \right)$$

$$= 0.0259 \text{ m}^3$$

Terhadap tarik

$$\sigma_{maks} = \frac{V}{b} \left(1 - \frac{6e}{W} \right)$$

$$= \frac{9.2}{0.7} \left(1 - \frac{6 \cdot 0.1}{0.0259} \right)$$

$$= -690 \text{ kN/m}^2 < 0 \text{ tarik pasangan}$$

Terhadap geser

$$D = (E_s)_{A-A} = 0$$

$$\tau = \frac{3}{2} \left(\frac{D}{b \cdot h} \right)$$

$$= 0$$

Ukurlah potongan B - B'

Cari besarnya gaya aktif dan momen aktif :

$$\begin{aligned}\text{Gaya Aktif} &= E_a = \frac{1}{2} \cdot H^2 \cdot \gamma \cdot K_a \\ &= 0.8737 \text{ kN}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Momen aktif} &= M_a = E_a \cdot h_a \\ &= 0.1602 \text{ m.kN}\end{aligned}$$

Dicari gaya dan besarnya momen aktif

NO	Berat (kN)	Lengan terhadap titik B (m)	Momen terhadap titik A (m.kN)
1	3.667	0.75	3
2	5.5	1.35	7
3	1.25	1.67	2
$\Sigma V =$	9.167		$\Sigma M =$ 0.635

$$x = \frac{\Sigma M}{\Sigma V} = \frac{0.635}{9.167} = 0.0693 \text{ m}$$

$$c = x - \frac{b}{3} = 0.0693 - 0.75$$

$$= -0.6807 \quad \frac{b}{3} = 0.3333 \quad \text{sedangkan tumpuan mendukung tank III}$$

Terhadap tank

$$\sigma_{\text{sekar}} = \frac{V}{b} \left(1 - \frac{3c}{W} \right) \quad W = \text{tahanan momen tumpuan B-B'}$$

$$W = \left(\frac{b}{3} \cdot x + \frac{1}{2} \cdot x \cdot b \right)$$

$$= 0.750 \text{ m}^2$$

$$\sigma_{\text{sekar}} = \frac{69.654}{0.75} \left(1 - \frac{3(-0.6807)}{0.75} \right) = \sigma_{\text{sekar positif}}$$

Terhadap tank

$$\begin{aligned}\sigma_{\text{tank}} &= \frac{V}{b} \left(1 - \frac{3c}{W} \right) \\ &= -60.49 \text{ kN/m}^2 < \sigma_{\text{tank negatif}}\end{aligned}$$

Terhadap geser

$$D = (E_s \cdot A - A') = 0.8737 \text{ kN}$$

$$\begin{aligned}z &= \frac{3}{2} \cdot \left(\frac{D}{b \cdot h} \right) \\ &= 1.1914 \text{ m}^2\end{aligned}$$

Ditinjau petingsan $C-C'$

Cari besarnya gaya aktif dan momen aktif :

$$\begin{aligned}\text{Gaya Aktif} &= E_a = \frac{1}{2} H^2 \gamma \cdot K_a \\ &= 52639 \text{ kN}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Momen aktif} &= M_a = E_a \cdot h_a \\ &= 23687 \text{ m.kN}\end{aligned}$$

Dicari gaya dan besarnya momen aktif

NO	Berat (kN)	Jarak terhadap titik C (m)	Momen terhadap titik A (m.kN)
1	32		32
IV =	320		32

$$X = \frac{\Sigma M_a}{\Sigma V} = \frac{29639}{32} = 0.926 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}e &= \frac{1}{2} \times \frac{b}{h} = 0.926 < 1 \\ &= 0.071 < \frac{h}{6} = 0.333 \text{ sebagai simpang mendifokusir ke A!!!}\end{aligned}$$

Terhadap desak

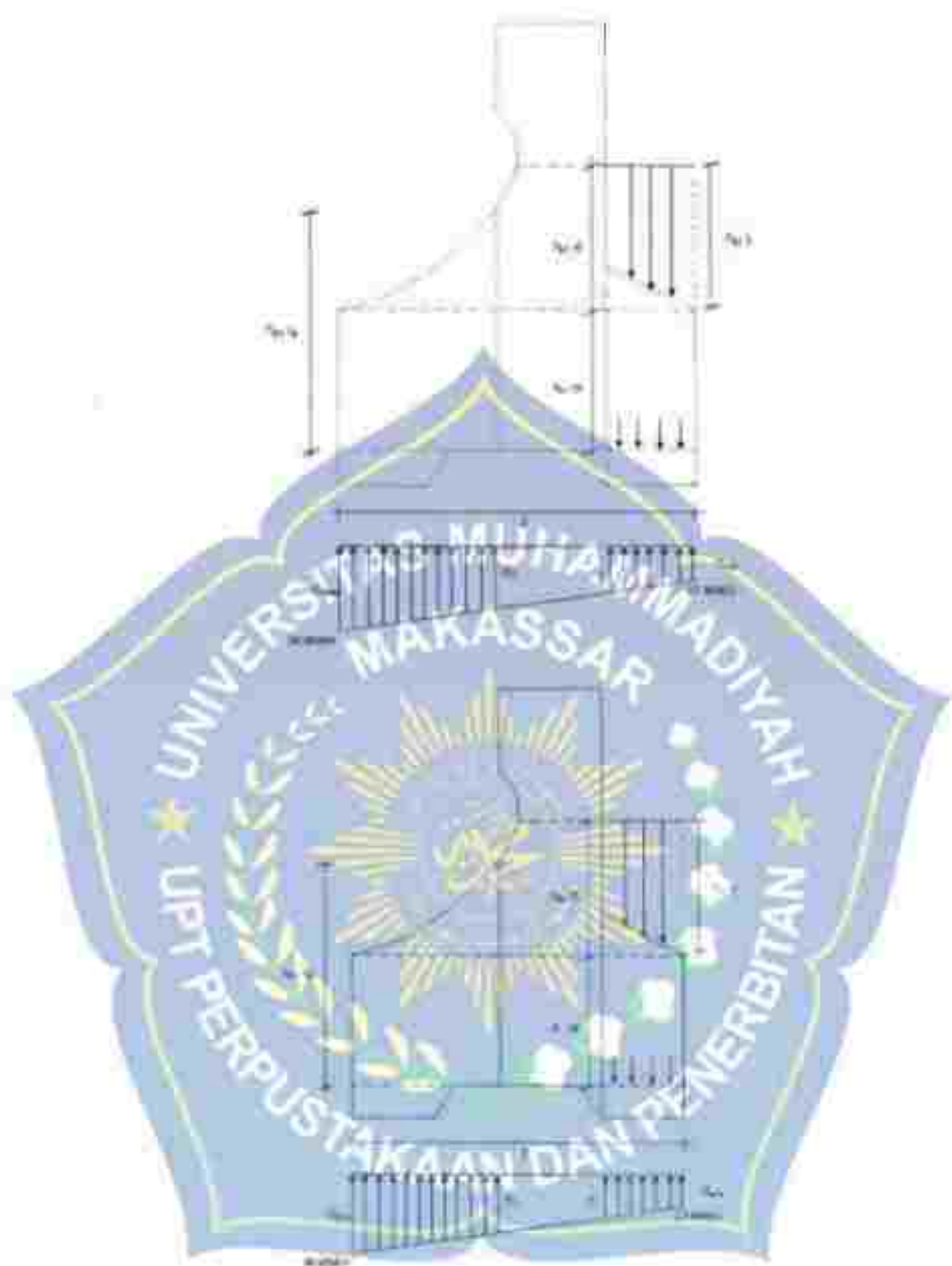
$$\begin{aligned}\sigma_{desak} &= \frac{V}{b \cdot 1} \left(1 - \frac{\Sigma M}{W} \right) \quad W = \text{tahanan momen terhadap A} \\ W &= \left(\frac{1}{6} \cdot \frac{b^3}{h} \right) \cdot 1 \cdot \left(\frac{h}{2} \right) \\ &= 0.333 \text{ m}^3 \\ &= 1438.3 \text{ kN/m}\end{aligned}$$

Terhadap tarik

$$\begin{aligned}\sigma_{tarik} &= \frac{V}{b \cdot 1} \left(1 - \frac{\Sigma M}{W} \right) \\ &= -1406 \text{ kN/m}^2 < \sigma_{tarik \text{ beton}}\end{aligned}$$

Terhadap geser

$$\begin{aligned}D &= (E_a) A \cdot A' = 52639 \\ \tau &= \frac{3}{2} \left(\frac{D}{b \cdot h} \right) \\ &= 15792 \text{ kN/m}^2\end{aligned}$$



Gambar 33 Tinjau terhadap pelatinya lumit

$$\begin{aligned} h_1 &= \sigma_{\text{max}} - \gamma_{\text{sat}} \cdot \gamma_s \\ &= 36.959 - [1.33 \cdot 20] \\ &= 10.359 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_3 &= \sigma_2 - \gamma_{\text{sat}} \cdot \gamma_s - h_1 \cdot \gamma_s \\ &= 29.983 - 21 - 12.8 \\ &= -3.82 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_2 &= \sigma_3 - \gamma_{\text{sat}} \cdot \gamma_s \\ &= 32.773 - [1.33 \cdot 20] \\ &= 6.17 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h_4 &= \sigma_{\text{max}} - \gamma_{\text{sat}} \cdot \gamma_s - h_2 \cdot \gamma_s \\ &= 27.658 - 21.00 - 24.80 \\ &= -18.14 \text{ kN/m}^2 \end{aligned}$$

SUPERPOSISI



Gaya lintang yang terjadi pada tampang D' - D''

$$D = 7.439 \text{ kN}$$

Momen yang terjadi pada tampang D' - D''

$$\text{Momen} = 3.784 \text{ mKN}$$

$$W = 1/6 \cdot (\text{Luas penampang D' - D''}) \cdot b$$

$$= 0.3011 \text{ m}^3$$

Tegangan yang terjadi

$$\sigma_{\text{max}} = \pm \frac{M}{W} = \pm 24.542 \text{ kN/m}^2 < \sigma_{\text{ijin}} \text{ pasangkan}$$

$$\tau = \frac{3}{2} \cdot \frac{D}{b \cdot h} = 8.3903 \text{ kN/m}^2 < \sigma_{\text{ijin}} \text{ pasangkan}$$

Gaya lintang yang terjadi pada tampang B' - B''

$$D = 5.49 \text{ kN}$$

Momen yang terjadi pada tampang B' - B''

$$\text{Momen} = 0.154 \text{ mKN}$$

$$\begin{aligned} W &= 1/6 \cdot (\text{Luas penampang B' - B''} \cdot h) \\ &= 0.1542 \text{ m}^3 \end{aligned}$$

Tegangan yang terjadi

$$\sigma_{se} = \pm \frac{M}{W} = \pm 12.371 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} < \sigma_{\text{tarik beton}}$$

$$\tau = \frac{3}{2} \cdot \frac{D}{bh} = 0.5421 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} < \tau_{\text{tekan beton}}$$

E. Tumpukan Batu Pelindung Kaki Bangunan

Untuk menghindari kerusakan/keruntuhan bangunan akibat gerusan oleh aliran banjir maupun gelombang, bangunan perlu dilengkapi konstruksi pelindung kaki (toe protection). Berat butir batu untuk pelindung kaki bangunan oleh persamaan (3.44)

$$W = \frac{\gamma_s H^3}{K_d(25 + 1.2 \cot^2 \theta)}$$

$$\gamma_s = 2.65$$

$$H = 0.35 \text{ m}$$

$$K_d = 2 \text{ (Tabel 3.4: batu bersudut kasar dengan gelombang pecah)}$$

$$S_r = \frac{\rho_{\text{batu}}}{\rho_w} = \frac{2.65}{1.03} = 2.57$$

$$\cot \theta = 1.5$$

Maka diperoleh :

$$\begin{aligned} W &= 0,030 \text{ ton} \\ &= 30 \text{ Kg} \end{aligned}$$

Tebal lapis lining dapat dihitung dengan persamaan(3.45)

$$t = nk_{\Delta} \left[\frac{W}{\gamma} \right]^{1/3}$$

N = jumlah lapis batu dalam lapis pelindung

K_{Δ} = Koefisien lapis (Tabel 3.5)

$$t = 0,5 \text{ m}$$

Lebar puncak lapis pelindung dapat dihitung dengan persamaan(3.46)

$$B = 2Ht$$

$$B = 2 \cdot 0,35$$

$$= 0,7 \text{ m}$$



BAB V

PENUTUP

A. Kesimpulan

Berdasarkan analisis dan perhitungan dengan mengacu pada teori dan rumus-rumus empiris serta parameter-parameter yang ada, maka dalam perencanaan *Seawall* Pantai Galesong Selatan Kabupaten Takalar telah diperoleh suatu kesimpulan sebagai berikut :

1. Karakteristik gelombang pantai Galesong adalah sebagai berikut :
 - a. Tinggi gelombang rencana $= 1,49 \text{ m}$
 - b. Tinggi gelombang pecah $= 1,73 \text{ m}$
 - c. Kedalaman gelombang pecah $= 1,60 \text{ m}$
 - d. Periode gelombang $= 10 \text{ detik}$
2. Sebagai hasil dari perencanaan *Seawall* Pantai Galesong Selatan sebagai berikut
 - a. Dimensi Pasangan Batu
 - Lebar $= 2,0 \text{ m}$
 - Tinggi $= 2,5 \text{ m}$
 - Pasangan batu menggunakan reflektor
 - b. Batu pelindung kaki
 - Berat Batu $= 30 \text{ Kg}$
 - Tebal lapis lindung $= 0,55 \text{ m}$
 - Lebar Lapis lindung $= 0,70 \text{ m}$
 - Batu pelindung kaki di lapiisi dengan lembaran Geotextil

B. Saran

Gelombang dan arus yang menyerang bangunan pantai dapat menyebabkan terjadinya erosi pada tanah di depan bangunan. Untuk itu perlu diberi perlindungan berupa tumpukan batu. Berat butir batu pelindung kaki yang sesuai di lokasi adalah 30 kg. Untuk mendapatkan hasil yang lebih tepat, sebaiknya data yang digunakan untuk analisis adalah data gelombang hasil pengukuran langsung.



DAFTAR PUSTAKA

- CERC, 1984, *Shore Protection Manual Volume I*, US Army Coastal Engineering Research Center, Washington.
- CERC, 1984, *Shore Protection Manual Volume II*, US Army Coastal Engineering Center, Washington.
- CERC, 1991, *GENESIS: Generalized Model For Simulating Shoreline Change*, US Army Coastal Engineering Research Center, Mississippi.
- Departemen Pekerjaan Umum, 1998, *Pedoman Teknik Penanggulangan Pantai Volume I*, Badan Penelitian dan Pengembangan PU, Jakarta.
- Departemen Pemukiman dan Prasarana Wilayah, 2003, *Pedoman Umum Pengamanan dan Penanganan Kerusakan Pantai*, Direktorat Bina Teknik, Jakarta.
- Departemen Pemukiman dan Prasarana Wilayah, 2003, *Perbaikan Muara Sungai dengan Jeti*, Direktorat Bina Teknik, Jakarta.
- Departemen Pemukiman dan Prasarana Wilayah, 2004, *Pedoman Teknis Perencanaan Tembok Laut, Revetment dan Krib Tegak Lurus Pantai*, Direktorat Bina, Jakarta.
- Silvester, Richard, 1974, *Coastal Engineering I*, University of Western Australia, Nedland.
- Silvester, Richard, 1974, *Coastal Engineering II*, University of Western Australia, Nedland.
- Triatmodjo, Bambang, 1996, *Pelabuhan*, Beta Offset, Yogyakarta.
- Triatmodjo, Bambang, 1999, *Teknik Pantai*, Beta Offset, Yogyakarta.
- Yuwono, Nur. Ir.Dipl.HE., 1982, *Teknik Pantai Volume I*, Biro Penerbit KMTS Fak. Teknik UGM, Yogyakarta.
- Yuwono, Nur. Dr.Ir.Dipl.HE., 1992, *Teknik Pantai Dasar-dasar Perencanaan Bangunan Pantai Volume II*, Biro Penerbit KMTS Fak. Teknik UGM, Yogyakarta.
- Yuwono, Nur. Dr.Ir.Dipl.HE., 1992, *Teknik Pantai Dasar-dasar Perencanaan Bangunan Pantai Volume II*, Biro Penerbit KMTS Fak. Teknik UGM, Yogyakarta.





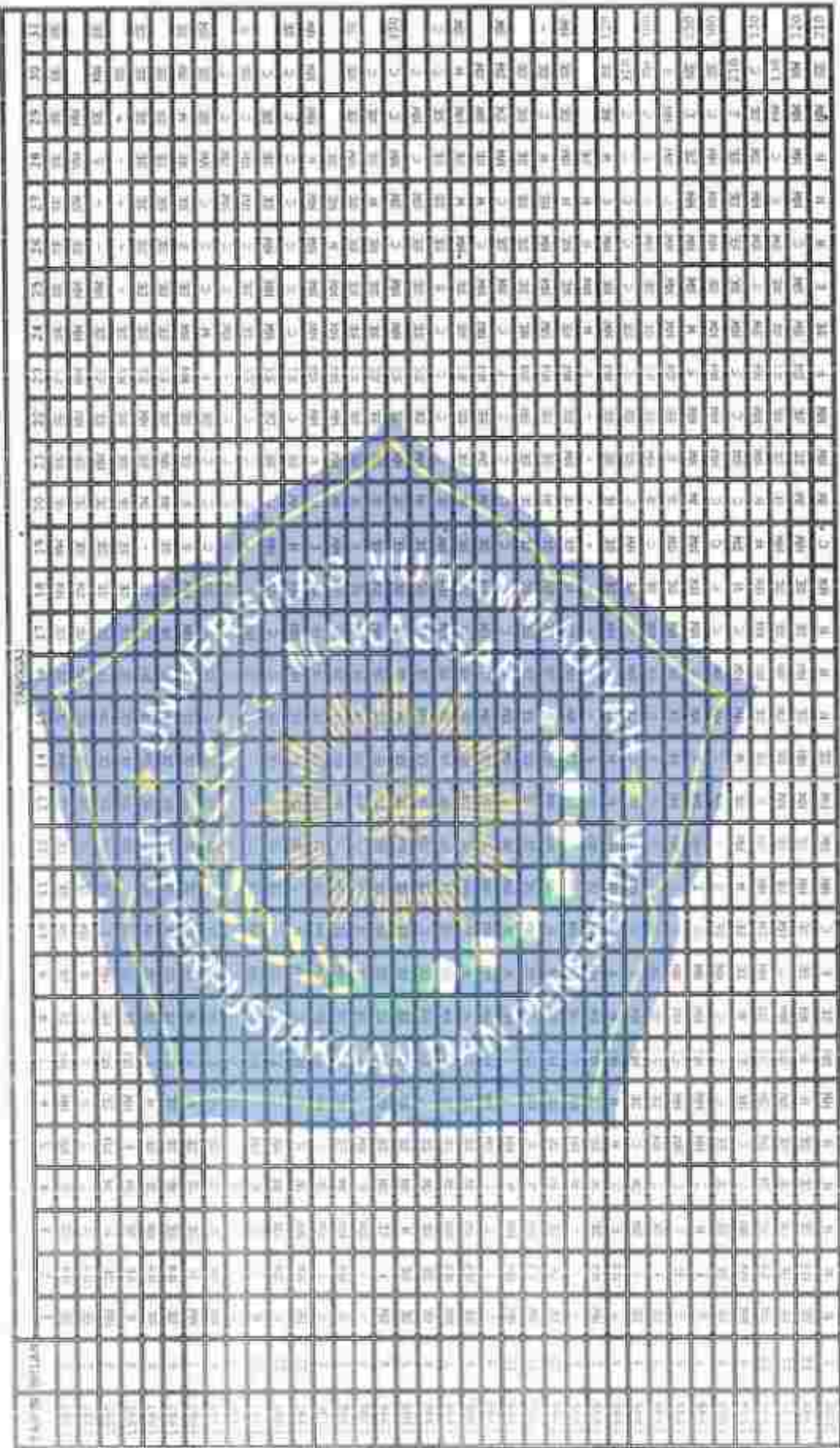
DATA RECEPATAN ANGIN TERBANYAK (KNOT)
STASIUN METEOROLOGI HAFITIM PACTERE
TAHUN : 2007 - 2016

[illegible]

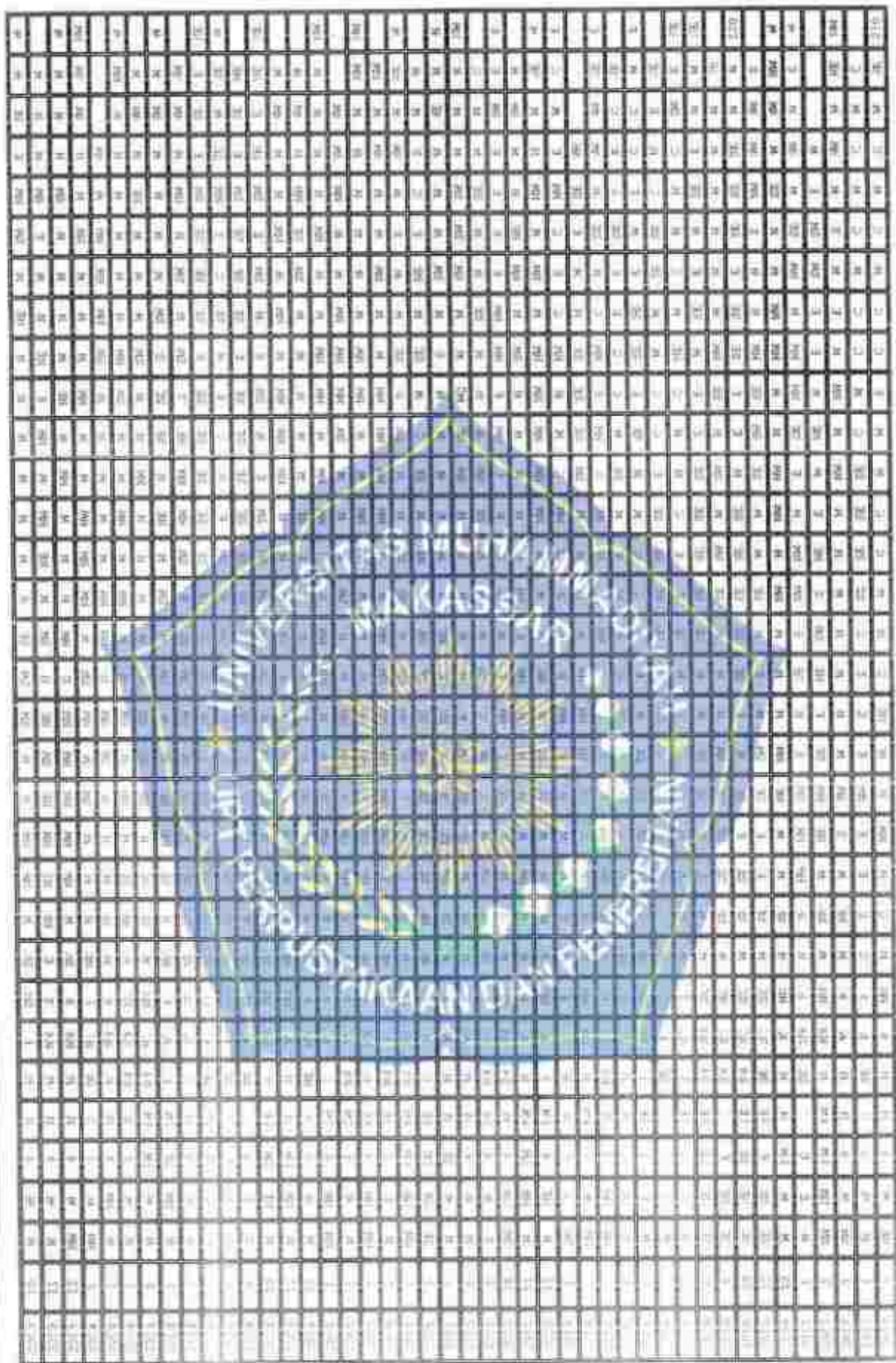
2012	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2013	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2014	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2015	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2016	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2017	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2018	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2019	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2020	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2021	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
2022	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100

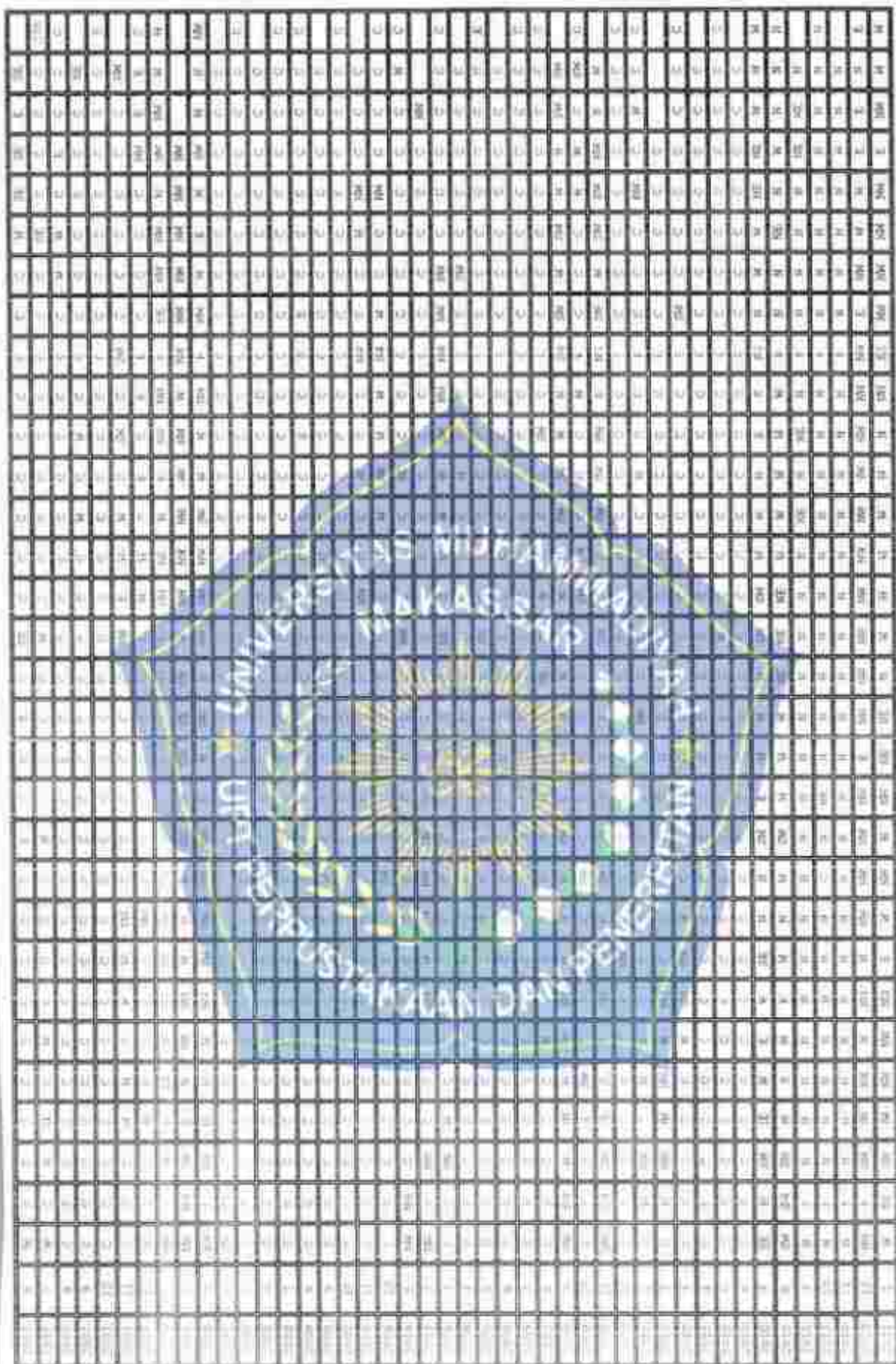
2001	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
2002	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60
2003	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90
2004	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100	101	102	103	104	105	106	107	108	109	110	111	112	113	114	115	116	117	118	119	120
2005	121	122	123	124	125	126	127	128	129	130	131	132	133	134	135	136	137	138	139	140	141	142	143	144	145	146	147	148	149	150
2006	151	152	153	154	155	156	157	158	159	160	161	162	163	164	165	166	167	168	169	170	171	172	173	174	175	176	177	178	179	180
2007	181	182	183	184	185	186	187	188	189	190	191	192	193	194	195	196	197	198	199	200	201	202	203	204	205	206	207	208	209	210
2008	211	212	213	214	215	216	217	218	219	220	221	222	223	224	225	226	227	228	229	230	231	232	233	234	235	236	237	238	239	240
2009	241	242	243	244	245	246	247	248	249	250	251	252	253	254	255	256	257	258	259	260	261	262	263	264	265	266	267	268	269	270
2010	271	272	273	274	275	276	277	278	279	280	281	282	283	284	285	286	287	288	289	290	291	292	293	294	295	296	297	298	299	300
2011	301	302	303	304	305	306	307	308	309	310	311	312	313	314	315	316	317	318	319	320	321	322	323	324	325	326	327	328	329	330
2012	331	332	333	334	335	336	337	338	339	340	341	342	343	344	345	346	347	348	349	350	351	352	353	354	355	356	357	358	359	360
2013	361	362	363	364	365	366	367	368	369	370	371	372	373	374	375	376	377	378	379	380	381	382	383	384	385	386	387	388	389	390
2014	391	392	393	394	395	396	397	398	399	400	401	402	403	404	405	406	407	408	409	410	411	412	413	414	415	416	417	418	419	420
2015	421	422	423	424	425	426	427	428	429	430	431	432	433	434	435	436	437	438	439	440	441	442	443	444	445	446	447	448	449	450
2016	451	452	453	454	455	456	457	458	459	460	461	462	463	464	465	466	467	468	469	470	471	472	473	474	475	476	477	478	479	480
2017	481	482	483	484	485	486	487	488	489	490	491	492	493	494	495	496	497	498	499	500	501	502	503	504	505	506	507	508	509	510
2018	511	512	513	514	515	516	517	518	519	520	521	522	523	524	525	526	527	528	529	530	531	532	533	534	535	536	537	538	539	540
2019	541	542	543	544	545	546	547	548	549	550	551	552	553	554	555	556	557	558	559	560	561	562	563	564	565	566	567	568	569	570
2020	571	572	573	574	575	576	577	578	579	580	581	582	583	584	585	586	587	588	589	590	591	592	593	594	595	596	597	598	599	600
2021	601	602	603	604	605	606	607	608	609	610	611	612	613	614	615	616	617	618	619	620	621	622	623	624	625	626	627	628	629	630
2022	631	632	633	634	635	636	637	638	639	640	641	642	643	644	645	646	647	648	649	650	651	652	653	654	655	656	657	658	659	660
2023	661	662	663	664	665	666	667	668	669	670	671	672	673	674	675	676	677	678	679	680	681	682	683	684	685	686	687	688	689	690
2024	691	692	693	694	695	696	697	698	699	700	701	702	703	704	705	706	707	708	709	710	711	712	713	714	715	716	717	718	719	720
2025	721	722	723	724	725	726	727	728	729	730	731	732	733	734	735	736	737	738	739	740	741	742	743	744	745	746	747	748	749	750
2026	751	752	753	754	755	756	757	758	759	760	761	762	763	764	765	766	767	768	769	770	771	772	773	774	775	776	777	778	779	780
2027	781	782	783	784	785	786	787	788	789	790	791	792	793	794	795	796	797	798	799	800	801	802	803	804	805	806	807	808	809	810
2028	811	812	813	814	815	816	817	818	819	820	821	822	823	824	825	826	827	828	829	830	831	832	833	834	835	836	837	838	839	840
2029	841	842	843	844	845	846	847	848	849	850	851	852	853	854	855	856	857	858	859	860	861	862	863	864	865	866	867	868	869	870
2030	871	872	873	874	875	876	877	878	879	880	881	882	883	884	885	886	887	888	889	890	891	892	893	894	895	896	897	898	899	900
2031	901	902	903	904	905	906	907	908	909	910	911	912	913	914	915	916	917	918	919	920	921	922	923	924	925	926	927	928	929	930
2032	931	932	933	934	935	936	937	938	939	940	941	942	943	944	945	946	947	948	949	950	951	952	953	954	955	956	957	958	959	960
2033	961	962	963	964	965	966	967	968	969	970	971	972	973	974	975	976	977	978	979	980	981	982	983	984	985	986	987	988	989	990
2034	991	992	993	994	995	996	997	998	999	1000	1001	1002	1003	1004	1005	1006	1007	1008	1009	1010	1011	1012	1013	1014	1015	1016	1017	1018	1019	1020
2035	1021	1022	1023	1024	1025	1026	1027	1028	1029	1030	1031	1032	1033	1034	1035	1036	1037	1038	1039	1040	1041	1042	1043	1044	1045	1046	1047	1048	1049	1050
2036	1051	1052	1053	1054	1055	1056	1057	1058	1059	1060	1061	1062	1063	1064	1065	1066	1067	1068	1069	1070	1071	1072	1073	1074	1075	1076	1077	1078	1079	1080
2037	1081	1082	1083	1084	1085	1086	1087	1088	1089	1090	1091	1092	1093	1094	1095	1096	1097	1098	1099	1100	1101	1102	1103	1104	1105	1106	1107	1108	1109	1110
2038	1111	1112	1113	1114	1115	1116	1117	1118	1119	1120	1121	1122	1123	1124	1125	1126	1127	1128	1129	1130	1131	1132	1133	1134	1135	1136	1137	1138	1139	1140
2039	1141	1142	1143	1144	1145	1146	1147	1148	1149	1150	1151	1152	1153	1154	1155	1156	1157	1158	1159	1160	1161	1162	1163	1164	1165	1166	1167	1168	1169	1170
2040	1171	1172	1173	1174	1175	1176	1177	1178	1179	1180	1181	1182	1183	1184	1185	1186	1187	1188	1189	1190	1191	1192	1193	1194	1195	1196	1197	1198	1199	1200

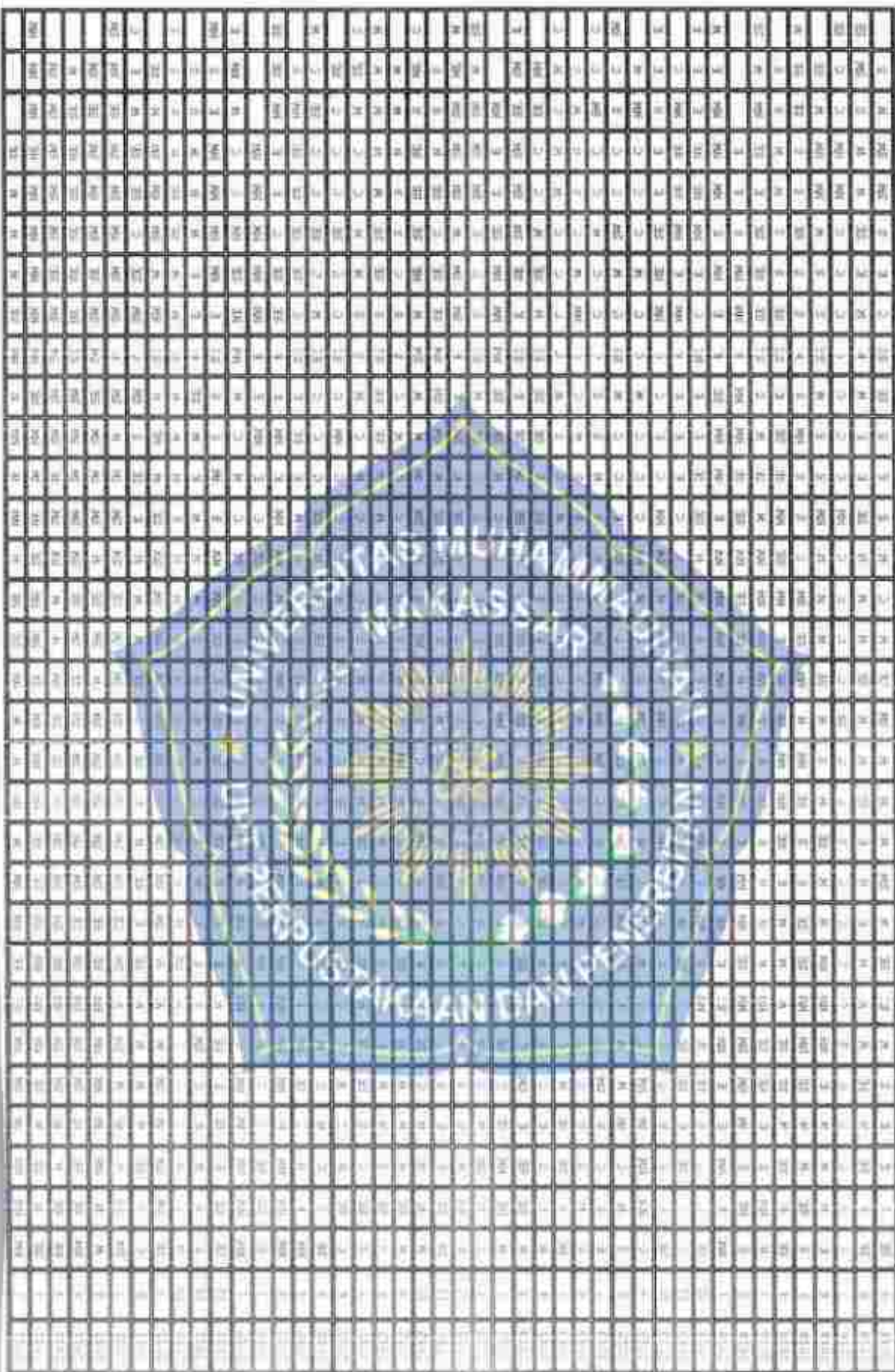
DATA ARAH ANGIN TERBANYAK (DERAJAT)
STASIUN METEOROLOGI MARITIM PAOTERE
TAHUN : 1997 - 2016



1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	8												

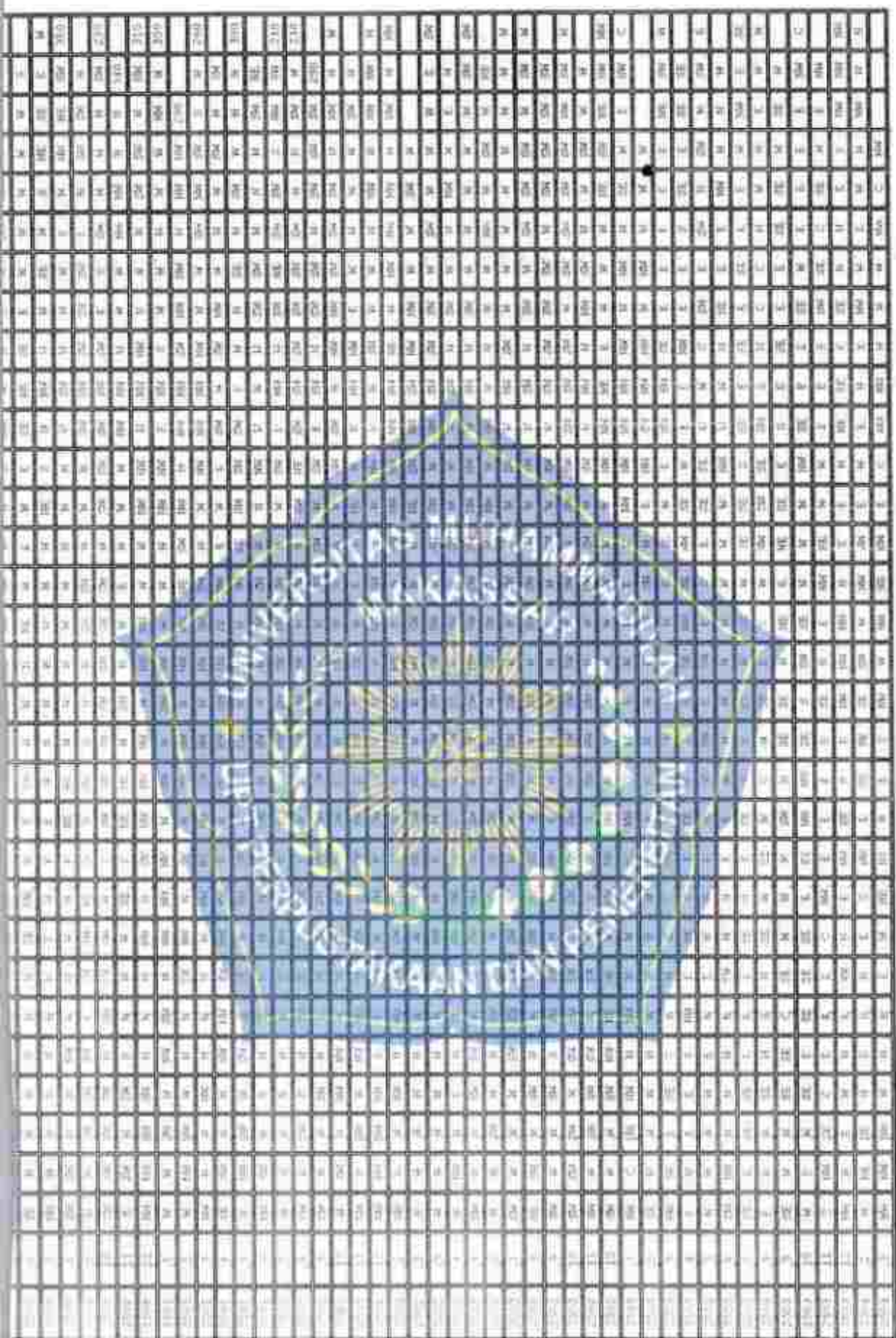




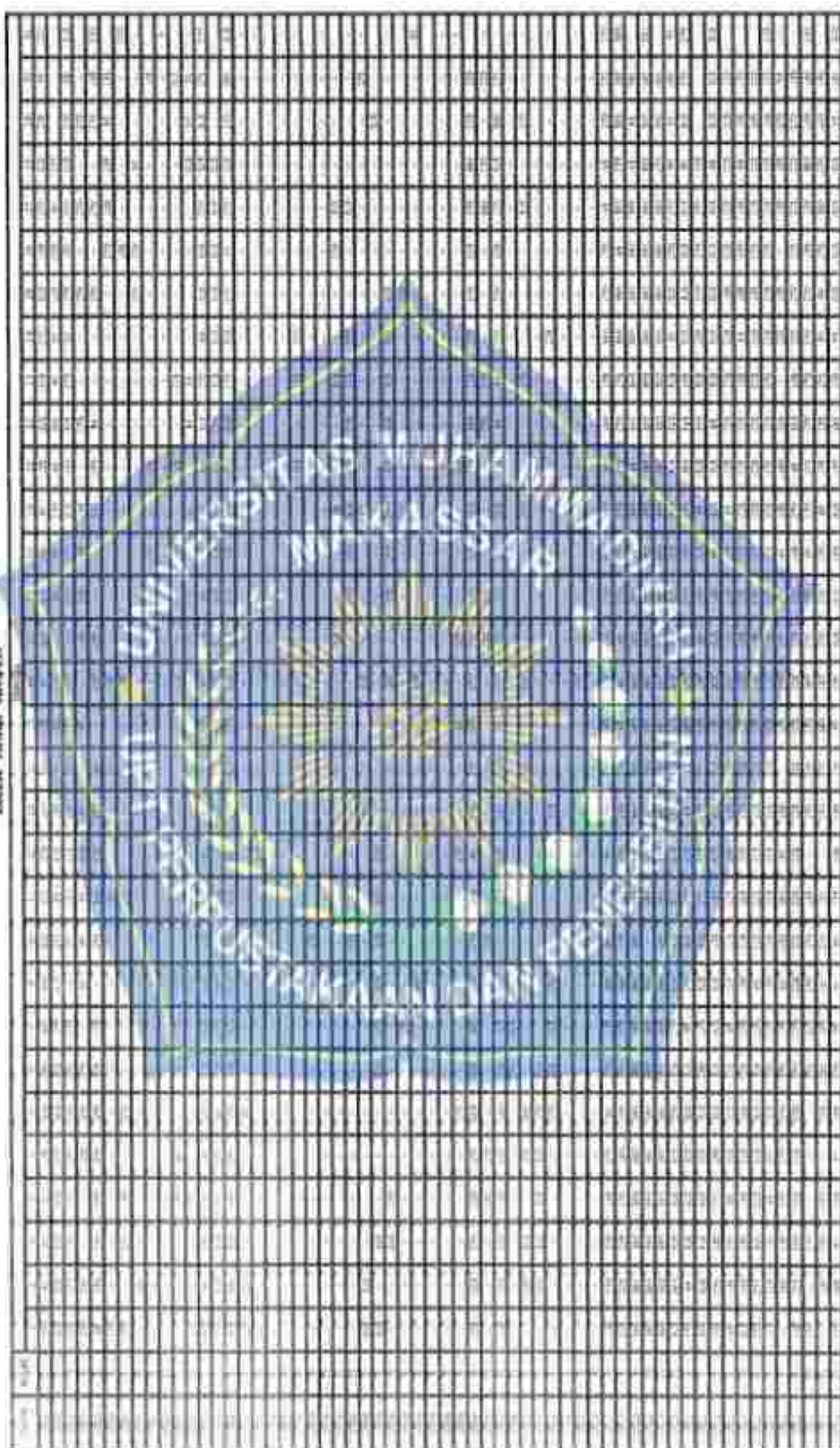


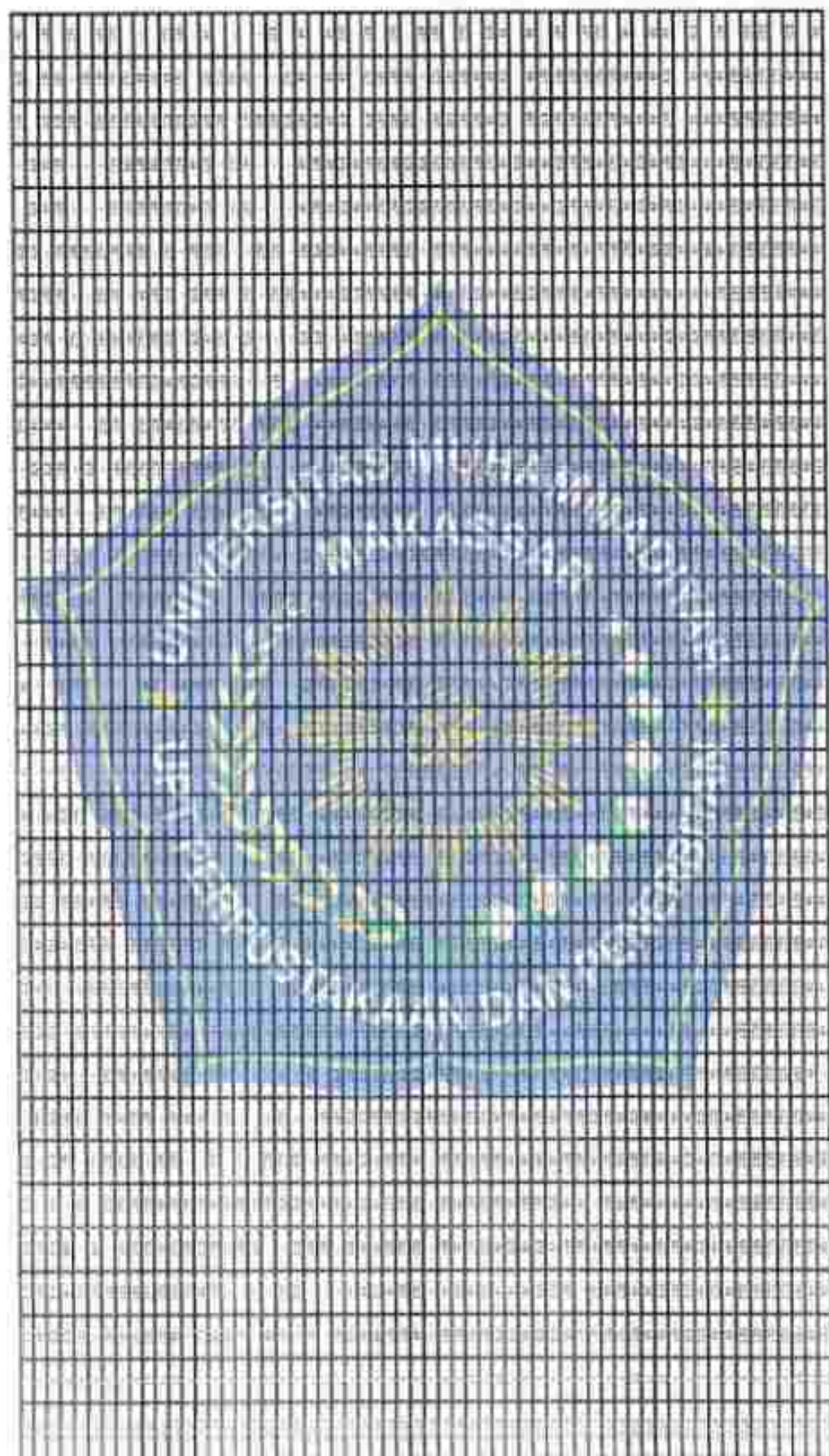
Discussion

[illegible]



A large grid of numbers from 1 to 1000, arranged in 25 rows and 40 columns. The numbers are printed in a small, black, sans-serif font. Overlaid on the grid is a faint, stylized illustration of a person in a blue robe, possibly a religious figure, with a yellow star-like symbol above their head. The illustration is semi-transparent and covers a significant portion of the grid.





**DATA ARAH DAN KECEPATAN ANGIN
STASIUN METEOROLOGI MARITIM PAOTERE**

2007

2008

BULAN	Angin				BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum		Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	4	315	24	315	Januari	4	315	36	360
Februari	5	315	42	360	Februari	5	315	28	360
Maret	4	270	20	360	Maret	4	315	19	315
April	4	270	27	360	April	4	225	18	360
Mei	4	270	21	360	Mei	4	315	14	360
Juni	3	135	30	360	Juni	3	0	14	360
Juli	3	270	13	360	Juli	3	0	15	315
Agustus	3	90	15	315	Agustus	3	180	22	315
September	4	270	18	315	September	4	0	16	315
Oktober	4	0	18	315	Oktober	4	0	18	360
November	4	270	22	360	November	4	315	16	360
Desember	4	90	29	360	Desember	4	270	32	360
Jumlah	44	2585	277	4140	Jumlah	44	2250	248	4140
Rata-rata	4	214	23	345	Rata-rata	4	188	21	345

2009

2010

BULAN	Angin				BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum		Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	3	315	22	360	Januari	3	270	28	360
Februari	5	315	44	360	Februari	5	315	22	360
Maret	5	315	21	360	Maret	5	225	31	360
April	3	270	15	360	April	5	0	31	360
Mei	4	0	14	360	Mei	3	0	18	360
Juni	2	0	14	360	Juni	3	0	16	360
Juli	3	0	20	360	Juli	3	270	15	360
Agustus	4	270	15	315	Agustus	4	270	15	360
September	4	225	28	215	September	4	360	15	360
Oktober	4	225	21	315	Oktober	4	360	21	270
November	4	225	20	360	November	4	360	19	360
Desember	3	0	29	360	Desember	4	315	38	360
Jumlah	42	2151	261	4185	Jumlah	42	2245	267	4230
Rata-rata	3	180	22	345	Rata-rata	3	229	22	353

2011

2012

BULAN	Angin				BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum		Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbiasyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	6	315	40	360	Januari	6	90	33	360
Februari	6	315	31	315	Februari	6	90	35	360
Maret	5	315	37	360	Maret	5	270	48	315
April	3	225	40	315	April	3	90	25	360
Mei	2	225	78	360	Mei	2	135	22	360
Juni	2	225	18	360	Juni	2	135	89	360
Juli	4	225	16	360	Juli	4	270	20	315
Agustus	5	135	15	360	Agustus	5	135	15	270
September	4	225	23	360	September	4	135	22	270
Oktober	5	270	18	290	Oktober	5	225	18	315
November	5	270	18	315	November	5	225	21	315
Desember	5	135	34	360	Desember	5	315	38	360
Jumlah	51	2880	366	4115	Jumlah	51	2115	386	3680
Rata-rata	4	240	31	343	Rata-rata	4	176	22	330

2013

BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbanyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	5	225	29	315
Februari	7	315	36	315
Maret	5	135	21	315
April	4	135	24	315
Mei	4	270	15	360
Juni	4	180	13	360
Juli	5	225	16	360
Agustus	5	270	23	315
September	5	315	18	360
Oktober	6	180	25	360
November	5	135	24	360
Desember	6	90	29	360
Jumlah	63	2475	273	4095
Rata-rata	5	206	23	341

2014

BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbanyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	5	315	30	360
Februari	7	315	50	360
Maret	5	135	22	360
April	4	135	19	360
Mei	4	180	20	360
Juni	4	270	20	360
Juli	5	315	25	360
Agustus	5	270	22	360
September	5	180	24	360
Oktober	6	270	25	360
November	5	270	34	360
Desember	6	90	32	360
Jumlah	63	2745	323	4320
Rata-rata	5	229	27	360

2015

BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbanyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	6	90	40	315
Februari	4	90	30	360
Maret	4	90	42	315
April	4	90	28	315
Mei	3	135	21	315
Juni	3	135	12	360
Juli	3	135	18	315
Agustus	4	135	30	360
September	4	135	15	315
Oktober	4	90	27	315
November	4	180	30	360
Desember	3	90	31	360
Jumlah	43	1350	348	4605
Rata-rata	4	112	28	334

2016

BULAN	Angin			
	Kecepatan rata-rata (knot)	Arah Terbanyak	Kecepatan Maksimum (knot)	Arah saat kecepatan maksimum
Januari	6	90	41	360
Februari	4	315	42	360
Maret	4	315	40	360
April	4	135	31	360
Mei	4	135	22	360
Juni	5	135	18	360
Juli	3	270	12	360
Agustus	4	135	15	360
September	4	270	16	360
Oktober	4	135	15	360
November	4	135	16	360
Desember	4	270	37	360
Jumlah	49	2340	305	4320
Rata-rata	4	135	25	360

ARAH	KECAMATAN (km)	Q ₁₀ (m/s)	W ₁	Q ₁₀ (m/s)	Q ₁₀ (m/s)	FEED (km)	H ₁₀ (m)	T ₁₀ (m)	T ₁₀ (m)
SW	24	14,86	0,97	14,72	18,60		0,01		
N	18	10,16	1,2	10,20	15,75	200,00	0,01		
N	20	12,22	1,37	10,79	22,73	200,00	0,01		
N	27	16,36	1,81	21,26	14,06	200,00	0,01		
N	17	10,39	1,36	14,13	18,44	200,00	0,01		
N	17	10,39	1,37	14,23	18,61	200,00	0,01		
N	12	10,16	1,32	13,73	17,79	200,00	0,01		
SW	18	11,00	1,37	14,52	19,07	200,00	0,01		
SW	18	11,00	1,31	14,41	18,89	200,00	0,01		
SW	20	12,27	1,41	17,23	21,54	200,00	0,01		
N	17	10,39	1,31	13,61	17,61	200,00	0,01		
N	24	14,86	1,37	20,09	28,44	200,00	0,01		
N	16	12,00	1,3	18,59	40,80	200,00	0,01		
N	08	11,11	1,25	21,38	30,71	200,00	0,01		
SW	19	11,61	1,37	21,32	20,38	200,00	0,01		
N	18	11,00	1,3	18,50	22,32	200,00	0,01		
N	14	8,55	1,48	12,06	16,17	200,00	0,01		
N	14	8,55	1,36	11,63	14,32	200,00	0,01		
SW	15	10,16	1,25	11,40	14,21	200,00	0,01		
SW	17	10,39	1,31	13,61	17,61	200,00	0,01		
SW	13	7,54	1,32	10,48	12,78	200,00	0,01		
N	18	11,00	1,37	15,07	18,89	200,00	0,01		
N	16	8,78	1,31	11,89	12,71	200,00	0,01		
N	30	18,55	1,29	25,82	47,34	200,00	0,01		
N	22	13,44	1,41	18,76	26,47	200,00	0,01		
N	21	13,27	1,22	17,94	25,84	200,00	0,01		
N	19	10,31	1,37	11,40	13,54	200,00	0,01		
N	13	8,71	1,41	11,02	16,33	200,00	0,01		
N	14	8,55	1,41	11,21	14,67	200,00	0,01		
N	11	7,54	1,3	8,53	11,71	200,00	0,01		
N	13	8,71	1,31	8,70	10,71	200,00	0,01		
SW	12	7,21	1,34	8,68	11,54	200,00	0,01		
SW	13	7,54	1,31	11,40	12,88	200,00	0,01		
SW	14	8,01	1,25	12,23	13,77	200,00	0,01		
N	16	8,78	1,31	11,89	16,80	200,00	0,01		
N	22	13,44	1,40	18,76	21,02	200,00	0,01		
N	26	13,86	1,2	19,76	17,39	200,00	0,01		
N	22	13,44	1,25	14,80	22,43	200,00	0,01		
N	23	14,01	1,31	18,73	27,86	200,00	0,01		
N	22	13,44	1,41	18,76	26,47	200,00	0,01		
N	15	8,14	1,31	11,02	11,32	200,00	0,01		
N	28	11,00	1,36	13,96	18,38	200,00	0,01		
N	12	7,21	1,31	11,40	13,44	200,00	0,01		
N	20	12,27	1,23	16,11	21,21	200,00	0,01		
N	20	12,27	1,34	16,31	21,71	200,00	0,01		
N	17	10,39	1,31	13,61	17,61	200,00	0,01		
N	18	11,00	1,29	14,06	16,71	200,00	0,01		
N	28	22,00	1,31	30,13	46,80	200,00	0,01		
SW	16	12,00	1,41	13,71	14,21	200,00	0,01		
N	01	10,34	1,31	14,81	16,37	200,00	0,01		
SW	01	12,61	1,48	13,48	14,38	200,00	0,01		
N	26	13,86	1,32	19,97	20,96	200,00	0,01		
N	20	12,27	1,31	16,01	21,51	200,00	0,01		
N	28	14,11	1,31	22,41	32,50	200,00	0,01		
N	15	8,14	1,41	12,82	16,53	200,00	0,01		
N	20	12,27	1,36	18,62	22,52	200,00	0,01		
N	17	10,39	1,37	13,71	17,79	200,00	0,01		
SW	16	8,78	1,39	11,51	17,39	200,00	0,01		
N	16	8,78	1,31	12,81	16,31	200,00	0,01		
SW	40	28,27	1,2	31,53	48,50	200,00	0,01		
N	05	10,16	1,41	18,83	13,59	200,00	0,01		
N	05	11,36	1,31	18,73	11,21	200,00	0,01		

NW	46	28.11	1.31	35.83	35.91	200,00	0.01
N	19	11.61	1.37	15.90	21.34	200,00	0.01
N	17	10.38	1.48	15.37	20.46	200,00	0.01
N	12	7.33	1.46	9.97	12.02	200,00	0.01
NW	13	7.84	1.25	9.93	11.95	200,00	0.01
W	21	9.16	1.25	11.46	14.25	9.38	0.00
W	27	13.44	1.37	17.74	24.43	9.38	0.00
NW	17	10.39	1.73	12.98	16.62	200,00	0.01
NW	18	9.78	1.36	11.90	17.12	200,00	0.01
N	36	22.00	1.31	28.81	44.32	200,00	0.01
NW	20	12.23	1.51	16.01	21.51	200,00	0.01
NW	22	13.84	1.41	18.95	26.47	200,00	0.01
NW	26	12.22	1.25	15.27	20.36	200,00	0.01
NW	16	9.78	1.28	12.51	15.85	200,00	0.01
N	18	9.28	1.17	11.29	17.27	200,00	0.01
N	20	12.23	1.31	16.02	21.51	200,00	0.01
N	21	12.83	1.51	16.94	23.05	200,00	0.01
NW	16	9.78	1.31	12.90	16.56	200,00	0.01
N	18	9.78	1.31	12.81	16.35	9.38	0.00
N	34	20.77	1.36	28.25	43.26	200,00	0.01
N	27	16.50	1.12	21.28	31.90	200,00	0.01
N	25	21.38	1.36	29.08	44.24	200,00	0.01
N	32	18.31	1.31	24.01	35.81	200,00	0.01
N	30	20.55	1.41	28.07	42.87	200,00	0.01
N	22	13.44	1.25	15.46	21.48	200,00	0.01
N	26	15.89	1.28	18.33	25.87	200,00	0.01
N	18	9.78	1.37	12.73	17.17	200,00	0.01
N	11	8.72	1.36	1.86	10.31	16.50	0.00
N	24	9.78	1.31	17.70	18.50	200,00	0.01
N	16	9.78	1.31	12.80	16.60	9.38	0.00
N	18	9.78	1.31	13.83	16.75	9.38	0.00
N	25	15.27	1.36	20.27	29.81	200,00	0.01
N	24	18.86	1.36	25.26	37.12	200,00	0.01
N	46	28.11	1.36	35.22	52.24	200,00	0.01
NW	22	10.33	1.28	13.88	17.28	200,00	0.01
N	32	18.31	1.31	24.15	37.41	200,00	0.01
NW	42	25.86	1.31	33.62	52.17	200,00	0.01
NW	76	15.89	1.36	20.87	29.58	200,00	0.01
NW	25	15.13	1.36	20.45	27.21	200,00	0.01
N	20	12.23	1.58	17.13	22.08	200,00	0.01
NW	24	11.61	1.17	12.21	20.18	200,00	0.01
N	21	12.83	1.36	17.45	22.91	200,00	0.01
NW	30	18.23	1.36	24.83	37.04	200,00	0.01
NW	32	19.55	1.41	26.53	41.91	200,00	0.01
N	30	18.31	1.31	24.25	42.02	200,00	0.01
N	34	20.38	1.36	27.25	42.85	200,00	0.01
N	31	18.84	1.31	25.81	39.34	200,00	0.01
N	42	25.86	1.28	32.85	50.75	200,00	0.01
N	36	23.23	1.31	30.83	45.95	200,00	0.01
N	27	13.44	1.41	18.25	26.47	214.38	0.00
N	15	9.16	1.48	18.30	23.54	200,00	0.01
N	18	11.28	1.48	14.28	18.54	200,00	0.01
N	17	7.33	1.36	9.97	12.02	200,00	0.01
N	12	9.16	1.25	11.46	14.25	200,00	0.01
N	16	9.78	1.36	13.90	17.17	200,00	0.01
N	15	9.16	1.37	12.34	15.91	200,00	0.01
N	14	9.78	1.51	14.84	18.21	200,00	0.01

2011

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
24	NW	11.74	137.04	1.17	10.94	1.10	11.07	12.17	17.52	113718.000	140538.85	20890.33	Recht limited	3.21	7.64
18	NW	8.80	182.79	1.14	7.72	1.10	8.40	10.40	14.44	113218.000	119066.87	20890.33	Recht limited	2.48	7.30
19	NW	8.80	182.79	1.14	7.72	1.10	8.40	10.40	14.44	113218.000	119066.87	20890.33	Recht limited	2.48	7.30
20	NW	8.78	184.51	1.15	8.51	1.10	8.36	11.30	15.47	113218.000	128510.77	20817.38	Recht limited	3.06	7.52

2012

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
18	NW	8.29	173.17	1.15	8.71	1.10	8.80	10.71	14.87	113218.000	124050.17	20700.13	Recht limited	2.57	7.44
15	NW	7.34	219.35	1.13	8.52	1.10	7.72	9.20	12.41	113218.000	100062.47	21488.50	Recht limited	2.15	6.94
17	NW	8.31	182.54	1.14	7.20	1.10	8.08	9.87	13.53	113218.000	117445.72	21581.50	Recht limited	2.32	7.18
13	NW	6.36	252.10	1.11	5.71	1.10	6.28	8.48	11.20	113218.000	83243.14	22584.38	Recht limited	1.82	6.78

2013

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
12	NW	6.87	214.18	1.11	5.30	1.10	6.80	8.20	10.54	113218.000	87575.28	24325.87	Recht limited	1.81	6.82
13	NW	6.36	252.10	1.11	5.71	1.10	6.28	8.48	11.20	113218.000	83243.14	22584.38	Recht limited	1.82	6.78
14	NW	6.88	235.02	1.12	8.12	1.10	8.71	9.37	11.58	113218.000	98545.86	22985.87	Recht limited	2.04	6.88

2017

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
17	W	8.31	182.54	1.14	7.20	1.10	8.08	9.87	13.53	113218.000	117445.72	21581.50	Recht limited	2.34	7.18

2018

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
36	NW	17.60	87.40	1.21	11.87	1.10	18.33	15.70	14.77	113218.000	188888.35	28548.46	Recht limited	4.14	8.71
37	NW	16.08	88.40	1.21	14.78	1.10	18.34	16.11	14.82	113218.000	206230.58	27734.21	Recht limited	4.27	8.60
17	W	8.31	182.54	1.14	7.20	1.10	8.08	9.87	13.53	113218.000	117445.72	21581.50	Recht limited	2.34	7.18
18	NW	1.80	255.84	1.10	8.80	1.10	7.81	8.58	12.89	113218.000	108084.21	21980.44	Recht limited	2.24	7.10
43	NW	17.20	28.50	1.25	17.12	1.10	18.54	15.98	16.24	113218.000	211867.46	28178.38	Recht limited	4.52	8.88

2019

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
48	NW	22.49	71.53	1.42	19.22	1.10	25.04	18.01	18.81	113218.000	178012.28	28700.77	Recht limited	4.88	9.21
13	NW	8.36	251.10	1.11	5.71	1.10	6.28	8.48	11.20	113218.000	83243.14	22584.38	Recht limited	1.82	6.78
15	W	7.34	219.35	1.13	8.52	1.10	7.72	9.20	12.41	113218.000	100062.47	21488.50	Recht limited	2.15	6.94
22	W	10.78	188.58	1.16	10.84	1.10	12.02	11.38	16.26	113218.000	133081.16	28836.71	Recht limited	2.72	7.44
17	NW	8.31	182.54	1.14	7.20	1.10	8.08	9.87	13.53	113218.000	117445.72	21581.50	Recht limited	2.35	7.18
18	NW	7.83	205.84	1.13	8.30	1.10	7.81	8.58	13.01	113218.000	107284.71	21880.44	Recht limited	2.24	7.10

2020

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
20	NW	8.78	184.51	1.15	8.51	1.10	8.36	11.30	15.47	113218.000	128510.77	20817.38	Recht limited	2.86	7.52
22	NW	10.78	188.58	1.16	10.84	1.10	12.02	11.38	16.26	113218.000	133081.16	28836.71	Recht limited	2.84	7.48
28	NW	8.78	184.51	1.15	8.51	1.10	8.36	11.30	15.47	113218.000	128510.77	20817.38	Recht limited	2.88	7.52
18	NW	7.83	205.84	1.13	8.30	1.10	7.81	8.58	13.01	113218.000	107284.71	21880.44	Recht limited	2.24	7.10
19	NW	7.83	205.84	1.13	8.30	1.10	7.81	8.58	13.01	113218.000	107284.71	21880.44	Recht limited	2.24	7.10

2022

Rekapitulasi (Jauh)	Arah	U_{10} (m/s)	U (m/s)	z	U_{max} (m/s)	R_z	U_2 (m/s)	U_{10} (m/s)	U_2 (m/s)	Faktor	M (kg)	S (kg)	Klasifikasi Gedung	H (m)	T (s)
32	NW	15.60	102.82	1.20	13.70	1.10	14.40	14.71	22.12	113218.000	183728.70	24788.58	Recht limited	3.50	8.47
42	NW	20.54	78.34	1.22	18.77	1.10	18.48	17.38	27.54	113218.000	208788.50	24907.17	Recht limited	4.77	9.11
26	NW	12.71	118.58	1.17	10.83	1.10	11.81	12.30	18.79	113218.000	158085.17	28292.37	Recht limited	3.25	8.22
28	NW	12.23	121.81	1.17	10.44	1.10	11.48	12.54	18.54	113218.000	152287.18	28218.58	Recht limited	3.18	8.04
18	NW	8.28	173.17	1.15	8.71	1.10	8.80	10.71	14.82	113218.000	124050.17	20700.13	Recht limited	2.57	7.44
30	NW	14.87	108.88	1.18	12.34	1.10	12.87	14.02	20.80	113218.000	173224.02	27217.88	Recht limited	3.58	8.30
30	NW	15.80	102.82	1.20	13.70	1.10	14.40	14.71	22.12	113218.000	183728.70	24788.58	Recht limited	3.80	8.47

2014

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
24	NW	11.74	137.20	1.17	10.04	1.10	11.07	12.11	17.52	113218.000	145528.85	24860.37	tepat limited	3.20	7.54
15	NW	8.90	182.70	1.14	7.71	1.10	8.40	10.40	14.44	113218.000	119696.37	30685.27	tepat limited	3.40	7.35
18	NW	8.90	182.70	1.14	7.71	1.10	8.40	10.40	14.44	113218.000	119696.37	30685.27	tepat limited	2.48	7.30
20	NW	9.78	184.57	1.15	8.01	1.10	9.26	11.26	15.47	113218.000	128610.77	30187.36	tepat limited	2.86	7.52

2015

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
18	NW	8.20	173.11	1.10	8.11	1.10	8.93	10.71	14.97	113218.000	124053.17	30020.13	tepat limited	2.57	7.44
15	NW	7.34	216.35	1.13	8.52	1.10	7.17	9.25	12.41	113218.000	103092.47	31466.50	tepat limited	2.13	6.96
17	NW	8.31	183.54	1.14	7.33	1.10	8.06	9.87	12.53	113218.000	112445.73	31561.50	tepat limited	2.20	7.18
15	NW	6.90	253.10	1.11	5.71	1.10	6.24	8.48	11.22	113218.000	83240.14	33584.26	tepat limited	1.83	6.78

2016

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
12	NW	5.87	274.18	1.11	5.30	1.10	5.83	8.05	10.54	113218.000	87575.55	34300.97	tepat limited	1.81	6.82
13	NW	6.36	253.10	1.11	5.71	1.10	6.28	8.48	11.22	113218.000	83242.14	33584.26	tepat limited	1.85	6.78
14	NW	6.85	238.02	1.12	6.12	1.10	6.72	8.87	11.96	113218.000	88545.85	32940.87	tepat limited	2.04	6.88

2017

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
17	W	8.11	183.54	1.14	7.33	1.10	8.06	9.87	12.53	113218.000	112445.73	31561.50	tepat limited	2.24	7.00

2018

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
36	NW	17.86	81.40	1.27	14.77	1.10	18.02	17.78	24.83	113218.000	184704.18	38068.88	tepat limited	4.14	8.71
37	NW	18.06	88.07	1.29	14.94	1.10	18.44	18.76	24.82	113218.000	200232.86	37764.23	tepat limited	4.27	8.60
17	W	6.31	183.54	1.14	5.30	1.10	6.28	8.48	11.22	113218.000	83242.14	33584.26	tepat limited	2.04	7.00
16	NW	7.33	205.84	1.14	6.50	1.10	7.81	9.86	12.51	113218.000	108094.21	31466.50	tepat limited	2.24	7.10
40	NW	21.00	76.32	1.29	17.13	1.10	19.86	18.38	26.34	113218.000	218661.48	32218.24	tepat limited	4.50	9.68

2019

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
46	NW	22.48	71.50	1.25	18.27	1.10	20.04	19.07	28.43	113218.000	236512.81	24652.11	tepat limited	4.88	8.27
13	NW	6.36	212.70	1.11	5.71	1.10	6.28	8.48	11.22	113218.000	83242.14	33584.26	tepat limited	1.85	6.78
15	W	7.34	214.98	1.03	6.50	1.10	7.17	9.25	12.41	113218.000	103092.47	31466.50	tepat limited	2.23	6.90
11	W	10.78	183.54	1.15	9.26	1.10	10.20	11.26	15.50	113218.000	128610.77	30187.36	tepat limited	2.10	7.45
17	NW	8.31	183.54	1.14	7.33	1.10	8.06	9.87	12.53	113218.000	112445.73	31561.50	tepat limited	2.24	7.19
16	NW	7.33	205.84	1.14	6.50	1.10	7.81	9.86	12.51	113218.000	108094.21	31466.50	tepat limited	2.24	7.10

2020

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
20	NW	8.78	184.57	1.15	8.01	1.10	9.26	11.26	15.47	113218.000	128610.77	30187.36	tepat limited	2.86	7.52
22	NW	10.78	183.54	1.18	9.26	1.10	10.20	11.26	15.50	113218.000	128610.77	30187.36	tepat limited	2.84	7.68
20	NW	8.78	184.57	1.15	8.01	1.10	9.26	11.26	15.47	113218.000	128610.77	30187.36	tepat limited	2.86	7.52
16	NW	7.33	205.84	1.13	6.50	1.10	7.81	9.86	12.51	113218.000	108094.21	31466.50	tepat limited	2.24	7.10
16	NW	7.33	205.84	1.13	6.50	1.10	7.81	9.86	12.51	113218.000	108094.21	31466.50	tepat limited	2.24	7.10

2021

Kecamatan (Desa)	Arah	U_{10} (m/des)	L (des)	e	U_{max} (m/des)	R_1	U_2 (m/des)	U_{10} (m/des)	U_5 (m/des)	Faktor (m)	M (des)	N (des)	Klasifikasi Cemburung	H (m)	T (des)
12	NW	18.85	102.83	1.20	19.09	1.10	14.40	14.71	25.13	113218.000	183728.75	29798.23	tepat limited	3.20	8.47
40	NW	20.54	78.34	1.23	18.77	1.10	18.40	17.58	27.54	113218.000	218754.56	24907.11	tepat limited	4.17	8.11
36	NW	12.71	126.50	1.17	10.83	1.10	11.91	12.84	18.78	113218.000	158265.17	28293.37	tepat limited	3.23	8.02
15	NW	12.23	131.81	1.17	10.44	1.10	11.48	12.54	18.34	113218.000	153267.18	28518.78	tepat limited	3.15	7.90
12	NW	9.25	173.17	1.18	8.11	1.10	8.93	10.71	14.97	113218.000	124053.17	30020.13	tepat limited	2.57	7.44
32	NW	14.87	105.60	1.19	12.34	1.10	13.57	14.02	20.85	113218.000	172274.17	27227.98	tepat limited	3.53	8.30
32	NW	15.85	102.82	1.23	12.09	1.10	14.40	14.71	25.13	113218.000	183728.75	29798.23	tepat limited	3.20	8.47

Recepção (km/h)	Ariz	U ₁₀ (m/s)	t ₁ (s)	c	U _{sen} (m/s)	R _r	U ₁₀ (m/s)	U _w (m/s)	U ₁₀ (m/s)	F ₁₀ (m)	Id (dk)	te (dk)	Klasifikasi	H (m)	T (jam)
24	NW	11,74	137,09	1,17	10,06	1,10	11,07	12,17	17,52	113218,000	145538,65	26950,93	Fetch limited	3,01	7,34
16	NW	8,50	102,79	1,14	7,72	1,10	8,49	10,40	14,44	113218,000	110966,97	30885,07	Fetch limited	2,40	7,35
18	NW	8,50	102,79	1,14	7,72	1,10	8,49	10,40	14,44	113218,000	110966,97	30885,07	Fetch limited	2,48	7,35
20	NW	9,78	164,51	1,15	8,51	1,10	9,38	11,00	15,47	113218,000	126510,77	30187,38	Fetch limited	2,66	7,32
18	NW	9,29	175,17	1,15	8,11	1,10	8,93	10,71	14,97	113218,000	124353,17	30520,13	Fetch limited	2,57	7,44
15	NW	7,34	219,38	1,13	6,58	1,10	7,17	8,29	12,41	113218,000	102992,47	32488,50	Fetch limited	2,53	6,99
17	NW	8,31	193,54	1,14	7,32	1,10	8,05	9,85	17,53	113218,000	112445,72	31561,80	Fetch limited	2,33	7,19
13	NW	6,36	253,10	1,11	5,79	1,10	6,28	8,48	17,53	113218,000	93243,14	33594,36	Fetch limited	1,93	6,76
12	NW	5,37	274,18	1,10	5,20	1,10	5,93	8,06	17,53	113218,000	87375,55	34303,87	Fetch limited	1,81	6,82
13	NW	6,36	253,10	1,11	5,79	1,10	6,28	8,48	17,53	113218,000	93243,14	33594,36	Fetch limited	1,93	6,76
14	NW	8,85	235,02	1,13	6,19	1,10	8,73	11,89	17,53	113218,000	98545,68	32980,87	Fetch limited	2,04	6,88
17	W	8,31	193,54	1,14	7,32	1,10	8,05	9,85	17,53	113218,000	112445,72	29920,34	Fetch limited	2,24	7,00
38	NW	17,60	91,49	1,21	14,37	1,10	18,03	19,78	24,57	113218,000	196993,15	26049,46	Fetch limited	4,14	8,71
37	NW	18,09	88,48	1,21	14,46	1,10	18,44	19,19	24,57	113218,000	200730,98	25784,22	Fetch limited	4,27	8,89
17	W	8,31	193,54	1,14	7,32	1,10	8,05	9,85	17,53	113218,000	112445,72	0,00	Fetch limited	0,00	0,00
16	NW	7,62	205,64	1,13	6,82	1,10	7,51	9,96	13,01	113218,000	108084,31	31980,44	Fetch limited	2,24	7,10
43	NW	21,03	70,37	1,23	17,17	1,10	22,94	18,96	26,34	113218,000	210861,48	25278,26	Fetch limited	4,53	8,98
46	NW	22,49	71,93	1,23	18,22	1,10	24,34	18,93	26,41	113218,000	220127,38	24850,57	Fetch limited	4,88	9,21
13	NW	8,36	253,10	1,11	5,79	1,10	6,28	8,48	17,53	113218,000	93243,14	33594,36	Fetch limited	1,93	6,76
15	W	7,34	219,38	1,13	6,52	1,10	7,17	8,29	12,41	104507,000	105592,47	30798,13	Fetch limited	2,05	6,80
22	W	10,78	149,56	1,18	9,25	1,10	12,22	12,58	16,56	104507,000	137061,70	26009,71	Fetch limited	2,72	7,48
17	NW	8,31	193,54	1,14	7,32	1,10	8,05	9,85	17,53	113218,000	112445,72	31561,80	Fetch limited	2,33	7,19
16	NW	7,82	205,64	1,13	6,82	1,10	7,61	9,56	13,01	113218,000	108084,31	31980,44	Fetch limited	2,24	7,10
20	NW	9,78	164,51	1,15	8,51	1,10	9,38	11,00	15,47	113218,000	126510,77	30187,38	Fetch limited	2,66	7,32
32	NW	18,78	143,58	1,18	16,29	1,10	20,22	17,59	18,50	113218,000	137061,70	20540,08	Fetch limited	2,84	7,88
20	NW	9,78	164,51	1,15	8,51	1,10	9,38	11,00	15,47	113218,000	126510,77	30187,38	Fetch limited	2,66	7,32
18	NW	7,82	205,64	1,13	6,82	1,10	7,61	9,56	13,01	113218,000	108084,31	31980,44	Fetch limited	2,24	7,10
18	NW	7,82	205,64	1,13	6,82	1,10	7,61	9,56	13,01	113218,000	108084,31	31980,44	Fetch limited	2,24	7,10
32	NW	15,65	102,82	1,20	13,09	1,10	14,40	14,21	22,17	113218,000	183728,76	26796,59	Fetch limited	3,80	8,47
42	NW	20,34	78,34	1,22	16,77	1,10	22,45	17,58	27,54	113218,000	228794,90	24907,11	Fetch limited	4,73	9,11
38	NW	12,71	126,35	1,17	10,63	1,10	13,91	12,19	18,76	113218,000	156265,17	28293,27	Fetch limited	3,22	8,02
25	NW	12,33	131,81	1,17	10,44	1,10	13,49	12,04	18,34	113218,000	152397,16	28519,79	Fetch limited	3,15	7,96
19	NW	9,29	175,17	1,15	8,11	1,10	8,93	10,71	14,97	113218,000	124353,17	30520,13	Fetch limited	2,57	7,44
20	NW	14,67	109,88	1,19	12,34	1,10	15,57	14,07	20,80	113218,000	173224,12	27327,85	Fetch limited	3,58	8,30
32	NW	15,85	102,82	1,20	13,09	1,10	14,40	14,21	22,12	113218,000	183728,76	26796,59	Fetch limited	3,60	8,47

Estimated mean parameters: data are only used for model of 20 years

Urban	100%
Lower income	100%
Lower education	100%
Lower health status	100%

[illegible]

1

9
10
11

116

Tabel 5.

Pemeriksaan V, pada tanggal 4 Juni 2017

Jenis	Data Pengukuran 4 Juni 2017 (dari Tabel 1 No. 1)	Kompartemen Pengukuran Tabel 2			Jenis Pengukuran		
		1	2	3	4	5	6
10	125.00			-1.00			-125.00
11	124.00			-1.00			-124.00
12	123.00			-1.00			-123.00
13	140.00			-1.00			-140.00
14	123.00			-1.00			-123.00
15	210.00			-1.00			-210.00
16	241.00		1.00		241.00		
17	219.00		1.00		219.00		
18	207.00		1.00		207.00		
19	247.00		1.00		247.00		
20	218.00		1.00		218.00		
21	223.00		1.00		223.00		
22	221.00		1.00		221.00		
23	215.00		1.00		215.00		
24	232.00		1.00		232.00		
25	219.00		1.00		219.00		
26	219.00		1.00		219.00		
27	216.00		1.00		216.00		
28	216.00		1.00		216.00		
29	216.00		1.00		216.00		
30	216.00		1.00		216.00		
31	216.00		1.00		216.00		
32	216.00		1.00		216.00		
33	216.00		1.00		216.00		
34	216.00		1.00		216.00		
35	216.00		1.00		216.00		
36	216.00		1.00		216.00		
37	216.00		1.00		216.00		
38	216.00		1.00		216.00		
39	216.00		1.00		216.00		
40	216.00		1.00		216.00		
41	216.00		1.00		216.00		
42	216.00		1.00		216.00		
43	216.00		1.00		216.00		
44	216.00		1.00		216.00		
45	216.00		1.00		216.00		
46	216.00		1.00		216.00		
47	216.00		1.00		216.00		
48	216.00		1.00		216.00		
49	216.00		1.00		216.00		
50	216.00		1.00		216.00		
51	216.00		1.00		216.00		
52	216.00		1.00		216.00		
53	216.00		1.00		216.00		
54	216.00		1.00		216.00		
55	216.00		1.00		216.00		
56	216.00		1.00		216.00		
57	216.00		1.00		216.00		
58	216.00		1.00		216.00		
59	216.00		1.00		216.00		
60	216.00		1.00		216.00		
61	216.00		1.00		216.00		
62	216.00		1.00		216.00		
63	216.00		1.00		216.00		
64	216.00		1.00		216.00		
65	216.00		1.00		216.00		
66	216.00		1.00		216.00		
67	216.00		1.00		216.00		
68	216.00		1.00		216.00		
69	216.00		1.00		216.00		
70	216.00		1.00		216.00		
71	216.00		1.00		216.00		
72	216.00		1.00		216.00		
73	216.00		1.00		216.00		
74	216.00		1.00		216.00		
75	216.00		1.00		216.00		
76	216.00		1.00		216.00		
77	216.00		1.00		216.00		
78	216.00		1.00		216.00		
79	216.00		1.00		216.00		
80	216.00		1.00		216.00		
81	216.00		1.00		216.00		
82	216.00		1.00		216.00		
83	216.00		1.00		216.00		
84	216.00		1.00		216.00		
85	216.00		1.00		216.00		
86	216.00		1.00		216.00		
87	216.00		1.00		216.00		
88	216.00		1.00		216.00		
89	216.00		1.00		216.00		
90	216.00		1.00		216.00		
91	216.00		1.00		216.00		
92	216.00		1.00		216.00		
93	216.00		1.00		216.00		
94	216.00		1.00		216.00		
95	216.00		1.00		216.00		
96	216.00		1.00		216.00		
97	216.00		1.00		216.00		
98	216.00		1.00		216.00		
99	216.00		1.00		216.00		
100	216.00		1.00		216.00		
101	216.00		1.00		216.00		
102	216.00		1.00		216.00		
103	216.00		1.00		216.00		
104	216.00		1.00		216.00		
105	216.00		1.00		216.00		
106	216.00		1.00		216.00		
107	216.00		1.00		216.00		
108	216.00		1.00		216.00		
109	216.00		1.00		216.00		
110	216.00		1.00		216.00		
111	216.00		1.00		216.00		
112	216.00		1.00		216.00		
113	216.00		1.00		216.00		
114	216.00		1.00		216.00		
115	216.00		1.00		216.00		
116	216.00		1.00		216.00		
117	216.00		1.00		216.00		
118	216.00		1.00		216.00		
119	216.00		1.00		216.00		
120	216.00		1.00		216.00		
121	216.00		1.00		216.00		
122	216.00		1.00		216.00		
123	216.00		1.00		216.00		
124	216.00		1.00		216.00		
125	216.00		1.00		216.00		
126	216.00		1.00		216.00		
127	216.00		1.00		216.00		
128	216.00		1.00		216.00		
129	216.00		1.00		216.00		
130	216.00		1.00		216.00		
131	216.00		1.00		216.00		
132	216.00		1.00		216.00		
133	216.00		1.00		216.00		
134	216.00		1.00		216.00		
135	216.00		1.00		216.00		
136	216.00		1.00		216.00		
137	216.00		1.00		216.00		
138	216.00		1.00		216.00		
139	216.00		1.00		216.00		
140	216.00		1.00		216.00		
141	216.00		1.00		216.00		
142	216.00		1.00		216.00		
143	216.00		1.00		216.00		
144	216.00		1.00		216.00		
145	216.00		1.00		216.00		
146	216.00		1.00		216.00		
147	216.00		1.00		216.00		
148	216.00		1.00		216.00		
149	216.00		1.00		216.00		
150	216.00		1.00		216.00		
151	216.00		1.00		216.00		
152	216.00		1.00		216.00		
153	216.00		1.00		216.00		
154	216.00		1.00		216.00		
155	216.00		1.00		216.00		
156	216.00		1.00		216.00		
157	216.00		1.00		216.00		
158	216.00		1.00		216.00		
159	216.00		1.00		216.00		
160	216.00		1.00		216.00		
161	216.00		1.00		216.00		
162	216.00		1.00		216.00		
163	216.00		1.00		216.00		
164	216.00		1.00		216.00		
165	216.00		1.00		216.00		
166	216.00		1.00		216.00		
167	216.00		1.00		216.00		
168	216.00		1.00		216.00		
169	216.00		1.00		216.00		
170	216.00		1.00		216.00		
171	216.00		1.00		216.00		
172	216.00		1.00		216.00		
173	216.00		1.00		216.00		
174	216.00		1.00		216.00		
175	216.00		1.00		216.00		
176	216.00		1.00		216.00		
177	216.00		1.00		216.00		
178	216.00		1.00		216.00		
179	216.00		1.00		216.00		
180	216.00		1.00		216.00		
181	216.00		1.00		216.00		
182	216.00		1.00		216.00		
183	216.00		1.00		216.00		
184	216.00		1.00		216.00		
185	216.00		1.00		216.00		
186	216.00		1.00		216.00		
187	216.00		1.00		216.00		
188	216.00		1.00		216.00		
189	216.00		1.00		216.00		
190	216.00		1.00		216.00		
191	216.00		1.00		216.00		
192	216.00		1.00		216.00		
193	216.00		1.00		216.00		
194	216.00		1.00		216.00		
195	216.00		1.00		216.00		
196	216.00		1.00		216.00		
197	216.00		1.00		216.00		
198	216.00		1.00		216.00		
199	216.00		1.00		216.00		
200	216.00		1.00		216.00		
201	216.00		1.00		216.00		
202	216.00		1.00		216.00		
203	216.00		1.00		216.00		
204	216.00		1.00		216.00		
205	216.00		1.00		216.00		
206	216.00		1.00		216.00		
207	216.00		1.00		216.00		
208	216.00		1.00		216.00		
209	216.00		1.00		216.00		
210	216.00		1.00		216.00		
211	216.00		1.00		216.00		
212	216.00		1.00		216.		

Penelitian X₁ pada tanggal 4 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 4 Juni 2017	Kursus Pengkajian Tabel 2			Total Pengkajian		
		0	+	-	+	0	-
10	125,00		1,00		125,00		
11	124,00		1,00		124,00		
12	125,00		1,00		125,00		
13	148,00			1,20		148,00	
14	223,00			1,20		223,00	
15	223,00			1,20		223,00	
16	243,00			1,20		243,00	
17	254,00			1,20		254,00	
18	267,00			1,20		267,00	
19	147,00		1,00		147,00		
20	226,00		1,00		226,00		
21	223,00		1,00		223,00		
22	223,00		1,00		223,00		
23	218,00		1,00		218,00		
24	233,00		1,00		233,00		
25	253,00				253,00		
26	270,00				270,00		
27	267,00				267,00		
28	288,00				288,00		
29	207,00				207,00		
30	280,00				280,00		
31	268,00		1,00		268,00		
32	273,00		1,00		273,00		
33	202,00		1,00		202,00		
Jumlah	5521,00				2688,00		2833,00

Penelitian Y₁ pada tanggal 4 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 4 Juni 2017	Kursus Pengkajian Tabel 2			Total Pengkajian		
		0	+	-	+	0	-
10	125,00		1,00		125,00		
11	124,00		1,00		124,00		
12	125,00		1,00		125,00		
13	148,00		1,00		148,00		
14	223,00		1,00		223,00		
15	223,00		1,00		223,00		
16	243,00			1,00		243,00	
17	254,00			1,00		254,00	
18	267,00			1,00		267,00	
19	147,00			1,00		147,00	
20	226,00			1,00		226,00	
21	223,00			1,00		223,00	
22	223,00		1,00		223,00		
23	218,00		1,00		218,00		
24	233,00		1,00		233,00		
25	253,00				253,00		
26	270,00				270,00		
27	267,00				267,00		
28	288,00				288,00		
29	207,00				207,00		
30	280,00				280,00		
31	268,00				268,00		
32	273,00				273,00		
33	202,00				202,00		
Jumlah	5521,00				2688,00		2833,00

Penelitian X₂ pada tanggal 4 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 4 Juni 2017	Kursus Pengkajian Tabel 2			Total Pengkajian		
		0	+	-	+	0	-
10	125,00		1,00		125,00		
11	124,00		1,00		124,00		
12	125,00		1,00		125,00		
13	148,00			1,20		148,00	
14	223,00			1,20		223,00	
15	223,00			1,20		223,00	
16	243,00			1,20		243,00	
17	254,00			1,20		254,00	
18	267,00			1,20		267,00	
19	147,00		1,00		147,00		
20	226,00		1,00		226,00		
21	223,00		1,00		223,00		
22	223,00		1,00		223,00		
23	218,00		1,00		218,00		
24	233,00		1,00		233,00		
25	253,00				253,00		
26	270,00				270,00		
27	267,00				267,00		
28	288,00				288,00		
29	207,00				207,00		
30	280,00				280,00		
31	268,00		1,00		268,00		
32	273,00		1,00		273,00		
33	202,00				202,00		
Jumlah	5521,00				2688,00		2833,00

Penelitian Y₂ pada tanggal 4 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 4 Juni 2017	Kursus Pengkajian Tabel 2			Total Pengkajian		
		0	+	-	+	0	-
10	125,00		1,00		125,00		
11	124,00		1,00		124,00		
12	125,00		1,00		125,00		
13	148,00			1,20		148,00	
14	223,00			1,20		223,00	
15	223,00			1,20		223,00	
16	243,00			1,20		243,00	
17	254,00			1,20		254,00	
18	267,00			1,20		267,00	
19	147,00		1,00		147,00		
20	226,00		1,00		226,00		
21	223,00		1,00		223,00		
22	223,00		1,00		223,00		
23	218,00		1,00		218,00		
24	233,00		1,00		233,00		
25	253,00				253,00		
26	270,00				270,00		
27	267,00				267,00		
28	288,00				288,00		
29	207,00				207,00		
30	280,00				280,00		
31	268,00		1,00		268,00		
32	273,00		1,00		273,00		
33	202,00				202,00		
Jumlah	5521,00				2688,00		2833,00

Penelitian A, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan April 2017 (Rata-Rata / Ha / Ti)	Konsentrasi Pengaliran Tabel 1			Hasil Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	120.00		1.00		120.00	1.00	
11	124.00	0.00					
12	135.00			1.00			135.00
13	146.00			0.00			146.00
14	223.00	0.00				0.00	
15	220.00		1.00		220.00		
16	243.00		1.00		243.00		
17	254.00	0.00				0.00	
18	267.00			1.00			267.00
19	147.00			0.00			147.00
20	234.00	0.00				0.00	
21	223.00		1.00		223.00		
22	227.00		1.00		227.00		
23	249.00	0.00				0.00	
24	238.00			1.00			238.00
25	253.00			1.00			253.00
26	173.00	0.00					173.00
27	267.00		1.00		267.00		
28	266.00		1.00		266.00		
29	267.00	0.00				0.00	
30	268.00			1.00			268.00
31	268.00			1.00			268.00
32	233.00	0.00				0.00	
33	255.00			1.00			255.00
Jumlah	8321.00				1640.00		1640.00

Penelitian B, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan April 2017 (Rata-Rata / Ha / Ti)	Konsentrasi Pengaliran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	125.00		1.00		125.00		
11	124.00		1.00		124.00		
12	133.00		1.00		133.00		
13	149.00			1.00			149.00
14	229.00			1.00			229.00
15	237.00			1.00			237.00
16	240.00		1.00		240.00		
17	254.00		1.00		254.00		
18	267.00		1.00		267.00		
19	141.00			1.00			141.00
20	234.00			1.00			234.00
21	270.00			1.00			270.00
22	270.00		1.00		270.00		
23	270.00		1.00		270.00		
24	259.00			1.00			259.00
25	270.00			1.00			270.00
26	270.00			1.00			270.00
27	270.00			1.00			270.00
28	270.00			1.00			270.00
29	270.00			1.00			270.00
30	270.00			1.00			270.00
31	270.00			1.00			270.00
32	270.00			1.00			270.00
33	270.00			1.00			270.00
Jumlah	8824.00				1640.00		1640.00

Penelitian A, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan April 2017 (Rata-Rata / Ha / Ti)	Konsentrasi Pengaliran Tabel 1			Hasil Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	126.00		1.00		126.00		
11	117.00	0.00					
12	117.00		0.00				117.00
13	134.00			1.00			134.00
14	152.00	0.00					152.00
15	213.00		1.00		213.00		
16	425.00		1.00		425.00		
17	340.00	0.00				0.00	
18	244.00			1.00			244.00
19	248.00		1.00		248.00		
20	243.00	0.00				0.00	
21	257.00		1.00		257.00		
22	228.00		1.00		228.00		
23	227.00	0.00				0.00	
24	208.00			1.00			208.00
25	245.00			1.00			245.00
26	268.00	0.00				0.00	
27	262.00			1.00			262.00
28	243.00	0.00				0.00	
29	255.00		1.00		255.00		
30	255.00			1.00			255.00
31	255.00			1.00			255.00
32	255.00			1.00			255.00
33	255.00			1.00			255.00
Jumlah	8337.00				1640.00		1640.00

Penelitian B, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan April 2017 (Rata-Rata / Ha / Ti)	Konsentrasi Pengaliran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	126.00		1.00		126.00		
11	117.00		1.00		117.00		
12	117.00		1.00		117.00		
13	134.00			1.00			134.00
14	152.00			1.00			152.00
15	213.00		1.00		213.00		
16	425.00		1.00		425.00		
17	340.00		1.00		340.00		
18	244.00			1.00			244.00
19	248.00		1.00		248.00		
20	243.00	0.00				0.00	
21	257.00		1.00		257.00		
22	228.00		1.00		228.00		
23	227.00	0.00				0.00	
24	208.00			1.00			208.00
25	245.00			1.00			245.00
26	268.00	0.00				0.00	
27	262.00			1.00			262.00
28	243.00	0.00				0.00	
29	255.00		1.00		255.00		
30	255.00			1.00			255.00
31	255.00			1.00			255.00
32	255.00			1.00			255.00
33	255.00			1.00			255.00
Jumlah	8337.00				1640.00		1640.00

Penjualan X₁ pada tanggal Mei 2017

Jum	Data Pengamatan Satu 2017 Jenis Tabel (No. 1)	Komponen Pengeluaran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		2	3	4	5	6	7
10	134.00			-1.00			-134.00
11	124.00			-1.00			-124.00
12	84.00			-1.00			-84.00
13	80.00			-1.00			-80.00
14	107.00			0.00			-107.00
15	166.00			-1.00			-166.00
16	204.00		1.00		204.00		
17	221.00		1.00		221.00		
18	207.00		1.00		207.00		
19	240.00		1.00		240.00		
20	246.00		1.00		246.00		
21	241.00		1.00		241.00		
22	237.00		1.00		237.00		
23	221.00		1.00		221.00		
0	240.00		1.00		240.00		
1	245.00		1.00		245.00		
2	259.00		1.00		259.00		
3	263.00		1.00		263.00		
4	272.00		-1.00		272.00		
5	278.00		-1.00		278.00		
6	276.00		-1.00		276.00		
7	271.00		-1.00		271.00		
8	257.00		-1.00		257.00		
9	259.00		-1.00		259.00		
Jumlah	2118.00				2060.00		2058.00

Penjualan Y₁ pada tanggal Mei 2017

Jum	Data Pengamatan Satu 2017 Jenis Tabel (No. 1)	Komponen Pengeluaran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		2	3	4	5	6	7
10	149.00			-1.00			-149.00
11	133.00			-1.00			-133.00
12	94.00			-1.00			-94.00
13	86.00			-1.00			-86.00
14	127.00			-1.00			-127.00
15	166.00			-1.00			-166.00
16	214.00			-1.00			-214.00
17	221.00			-1.00			-221.00
18	217.00			-1.00			-217.00
19	259.00			-1.00			-259.00
20	260.00			-1.00			-260.00
21	241.00			-1.00			-241.00
22	257.00		1.00		257.00		
23	239.00		1.00		239.00		
0	240.00		1.00		240.00		
1	245.00		1.00		245.00		
2	259.00		1.00		259.00		
3	263.00		1.00		263.00		
4	272.00		1.00		272.00		
5	278.00		1.00		278.00		
6	276.00		1.00		276.00		
7	271.00		1.00		271.00		
8	257.00		1.00		257.00		
9	259.00		1.00		259.00		
Jumlah	2118.00				2060.00		2058.00

Penjualan X₂ pada tanggal Juni 2017

Jum	Data Pengamatan Tua 2017 Jenis Tabel (No. 1)	Komponen Pengeluaran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		2	3	4	5	6	7
10	174.00			-1.00			-174.00
11	141.00			-1.00			-141.00
12	138.00			-1.00			-138.00
13	120.00			-1.00			-120.00
14	180.00			-1.00			-180.00
15	126.00			-1.00			-126.00
16	140.00			-1.00			-140.00
17	204.00		1.00		204.00		
18	214.00		1.00		214.00		
19	229.00		1.00		229.00		
20	240.00		1.00		240.00		
21	239.00		1.00		239.00		
22	257.00		1.00		257.00		
23	240.00		1.00		240.00		
0	240.00		1.00		240.00		
1	244.00		1.00		244.00		
2	251.00		1.00		251.00		
3	255.00		1.00		255.00		
4	264.00		-1.00		264.00		
5	275.00		-1.00		275.00		
6	276.00		-1.00		276.00		
7	274.00		-1.00		274.00		
8	267.00		-1.00		267.00		
9	261.00		-1.00		261.00		
Jumlah	2154.00				2154.00		2154.00

Penjualan Y₂ pada tanggal Juni 2017

Jum	Data Pengamatan Tua 2017 Jenis Tabel (No. 1)	Komponen Pengeluaran Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		2	3	4	5	6	7
10	174.00			-1.00			-174.00
11	141.00			-1.00			-141.00
12	138.00			-1.00			-138.00
13	120.00			-1.00			-120.00
14	180.00			-1.00			-180.00
15	126.00			-1.00			-126.00
16	140.00			-1.00			-140.00
17	204.00			-1.00			-204.00
18	214.00			-1.00			-214.00
19	229.00			-1.00			-229.00
20	240.00			-1.00			-240.00
21	239.00			-1.00			-239.00
22	257.00			-1.00			-257.00
23	240.00			-1.00			-240.00
0	240.00			-1.00			-240.00
1	244.00			-1.00			-244.00
2	251.00			-1.00			-251.00
3	255.00			-1.00			-255.00
4	264.00			-1.00			-264.00
5	275.00			-1.00			-275.00
6	276.00			-1.00			-276.00
7	274.00			-1.00			-274.00
8	267.00			-1.00			-267.00
9	261.00			-1.00			-261.00
Jumlah	2154.00				2070.00		2121.00

Penentuan K₁ pada tanggal 14/04/2017

JPM	Data Pengiriman 14/04/2017 (2000 Tabel 1 dan 11)	Kontes yang di Tabel 2			Isi dari Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	138.00		1.00		138.00		
11	124.00		1.00		124.00		
12	84.00		1.00		84.00		
13	88.00			1.00		88.00	
14	127.00			1.00		127.00	
15	138.00			1.00		138.00	
16	204.00			1.00		204.00	
17	221.00			1.00		221.00	
18	227.00			1.00		227.00	
19	243.00	1.00			243.00		
20	243.00	1.00			243.00		
21	241.00	1.00			241.00		
22	227.00	1.00			227.00		
23	231.00	1.00			231.00		
24	240.00	1.00			240.00		
1	240.00			1.00		240.00	
2	255.00			1.00		255.00	
3	263.00			1.00		263.00	
4	272.00			1.00		272.00	
5	278.00			1.00		278.00	
6	278.00			1.00		278.00	
7	271.00	1.00			271.00		
8	267.00	1.00			267.00		
9	239.00	1.00			239.00		
Jumlah	3748.00				3597.00		151.00

Penentuan K₁ pada tanggal 14/04/2017

JPM	Data Pengiriman 14/04/2017 (2000 Tabel 1 dan 11)	Kontes yang di Tabel 2			Isi dari Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	138.00		1.00		138.00		
11	124.00		1.00		124.00		
12	84.00		1.00		84.00		
13	88.00		1.00		88.00		
14	127.00		1.00		127.00		
15	138.00		1.00		138.00		
16	204.00			1.00		204.00	
17	221.00			1.00		221.00	
18	227.00			1.00		227.00	
19	243.00			1.00		243.00	
20	243.00			1.00		243.00	
21	241.00			1.00		241.00	
22	227.00			1.00		227.00	
23	231.00			1.00		231.00	
24	240.00			1.00		240.00	
1	240.00			1.00		240.00	
2	255.00			1.00		255.00	
3	263.00			1.00		263.00	
4	272.00			1.00		272.00	
5	278.00			1.00		278.00	
6	278.00			1.00		278.00	
7	271.00			1.00		271.00	
8	267.00			1.00		267.00	
9	239.00			1.00		239.00	
Jumlah	3748.00				3597.00		151.00

Penentuan K₁ pada tanggal 14/04/2017

JPM	Data Pengiriman 14/04/2017 (2000 Tabel 1 dan 11)	Kontes yang di Tabel 2			Isi dari Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	214.00		1.00		214.00		
11	141.00		1.00		141.00		
12	126.00		1.00		126.00		
13	128.00			1.00		128.00	
14	132.00			1.00		132.00	
15	118.00			1.00		118.00	
16	146.00			1.00		146.00	
17	264.00			1.00		264.00	
18	248.00			1.00		248.00	
19	230.00	1.00			230.00		
20	147.00	1.00			147.00		
21	138.00	1.00			138.00		
22	237.00	1.00			237.00		
23	240.00	1.00			240.00		
24	242.00	1.00			242.00		
1	244.00			1.00		244.00	
2	251.00			1.00		251.00	
3	260.00			1.00		260.00	
4	264.00			1.00		264.00	
5	270.00			1.00		270.00	
6	273.00			1.00		273.00	
7	274.00	1.00			274.00		
8	267.00	1.00			267.00		
9	237.00	1.00			237.00		
Jumlah	3030.00				2787.00		243.00

Penentuan K₁ pada tanggal 14/04/2017

JPM	Data Pengiriman 14/04/2017 (2000 Tabel 1 dan 11)	Kontes yang di Tabel 2			Isi dari Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	214.00		1.00		214.00		
11	141.00		1.00		141.00		
12	126.00		1.00		126.00		
13	128.00			1.00		128.00	
14	132.00			1.00		132.00	
15	118.00			1.00		118.00	
16	146.00			1.00		146.00	
17	264.00			1.00		264.00	
18	248.00			1.00		248.00	
19	230.00			1.00		230.00	
20	147.00			1.00		147.00	
21	138.00			1.00		138.00	
22	237.00			1.00		237.00	
23	240.00			1.00		240.00	
24	242.00			1.00		242.00	
1	244.00			1.00		244.00	
2	251.00			1.00		251.00	
3	260.00			1.00		260.00	
4	264.00			1.00		264.00	
5	270.00			1.00		270.00	
6	273.00			1.00		273.00	
7	274.00			1.00		274.00	
8	267.00			1.00		267.00	
9	237.00			1.00		237.00	
Jumlah	3030.00				2787.00		243.00

Pemeriksaan 1, pada tanggal 6 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 6 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Konsentrasi Vektor dari Tabel 2			Vektor Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	138.00		1.00		138.00		
11	124.00	0.00				0.00	
12	94.50			1.00			94.50
13	96.00			1.00			96.00
14	127.00	0.00				0.00	
15	136.00		1.00		136.00		
16	204.00		1.00		204.00		
17	227.00	0.00				0.00	
18	237.00			1.00			237.00
19	240.00			1.00			240.00
20	245.00	0.00				0.00	
21	241.00		1.00		241.00		
22	237.00		1.00		237.00		
23	231.00	0.00				0.00	
24	240.00			1.00			240.00
25	246.00			1.00			246.00
26	219.00	0.00					
27	263.00		1.00				
28	273.00		1.00				
29	279.00	0.00					
30	278.00						
31	271.00						
32	267.00	0.00					
33	269.00		1.00				
Jumlah	5119.00				5728.00		5119.00

Pemeriksaan 1, pada tanggal 6 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 6 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Konsentrasi Vektor dari Tabel 2			Vektor Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	138.00		1.00		138.00		
11	124.00		1.00		124.00		
12	94.50		1.00		94.50		
13	96.00			1.00			96.00
14	127.00			1.00			127.00
15	136.00			1.00			136.00
16	204.00		1.00		204.00		
17	227.00		1.00		227.00		
18	237.00		1.00		237.00		
19	240.00			1.00			240.00
20	245.00			1.00			245.00
21	241.00			1.00			241.00
22	237.00		1.00		237.00		
23	231.00		1.00		231.00		
24	240.00			1.00			240.00
25	246.00			1.00			246.00
26	219.00			1.00			219.00
27	263.00			1.00			263.00
28	273.00			1.00			273.00
29	279.00			1.00			279.00
30	278.00			1.00			278.00
31	271.00			1.00			271.00
32	267.00			1.00			267.00
33	269.00			1.00			269.00
Jumlah	5119.00				5728.00		5119.00

Pemeriksaan 2, pada tanggal 7 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 7 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Konsentrasi Vektor dari Tabel 2			Vektor Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	214.00		1.00		214.00		
11	141.00						
12	128.00	0.00					
13	139.00						
14	120.00	0.00					
15	128.00						
16	146.00						
17	204.00	0.00					
18	219.00		1.00		219.00		
19	233.00		1.00		233.00		
20	249.00	0.00					
21	216.00		1.00		216.00		
22	237.00		1.00		237.00		
23	240.00	0.00					
24	247.00			1.00			247.00
25	247.00			1.00			247.00
26	247.00			1.00			247.00
27	259.00						
28	259.00						
29	274.00						
30	267.00						
31	261.00						
32	261.00						
33	261.00						
Jumlah	5209.00				5727.00		5209.00

Pemeriksaan 2, pada tanggal 7 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 7 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Konsentrasi Vektor dari Tabel 2			Vektor Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	214.00		1.00		214.00		
11	141.00						
12	128.00						
13	139.00						
14	120.00						
15	128.00						
16	146.00						
17	204.00						
18	219.00		1.00		219.00		
19	233.00		1.00		233.00		
20	249.00						
21	216.00		1.00		216.00		
22	237.00		1.00		237.00		
23	240.00		1.00		240.00		
24	247.00			1.00			247.00
25	247.00			1.00			247.00
26	247.00			1.00			247.00
27	259.00						
28	259.00						
29	274.00						
30	267.00						
31	261.00						
32	261.00						
33	261.00						
Jumlah	5209.00				5727.00		5209.00

Perhitungan X, pada tanggal April 2017

April	Data Pengamatan April 2017 (dari Tabel No.1)	Konsentrasi Pengendalian Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		E	A	-	+	-	-
10	203.00			1.00			203.00
11	211.00			1.00			211.00
12	140.00			1.00			140.00
13	126.00			1.00			126.00
14	120.00			1.00			120.00
15	130.00			1.00			130.00
16	128.00		1.00		128.00		
17	142.00		1.00		142.00		
18	204.00		1.00		204.00		
19	118.00		1.00		118.00		
20	251.00		1.00		251.00		
21	208.00		1.00		208.00		
22	180.00		1.00		180.00		
23	240.00		1.00		240.00		
24	246.00		1.00		246.00		
25	240.00		1.00		240.00		
26	240.00		1.00		240.00		
27	240.00		1.00		240.00		
28	240.00		1.00		240.00		
29	240.00		1.00		240.00		
30	240.00		1.00		240.00		
31	240.00		1.00		240.00		
32	240.00		1.00		240.00		
33	240.00		1.00		240.00		
34	240.00		1.00		240.00		
35	240.00		1.00		240.00		
36	240.00		1.00		240.00		
37	240.00		1.00		240.00		
38	240.00		1.00		240.00		
39	240.00		1.00		240.00		
40	240.00		1.00		240.00		
41	240.00		1.00		240.00		
42	240.00		1.00		240.00		
43	240.00		1.00		240.00		
44	240.00		1.00		240.00		
45	240.00		1.00		240.00		
46	240.00		1.00		240.00		
47	240.00		1.00		240.00		
48	240.00		1.00		240.00		
49	240.00		1.00		240.00		
50	240.00		1.00		240.00		
51	240.00		1.00		240.00		
52	240.00		1.00		240.00		
53	240.00		1.00		240.00		
54	240.00		1.00		240.00		
55	240.00		1.00		240.00		
56	240.00		1.00		240.00		
57	240.00		1.00		240.00		
58	240.00		1.00		240.00		
59	240.00		1.00		240.00		
60	240.00		1.00		240.00		
61	240.00		1.00		240.00		
62	240.00		1.00		240.00		
63	240.00		1.00		240.00		
64	240.00		1.00		240.00		
65	240.00		1.00		240.00		
66	240.00		1.00		240.00		
67	240.00		1.00		240.00		
68	240.00		1.00		240.00		
69	240.00		1.00		240.00		
70	240.00		1.00		240.00		
71	240.00		1.00		240.00		
72	240.00		1.00		240.00		
73	240.00		1.00		240.00		
74	240.00		1.00		240.00		
75	240.00		1.00		240.00		
76	240.00		1.00		240.00		
77	240.00		1.00		240.00		
78	240.00		1.00		240.00		
79	240.00		1.00		240.00		
80	240.00		1.00		240.00		
81	240.00		1.00		240.00		
82	240.00		1.00		240.00		
83	240.00		1.00		240.00		
84	240.00		1.00		240.00		
85	240.00		1.00		240.00		
86	240.00		1.00		240.00		
87	240.00		1.00		240.00		
88	240.00		1.00		240.00		
89	240.00		1.00		240.00		
90	240.00		1.00		240.00		
91	240.00		1.00		240.00		
92	240.00		1.00		240.00		
93	240.00		1.00		240.00		
94	240.00		1.00		240.00		
95	240.00		1.00		240.00		
96	240.00		1.00		240.00		
97	240.00		1.00		240.00		
98	240.00		1.00		240.00		
99	240.00		1.00		240.00		
100	240.00		1.00		240.00		
101	240.00		1.00		240.00		
102	240.00		1.00		240.00		
103	240.00		1.00		240.00		
104	240.00		1.00		240.00		
105	240.00		1.00		240.00		
106	240.00		1.00		240.00		
107	240.00		1.00		240.00		
108	240.00		1.00		240.00		
109	240.00		1.00		240.00		
110	240.00		1.00		240.00		
111	240.00		1.00		240.00		
112	240.00		1.00		240.00		
113	240.00		1.00		240.00		
114	240.00		1.00		240.00		
115	240.00		1.00		240.00		
116	240.00		1.00		240.00		
117	240.00		1.00		240.00		
118	240.00		1.00		240.00		
119	240.00		1.00		240.00		
120	240.00		1.00		240.00		
121	240.00		1.00		240.00		
122	240.00		1.00		240.00		
123	240.00		1.00		240.00		
124	240.00		1.00		240.00		
125	240.00		1.00		240.00		
126	240.00		1.00		240.00		
127	240.00		1.00		240.00		
128	240.00		1.00		240.00		
129	240.00		1.00		240.00		
130	240.00		1.00		240.00		
131	240.00		1.00		240.00		
132	240.00		1.00		240.00		
133	240.00		1.00		240.00		
134	240.00		1.00		240.00		
135	240.00		1.00		240.00		
136	240.00		1.00		240.00		
137	240.00		1.00		240.00		
138	240.00		1.00		240.00		
139	240.00		1.00		240.00		
140	240.00		1.00		240.00		
141	240.00		1.00		240.00		
142	240.00		1.00		240.00		
143	240.00		1.00		240.00		
144	240.00		1.00		240.00		
145	240.00		1.00		240.00		
146	240.00		1.00		240.00		
147	240.00		1.00		240.00		
148	240.00		1.00		240.00		
149	240.00		1.00		240.00		
150	240.00		1.00		240.00		
151	240.00		1.00		240.00		
152	240.00		1.00		240.00		
153	240.00		1.00		240.00		
154	240.00		1.00		240.00		
155	240.00		1.00		240.00		
156	240.00		1.00		240.00		
157	240.00		1.00		240.00		
158	240.00		1.00		240.00		
159	240.00		1.00		240.00		
160	240.00		1.00		240.00		
161	240.00		1.00		240.00		
162	240.00		1.00		240.00		
163	240.00		1.00		240.00		
164	240.00		1.00		240.00		
165	240.00		1.00		240.00		
166	240.00		1.00		240.00		
167	240.00		1.00		240.00		
168	240.00		1.00		240.00		
169	240.00		1.00		240.00		
170	240.00		1.00		240.00		
171	240.00		1.00		240.00		
172	240.00		1.00		240.00		
173	240.00		1.00		240.00		
174	240.00		1.00		240.00		
175	240.00		1.00		240.00		
176	240.00		1.00		240.00		
177	240.00		1.00		240.00		
178	240.00		1.00		240.00		
179	240.00		1.00		240.00		
180	240.00		1.00		240.00		
181	240.00		1.00		240.00		
182	240.00		1.00		240.00		
183	240.00		1.00		240.00		
184	240.00		1.00		240.00		
185	240.00		1.00		240.00		
186	240.00		1.00		240.00		
187	240.00		1.00		240.00		
188	240.00		1.00		240.00		
189	240.00		1.00		240.00		
190	240.00		1.00		240.00		
191	240.00		1.00		240.00		
192	240.00		1.00		240.00		
193	240.00		1.00		240.00		
194	240.00		1.00		240.00		
195	240.00		1.00		240.00		
196	240.00		1.00		240.00		
197	240.00		1.00		240.00		
198	240.00		1.00		240.00		
199	240.00		1.00		240.00		
200	240.00		1.00		240.00		
201	240.00		1.00		240.00		
202	240.00		1.00		240.00		
203	240.00		1.00		240.00		
204	240.00		1.00		240.00		
205	240.00		1.00		240.00		
206	240.00		1.00		240.00		
207	240.00		1.00		240.00		
208	240.00		1.00		240.00		
209	240.00		1.00		240.00		
210	240.00		1.00		240.00		
211	240.00		1.00		240.00		
212	240.00		1.00		240.00		
213	240.00		1.00				

Pemeriksaan X₁ pada tanggal 8 Juni 2017

JAM	Data Pengamatan 8 Juni 2017 (jam: menit: detik)	Konsentrasi Pengaliran (ml: menit)			Kecepatan Pengaliran		
		1	2	3	4	5	6
10	233.00		1.00		233.00		
11	211.00		1.00		211.00		
12	140.00		1.00		140.00		
13	128.00			1.00		128.00	
14	126.00			1.00		126.00	
15	126.00			1.00		126.00	
16	126.00			1.00		126.00	
17	142.00			1.00		142.00	
18	204.00			1.00		204.00	
19	218.00		1.00		218.00		
20	221.00		1.00		221.00		
21	238.00		1.00		238.00		
22	245.00		1.00		245.00		
23	248.00		1.00		248.00		
24	248.00		1.00		248.00		
25	248.00			1.00		248.00	
26	249.00			1.00		249.00	
27	253.00			1.00		253.00	
28	253.00			1.00		253.00	
29	253.00			1.00		253.00	
30	253.00			1.00		253.00	
31	253.00			1.00		253.00	
32	253.00			1.00		253.00	
33	253.00			1.00		253.00	
34	253.00			1.00		253.00	
35	253.00			1.00		253.00	
36	253.00			1.00		253.00	
37	253.00			1.00		253.00	
38	253.00			1.00		253.00	
39	253.00			1.00		253.00	
40	253.00			1.00		253.00	
41	253.00			1.00		253.00	
42	253.00			1.00		253.00	
43	253.00			1.00		253.00	
44	253.00			1.00		253.00	
45	253.00			1.00		253.00	
46	253.00			1.00		253.00	
47	253.00			1.00		253.00	
48	253.00			1.00		253.00	
49	253.00			1.00		253.00	
50	253.00			1.00		253.00	
51	253.00			1.00		253.00	
52	253.00			1.00		253.00	
53	253.00			1.00		253.00	
54	253.00			1.00		253.00	
55	253.00			1.00		253.00	
56	253.00			1.00		253.00	
57	253.00			1.00		253.00	
58	253.00			1.00		253.00	
59	253.00			1.00		253.00	
60	253.00			1.00		253.00	
61	253.00			1.00		253.00	
62	253.00			1.00		253.00	
63	253.00			1.00		253.00	
64	253.00			1.00		253.00	
65	253.00			1.00		253.00	
66	253.00			1.00		253.00	
67	253.00			1.00		253.00	
68	253.00			1.00		253.00	
69	253.00			1.00		253.00	
70	253.00			1.00		253.00	
71	253.00			1.00		253.00	
72	253.00			1.00		253.00	
73	253.00			1.00		253.00	
74	253.00			1.00		253.00	
75	253.00			1.00		253.00	
76	253.00			1.00		253.00	
77	253.00			1.00		253.00	
78	253.00			1.00		253.00	
79	253.00			1.00		253.00	
80	253.00			1.00		253.00	
81	253.00			1.00		253.00	
82	253.00			1.00		253.00	
83	253.00			1.00		253.00	
84	253.00			1.00		253.00	
85	253.00			1.00		253.00	
86	253.00			1.00		253.00	
87	253.00			1.00		253.00	
88	253.00			1.00		253.00	
89	253.00			1.00		253.00	
90	253.00			1.00		253.00	
91	253.00			1.00		253.00	
92	253.00			1.00		253.00	
93	253.00			1.00		253.00	
94	253.00			1.00		253.00	
95	253.00			1.00		253.00	
96	253.00			1.00		253.00	
97	253.00			1.00		253.00	
98	253.00			1.00		253.00	
99	253.00			1.00		253.00	
100	253.00			1.00		253.00	
101	253.00			1.00		253.00	
102	253.00			1.00		253.00	
103	253.00			1.00		253.00	
104	253.00			1.00		253.00	
105	253.00			1.00		253.00	
106	253.00			1.00		253.00	
107	253.00			1.00		253.00	
108	253.00			1.00		253.00	
109	253.00			1.00		253.00	
110	253.00			1.00		253.00	
111	253.00			1.00		253.00	
112	253.00			1.00		253.00	
113	253.00			1.00		253.00	
114	253.00			1.00		253.00	
115	253.00			1.00		253.00	
116	253.00			1.00		253.00	
117	253.00			1.00		253.00	
118	253.00			1.00		253.00	
119	253.00			1.00		253.00	
120	253.00			1.00		253.00	
121	253.00			1.00		253.00	
122	253.00			1.00		253.00	
123	253.00			1.00		253.00	
124	253.00			1.00		253.00	
125	253.00			1.00		253.00	
126	253.00			1.00		253.00	
127	253.00			1.00		253.00	
128	253.00			1.00		253.00	
129	253.00			1.00		253.00	
130	253.00			1.00		253.00	
131	253.00			1.00		253.00	
132	253.00			1.00		253.00	
133	253.00			1.00		253.00	
134	253.00			1.00		253.00	
135	253.00			1.00		253.00	
136	253.00			1.00		253.00	
137	253.00			1.00		253.00	
138	253.00			1.00		253.00	
139	253.00			1.00		253.00	
140	253.00			1.00		253.00	
141	253.00			1.00		253.00	
142	253.00			1.00		253.00	
143	253.00			1.00		253.00	
144	253.00			1.00		253.00	
145	253.00			1.00		253.00	
146	253.00			1.00		253.00	
147	253.00			1.00		253.00	
148	253.00			1.00		253.00	
149	253.00			1.00		253.00	
150	253.00			1.00		253.00	
151	253.00			1.00		253.00	
152	253.00			1.00		253.00	
153	253.00			1.00		253.00	
154	253.00			1.00		253.00	
155	253.00			1.00		253.00	
156	253.00			1.00		253.00	
157	253.00			1.00		253.00	
158	253.00			1.00		253.00	
159	253.00			1.00		253.00	
160	253.00			1.00		253.00	
161	253.00			1.00		253.00	
162	253.00			1.00		253.00	
163	253.00			1.00		253.00	
164	253.00			1.00		253.00	
165	253.00			1.00		253.00	
166	253.00			1.00		253.00	
167	253.00			1.00		253.00	
168	253.00			1.00		253.00	
169	253.00			1.00		253.00	
170	253.00			1.00		253.00	
171	253.00			1.00		253.00	
172	253.00			1.00		253.00	
173	253.00			1.00		253.00	
174	253.00			1.00		253.00	
175	253.00			1.00		253.00	
176	253.00			1.00		253.00	
177	253.00			1.00		253.00	
178	253.00			1.00		253.00	
179	253.00			1.00		253.00	
180	253.00			1.00		253.00	
181	253.00			1.00		253.00	
182	253.00			1.00		253.00	
183	253.00			1.00		253.00	
184	253.00			1.00		253.00	
185	253.00			1.00		253.00	
186	253.00			1.00		253.00	
187	253.00			1.00		253.00	
188	253.00			1.00		253.00	
189	253.00			1.00		253.00	
190	253.00			1.00		253.00	
191	253.00			1.00		253.00	
192	253.00			1.00		253.00	
193	253.00			1.00		253.00	
194	253.00			1.00		253.00	
195	253.00			1.00		253.00	
196	253.00			1.00		253.00	
197	253.00			1.00		253.00	
198	253.00			1.00		253.00	
199	253.00			1.00		253.00	
200	253.00			1.00		253.00	
201	253.00			1.00		253.00	
202	253.00			1.00		253.00	
203	253.00			1.00		253.00	
204	253.00			1.00		253.00	
205	253.00			1.00		253.00	
206	253.00			1.00		253.00	
207	253.00			1.00		253.00	
208	253.00			1.00		253.00	
209	253.00			1.00		253.00	
210	253.00			1.00		253.00	
211	253.00			1.00		253.00	
212	253.00			1.00		253.00	
213	253						

Perhitungan A, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan (April 2017)	Konsentrasi Pengikutan Total 2			Hasil Perikutan		
		a	b	c	d	e	f
10	233.00		1.00		233.00		
11	211.00	0.00				0.00	
12	140.00			1.00			140.00
13	120.00			1.00			120.00
14	120.00	0.00				0.00	
15	120.00		1.00		120.00		
16	120.00		1.00		120.00		
17	140.00	0.00				0.00	
18	204.00			1.00			204.00
19	218.00			1.00			218.00
20	237.00	0.00				0.00	
21	230.00		1.00		230.00		
22	140.00		1.00				140.00
23	140.00	0.00				0.00	
24	140.00			1.00			140.00
25	140.00			1.00			140.00
26	140.00			1.00			140.00
27	140.00			1.00			140.00
28	140.00			1.00			140.00
29	140.00	0.00				0.00	
30	232.00		1.00				232.00
31	240.00		1.00				240.00
32	240.00		1.00				240.00
33	240.00		1.00				240.00
34	240.00		1.00				240.00
35	240.00		1.00				240.00
36	240.00		1.00				240.00
37	240.00		1.00				240.00
38	240.00		1.00				240.00
39	240.00		1.00				240.00
40	240.00		1.00				240.00
Jumlah	1104.00				770.00		770.00

Perhitungan B, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan (April 2017)	Konsentrasi Pengikutan Total 2			Hasil Perikutan		
		a	b	c	d	e	f
10	233.00		1.00		233.00		
11	211.00		1.00		211.00		
12	140.00		1.00		140.00		
13	120.00			1.00			120.00
14	120.00			1.00			120.00
15	120.00			1.00			120.00
16	120.00		1.00		120.00		
17	140.00		1.00		140.00		
18	204.00		1.00		204.00		
19	218.00			1.00			218.00
20	237.00			1.00			237.00
21	230.00			1.00			230.00
22	140.00		1.00		140.00		
23	140.00		1.00		140.00		
24	140.00		1.00		140.00		
25	140.00			1.00			140.00
26	140.00			1.00			140.00
27	140.00			1.00			140.00
28	140.00			1.00			140.00
29	140.00			1.00			140.00
30	232.00			1.00			232.00
31	240.00			1.00			240.00
32	240.00			1.00			240.00
33	240.00			1.00			240.00
34	240.00			1.00			240.00
35	240.00			1.00			240.00
36	240.00			1.00			240.00
37	240.00			1.00			240.00
38	240.00			1.00			240.00
39	240.00			1.00			240.00
40	240.00			1.00			240.00
Jumlah	1104.00				770.00		770.00

Perhitungan C, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan (April 2017)	Konsentrasi Pengikutan Total 2			Hasil Perikutan		
		a	b	c	d	e	f
10	233.00		1.00		233.00		
11	211.00		1.00		211.00		
12	140.00		1.00		140.00		
13	120.00			1.00			120.00
14	120.00			1.00			120.00
15	120.00			1.00			120.00
16	120.00			1.00			120.00
17	140.00			1.00			140.00
18	204.00			1.00			204.00
19	218.00			1.00			218.00
20	237.00			1.00			237.00
21	230.00			1.00			230.00
22	140.00		1.00		140.00		
23	140.00		1.00		140.00		
24	140.00			1.00			140.00
25	140.00			1.00			140.00
26	140.00			1.00			140.00
27	140.00			1.00			140.00
28	140.00			1.00			140.00
29	140.00			1.00			140.00
30	232.00			1.00			232.00
31	240.00			1.00			240.00
32	240.00			1.00			240.00
33	240.00			1.00			240.00
34	240.00			1.00			240.00
35	240.00			1.00			240.00
36	240.00			1.00			240.00
37	240.00			1.00			240.00
38	240.00			1.00			240.00
39	240.00			1.00			240.00
40	240.00			1.00			240.00
Jumlah	1104.00				770.00		770.00

Perhitungan D, pada tanggal : April 2017

Jenis	Data Pengamatan (April 2017)	Konsentrasi Pengikutan Total 2			Hasil Perikutan		
		a	b	c	d	e	f
10	233.00		1.00		233.00		
11	211.00		1.00		211.00		
12	140.00		1.00		140.00		
13	120.00			1.00			120.00
14	120.00			1.00			120.00
15	120.00			1.00			120.00
16	120.00			1.00			120.00
17	140.00			1.00			140.00
18	204.00			1.00			204.00
19	218.00			1.00			218.00
20	237.00			1.00			237.00
21	230.00			1.00			230.00
22	140.00		1.00		140.00		
23	140.00		1.00		140.00		
24	140.00			1.00			140.00
25	140.00			1.00			140.00
26	140.00			1.00			140.00
27	140.00			1.00			140.00
28	140.00			1.00			140.00
29	140.00			1.00			140.00
30	232.00			1.00			232.00
31	240.00			1.00			240.00
32	240.00			1.00			240.00
33	240.00			1.00			240.00
34	240.00			1.00			240.00
35	240.00			1.00			240.00
36	240.00			1.00			240.00
37	240.00			1.00			240.00
38	240.00			1.00			240.00
39	240.00			1.00			240.00
40	240.00			1.00			240.00
Jumlah	1104.00				770.00		770.00

Penjualan 8, pada tanggal 10Juni2017

Jm	Data Pengiriman 10Juni2017 Jenis Tabel / No 1	Kuantitas Pengaliran Tabel 2			Harga Pokoknya		
		2	3	4	5	6	7
10	204.00			1.00			204.00
11	205.00			1.00			205.00
12	206.00			1.00			206.00
13	207.00			1.00			207.00
14	208.00			1.00			208.00
15	209.00			1.00			209.00
16	210.00		1.00		121.00		
17	211.00		1.00		121.00		
18	212.00		1.00		121.00		
19	213.00		1.00		121.00		
20	214.00		1.00		121.00		
21	215.00		1.00		121.00		
22	216.00		1.00		121.00		
23	217.00		1.00		121.00		
24	218.00		1.00		121.00		
25	219.00		1.00		121.00		
26	220.00		1.00		121.00		
27	221.00		1.00		121.00		
28	222.00		1.00		121.00		
29	223.00		1.00		121.00		
30	224.00		1.00		121.00		
31	225.00		1.00		121.00		
32	226.00		1.00		121.00		
33	227.00		1.00		121.00		
34	228.00		1.00		121.00		
35	229.00		1.00		121.00		
36	230.00		1.00		121.00		
37	231.00		1.00		121.00		
38	232.00		1.00		121.00		
39	233.00		1.00		121.00		
40	234.00		1.00		121.00		
41	235.00		1.00		121.00		
42	236.00		1.00		121.00		
43	237.00		1.00		121.00		
44	238.00		1.00		121.00		
45	239.00		1.00		121.00		
46	240.00		1.00		121.00		
47	241.00		1.00		121.00		
48	242.00		1.00		121.00		
49	243.00		1.00		121.00		
50	244.00		1.00		121.00		
51	245.00		1.00		121.00		
52	246.00		1.00		121.00		
53	247.00		1.00		121.00		
54	248.00		1.00		121.00		
55	249.00		1.00		121.00		
56	250.00		1.00		121.00		
57	251.00		1.00		121.00		
58	252.00		1.00		121.00		
59	253.00		1.00		121.00		
60	254.00		1.00		121.00		
61	255.00		1.00		121.00		
62	256.00		1.00		121.00		
63	257.00		1.00		121.00		
64	258.00		1.00		121.00		
65	259.00		1.00		121.00		
66	260.00		1.00		121.00		
67	261.00		1.00		121.00		
68	262.00		1.00		121.00		
69	263.00		1.00		121.00		
70	264.00		1.00		121.00		
71	265.00		1.00		121.00		
72	266.00		1.00		121.00		
73	267.00		1.00		121.00		
74	268.00		1.00		121.00		
75	269.00		1.00		121.00		
76	270.00		1.00		121.00		
77	271.00		1.00		121.00		
78	272.00		1.00		121.00		
79	273.00		1.00		121.00		
80	274.00		1.00		121.00		
81	275.00		1.00		121.00		
82	276.00		1.00		121.00		
83	277.00		1.00		121.00		
84	278.00		1.00		121.00		
85	279.00		1.00		121.00		
86	280.00		1.00		121.00		
87	281.00		1.00		121.00		
88	282.00		1.00		121.00		
89	283.00		1.00		121.00		
90	284.00		1.00		121.00		
91	285.00		1.00		121.00		
92	286.00		1.00		121.00		
93	287.00		1.00		121.00		
94	288.00		1.00		121.00		
95	289.00		1.00		121.00		
96	290.00		1.00		121.00		
97	291.00		1.00		121.00		
98	292.00		1.00		121.00		
99	293.00		1.00		121.00		
100	294.00		1.00		121.00		
101	295.00		1.00		121.00		
102	296.00		1.00		121.00		
103	297.00		1.00		121.00		
104	298.00		1.00		121.00		
105	299.00		1.00		121.00		
106	300.00		1.00		121.00		
107	301.00		1.00		121.00		
108	302.00		1.00		121.00		
109	303.00		1.00		121.00		
110	304.00		1.00		121.00		
111	305.00		1.00		121.00		
112	306.00		1.00		121.00		
113	307.00		1.00		121.00		
114	308.00		1.00		121.00		
115	309.00		1.00		121.00		
116	310.00		1.00		121.00		
117	311.00		1.00		121.00		
118	312.00		1.00		121.00		
119	313.00		1.00		121.00		
120	314.00		1.00		121.00		
121	315.00		1.00		121.00		
122	316.00		1.00		121.00		
123	317.00		1.00		121.00		
124	318.00		1.00		121.00		
125	319.00		1.00		121.00		
126	320.00		1.00		121.00		
127	321.00		1.00		121.00		
128	322.00		1.00		121.00		
129	323.00		1.00		121.00		
130	324.00		1.00		121.00		
131	325.00		1.00		121.00		
132	326.00		1.00		121.00		
133	327.00		1.00		121.00		
134	328.00		1.00		121.00		
135	329.00		1.00		121.00		
136	330.00		1.00		121.00		
137	331.00		1.00		121.00		
138	332.00		1.00		121.00		
139	333.00		1.00		121.00		
140	334.00		1.00		121.00		
141	335.00		1.00		121.00		
142	336.00		1.00		121.00		
143	337.00		1.00		121.00		
144	338.00		1.00		121.00		
145	339.00		1.00		121.00		
146	340.00		1.00		121.00		
147	341.00		1.00		121.00		
148	342.00		1.00		121.00		
149	343.00		1.00		121.00		
150	344.00		1.00		121.00		
151	345.00		1.00		121.00		
152	346.00		1.00		121.00		
153	347.00		1.00		121.00		
154	348.00		1.00		121.00		
155	349.00		1.00		121.00		
156	350.00		1.00		121.00		
157	351.00		1.00		121.00		
158	352.00		1.00		121.00		
159	353.00		1.00		121.00		
160	354.00		1.00		121.00		
161	355.00		1.00		121.00		
162	356.00		1.00		121.00		
163	357.00		1.00		121.00		
164	358.00		1.00		121.00		
165	359.00		1.00		121.00		
166	360.00		1.00		121.00		
167	361.00		1.00		121.00		
168	362.00		1.00		121.00		
169	363.00		1.00		121.00		
170	364.00		1.00		121.00		
171	365.00		1.00		121.00		
172	366.00		1.00		121.00		
173	367.00		1.00		121.00		
174	368.00		1.00		121.00		
175	369.00		1.00		121.00		
176	370.00		1.00		121.00		
177	371.00		1.00		121.00		
178	372.00		1.00		121.00		
179	373.00		1.00		121.00		
180	374.00		1.00		121.00		
181	375.00		1.00		121.00		
182	376.00		1.00		121.00		
183	377.00		1.00		121.00		
184	378.00		1.00		121.00		
185	379.00		1.00		121.00		
186	380.00		1.00		121.00		
187	381.00		1.00		121.00		
188	382.00		1.00		121.00		
189	383.00		1.00		121.00		
190	384.00		1.00		121.00		
191	385.00		1.00		121.00		
192	386.00		1.00		121.00		
193	387.00		1.00		121.00		
194	388.00		1.00		121.00		
195	389.00		1.00		121.00		
196	390.00		1.00		121.00		
197	391.00		1.00		121.00		
198	392.00		1.00		121.00		
199	393.00		1.00		121.00		
200	394.00		1.00		121.00		
201	395.00		1.00		121.00		
202	396.00		1.00		121.00		
203	397.00		1.00		121.00		
204	398.00		1.00		121.00		
205	399.00		1.00		121.00		
206	400.00		1.00		121.00		
207	401.00		1.00		121.00		
208	402.00		1.00		121.00		
209	403.00		1.00		121.00		
210	404.00		1.00		121.00		
211	405.00		1.00		121.00		
212	406.00		1.00		121.00		
213	407.00						

Peremban 3, pada tanggal: 14 Juni 2017

Jm	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kondisi Rengas dan Tabel 2			Hasil Perambatan		
		a	b	c	d	e	f
10	284.00		1.00		284.00		
11	286.00	0.00			0.00		
12	288.00			1.00		1.00	
13	293.00			1.00			1.00
14	291.00	0.00			0.00		
15	297.00		1.00		297.00		
16	291.00		1.00		121.00		
17	295.00	0.00			0.00		
18	291.00			1.00		41.00	
19	293.00		1.00			1.00	
20	291.00	0.00			0.00		
21	295.00		1.00		295.00		
22	293.00		1.00		293.00		
23	293.00	0.00			0.00		
24	295.00			1.00		295.00	
25	298.00			1.00			1.00
26	297.00	0.00					
27	291.00		1.00		291.00		
28	291.00		1.00				
29	297.00	0.00			0.00		
30	291.00			1.00		291.00	
31	291.00			1.00			1.00
32	291.00			1.00			
33	291.00			1.00			
34	291.00			1.00			
35	291.00			1.00			
36	291.00			1.00			
37	291.00			1.00			
38	291.00			1.00			
39	291.00			1.00			
40	291.00			1.00			
Jumlah	5057.00				5048.00	1.00	2907.00

Peremban 4, pada tanggal: 14 Juni 2017

Jm	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kondisi Rengas dan Tabel 2			Hasil Perambatan		
		a	b	c	d	e	f
10	294.00		1.00		294.00		
11	296.00		1.00		296.00		
12	298.00		1.00		298.00		
13	295.00			1.00			1.00
14	297.00			1.00			1.00
15	297.00			1.00			1.00
16	297.00			1.00			1.00
17	297.00			1.00			1.00
18	297.00			1.00			1.00
19	297.00			1.00			1.00
20	297.00			1.00			1.00
21	297.00			1.00			1.00
22	297.00			1.00			1.00
23	297.00			1.00			1.00
24	297.00			1.00			1.00
25	297.00			1.00			1.00
26	297.00			1.00			1.00
27	297.00			1.00			1.00
28	297.00			1.00			1.00
29	297.00			1.00			1.00
30	297.00			1.00			1.00
31	297.00			1.00			1.00
32	297.00			1.00			1.00
33	297.00			1.00			1.00
34	297.00			1.00			1.00
35	297.00			1.00			1.00
36	297.00			1.00			1.00
37	297.00			1.00			1.00
38	297.00			1.00			1.00
39	297.00			1.00			1.00
40	297.00			1.00			1.00
Jumlah	5057.00				5050.00	1.00	2907.00

Peremban 5, pada tanggal: 14 Juni 2017

Jm	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kondisi Rengas dan Tabel 2			Hasil Perambatan		
		a	b	c	d	e	f
10	292.00		1.00		292.00		
11	292.00	0.00			0.00		
12	297.00			1.00		1.00	
13	291.00			1.00			1.00
14	296.00	0.00			0.00		
15	292.00		1.00		292.00		
16	294.00		1.00				
17	292.00	0.00			0.00		
18	295.00			1.00		1.00	
19	296.00			1.00			1.00
20	296.00	0.00			0.00		
21	292.00		1.00		292.00		
22	292.00		1.00		292.00		
23	292.00	0.00			0.00		
24	296.00			1.00		296.00	
25	297.00			1.00			1.00
26	297.00			1.00			1.00
27	297.00			1.00			1.00
28	297.00			1.00			1.00
29	297.00			1.00			1.00
30	297.00			1.00			1.00
31	297.00			1.00			1.00
32	297.00			1.00			1.00
33	297.00			1.00			1.00
34	297.00			1.00			1.00
35	297.00			1.00			1.00
36	297.00			1.00			1.00
37	297.00			1.00			1.00
38	297.00			1.00			1.00
39	297.00			1.00			1.00
40	297.00			1.00			1.00
Jumlah	5057.00				5050.00	1.00	2907.00

Peremban 6, pada tanggal: 14 Juni 2017

Jm	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kondisi Rengas dan Tabel 2			Hasil Perambatan		
		a	b	c	d	e	f
10	292.00		1.00		292.00		
11	292.00	0.00			0.00		
12	297.00			1.00		1.00	
13	291.00			1.00			1.00
14	296.00	0.00			0.00		
15	292.00		1.00		292.00		
16	294.00		1.00				
17	292.00	0.00			0.00		
18	295.00			1.00		1.00	
19	296.00			1.00			1.00
20	296.00	0.00			0.00		
21	292.00		1.00		292.00		
22	292.00		1.00		292.00		
23	292.00	0.00			0.00		
24	296.00			1.00		296.00	
25	297.00			1.00			1.00
26	297.00			1.00			1.00
27	297.00			1.00			1.00
28	297.00			1.00			1.00
29	297.00			1.00			1.00
30	297.00			1.00			1.00
31	297.00			1.00			1.00
32	297.00			1.00			1.00
33	297.00			1.00			1.00
34	297.00			1.00			1.00
35	297.00			1.00			1.00
36	297.00			1.00			1.00
37	297.00			1.00			1.00
38	297.00			1.00			1.00
39	297.00			1.00			1.00
40	297.00			1.00			1.00
Jumlah	5057.00				5050.00	1.00	2907.00

Penelitian X, pada tanggal 12Jun2017

Jenis	Data Pengamatan 12Jun2017 Jenis Tanah (No. 1)	Komposisi Peragen dan Tabel 2			Hasil Peragaan		
		0	+	-	+	0	-
10	200.00			-1.00			200.00
11	192.00			-1.00			192.00
12	207.00			-1.00			207.00
13	201.00			-1.00			201.00
14	247.00			-1.00			247.00
15	211.00			-1.00			211.00
16	148.00		1.00		148.00		
17	120.00		1.00		120.00		
18	71.00		1.00		71.00		
19	121.00		1.00		121.00		
20	149.00		1.00		149.00		
21	208.00		1.00		208.00		
22	240.00		1.00		240.00		
23	212.00		1.00		212.00		
24	207.00		1.00		207.00		
25	187.00		1.00		187.00		
26	180.00		1.00		180.00		
27	212.00		1.00		212.00		
28	240.00			-1.00		240.00	
29	213.00			-1.00		213.00	
30	218.00			-1.00		218.00	
31	219.00			-1.00		219.00	
32	149.00			-1.00		149.00	
33	188.00			-1.00		188.00	
Jumlah	6113.00				2481.00		2665.00

Penelitian Y, pada tanggal 12Jun2017

Jenis	Data Pengamatan 12Jun2017 Jenis Tanah (No. 1)	Komposisi Peragen dan Tabel 2			Hasil Peragaan		
		0	+	-	+	0	-
10	200.00			-1.00			200.00
11	192.00			-1.00			192.00
12	207.00			-1.00			207.00
13	201.00			-1.00			201.00
14	247.00			-1.00			247.00
15	211.00			-1.00			211.00
16	148.00			-1.00			148.00
17	120.00			-1.00			120.00
18	71.00			-1.00			71.00
19	121.00			-1.00			121.00
20	149.00			-1.00			149.00
21	208.00			-1.00			208.00
22	240.00		1.00		240.00		
23	212.00		-1.00			212.00	
24	207.00		-1.00			207.00	
25	187.00		1.00		187.00		
26	180.00		-1.00			180.00	
27	212.00		-1.00			212.00	
28	240.00		-1.00			240.00	
29	213.00		-1.00			213.00	
30	218.00		-1.00			218.00	
31	219.00		-1.00			219.00	
32	149.00		-1.00			149.00	
33	188.00		-1.00			188.00	
Jumlah	6113.00				2481.00		2665.00

Penelitian X, pada tanggal 12Jun2017

Jenis	Data Pengamatan 12Jun2017 Jenis Tanah (No. 1)	Komposisi Peragen dan Tabel 2			Hasil Peragaan		
		0	+	-	+	0	-
10	19.00			-1.00			19.00
11	17.00			-1.00			17.00
12	213.00			-1.00			213.00
13	107.00			-1.00			107.00
14	111.00			-1.00			111.00
15	11.00			-1.00			11.00
16	10.00			-1.00			10.00
17	11.00			-1.00			11.00
18	11.00			-1.00			11.00
19	11.00			-1.00			11.00
20	10.00		1.00		10.00		
21	10.00		1.00		10.00		
22	10.00		1.00		10.00		
23	212.00		1.00		212.00		
24	207.00		1.00		207.00		
25	187.00		1.00		187.00		
26	180.00		1.00		180.00		
27	212.00		1.00		212.00		
28	240.00			-1.00		240.00	
29	213.00			-1.00		213.00	
30	218.00			-1.00		218.00	
31	219.00			-1.00		219.00	
32	149.00			-1.00		149.00	
33	188.00			-1.00		188.00	
Jumlah	2113.00				2113.00		2000.00

Penelitian Y, pada tanggal 12Jun2017

Jenis	Data Pengamatan 12Jun2017 Jenis Tanah (No. 1)	Komposisi Peragen dan Tabel 2			Hasil Peragaan		
		0	+	-	+	0	-
10	19.00			-1.00			19.00
11	17.00			-1.00			17.00
12	213.00			-1.00			213.00
13	107.00			-1.00			107.00
14	111.00			-1.00			111.00
15	11.00			-1.00			11.00
16	10.00			-1.00			10.00
17	11.00			-1.00			11.00
18	11.00			-1.00			11.00
19	11.00			-1.00			11.00
20	10.00		1.00		10.00		
21	10.00		1.00		10.00		
22	10.00		1.00		10.00		
23	212.00		1.00		212.00		
24	207.00		1.00		207.00		
25	187.00		1.00		187.00		
26	180.00		1.00		180.00		
27	212.00		1.00		212.00		
28	240.00			-1.00		240.00	
29	213.00			-1.00		213.00	
30	218.00			-1.00		218.00	
31	219.00			-1.00		219.00	
32	149.00			-1.00		149.00	
33	188.00			-1.00		188.00	
Jumlah	2113.00				2113.00		2000.00

Perhitungan E_2 pada Nunggal 12/Jan/2017

Data Pengeluaran		Kontas Pergerakan dari Tabel 2			Total Pergerakan		
Jenis	12 Januari 1	0	1	2	3	4	5
10	100.00		1.00			100.00	
11	100.00		1.00			100.00	
12	100.00		1.00			100.00	
13	100.00			1.00			100.00
14	100.00			1.00			100.00
15	100.00			1.00			100.00
16	100.00			1.00			100.00
17	100.00			1.00			100.00
18	100.00			1.00			100.00
19	100.00			1.00			100.00
20	100.00			1.00			100.00
21	100.00			1.00			100.00
22	100.00			1.00			100.00
23	100.00			1.00			100.00
24	100.00			1.00			100.00
25	100.00			1.00			100.00
26	100.00			1.00			100.00
27	100.00			1.00			100.00
28	100.00			1.00			100.00
29	100.00			1.00			100.00
30	100.00			1.00			100.00
31	100.00			1.00			100.00
32	100.00			1.00			100.00
33	100.00			1.00			100.00
34	100.00			1.00			100.00
35	100.00			1.00			100.00
36	100.00			1.00			100.00
37	100.00			1.00			100.00
38	100.00			1.00			100.00
39	100.00			1.00			100.00
40	100.00			1.00			100.00
41	100.00			1.00			100.00
42	100.00			1.00			100.00
43	100.00			1.00			100.00
44	100.00			1.00			100.00
45	100.00			1.00			100.00
46	100.00			1.00			100.00
47	100.00			1.00			100.00
48	100.00			1.00			100.00
49	100.00			1.00			100.00
50	100.00			1.00			100.00
51	100.00			1.00			100.00
52	100.00			1.00			100.00
53	100.00			1.00			100.00
54	100.00			1.00			100.00
55	100.00			1.00			100.00
56	100.00			1.00			100.00
57	100.00			1.00			100.00
58	100.00			1.00			100.00
59	100.00			1.00			100.00
60	100.00			1.00			100.00
61	100.00			1.00			100.00
62	100.00			1.00			100.00
63	100.00			1.00			100.00
64	100.00			1.00			100.00
65	100.00			1.00			100.00
66	100.00			1.00			100.00
67	100.00			1.00			100.00
68	100.00			1.00			100.00
69	100.00			1.00			100.00
70	100.00			1.00			100.00
71	100.00			1.00			100.00
72	100.00			1.00			100.00
73	100.00			1.00			100.00
74	100.00			1.00			100.00
75	100.00			1.00			100.00
76	100.00			1.00			100.00
77	100.00			1.00			100.00
78	100.00			1.00			100.00
79	100.00			1.00			100.00
80	100.00			1.00			100.00
81	100.00			1.00			100.00
82	100.00			1.00			100.00
83	100.00			1.00			100.00
84	100.00			1.00			100.00
85	100.00			1.00			100.00
86	100.00			1.00			100.00
87	100.00			1.00			100.00
88	100.00			1.00			100.00
89	100.00			1.00			100.00
90	100.00			1.00			100.00
91	100.00			1.00			100.00
92	100.00			1.00			100.00
93	100.00			1.00			100.00
94	100.00			1.00			100.00
95	100.00			1.00			100.00
96	100.00			1.00			100.00
97	100.00			1.00			100.00
98	100.00			1.00			100.00
99	100.00			1.00			100.00
100	100.00			1.00			100.00

Penelitian ini, pada tanggal : 12/01/2017

Jenis	Data Pengeluaran 12/2017	Koreksi Pengeluaran Tabel 2			nilai Pemakaian		
		1	2	3	4	5	6
10	253,00		1,00		253,00		
11	310,00		1,00		310,00		
12	267,00		1,00		267,00		
13	294,00		1,00		294,00		
14	247,00		1,00		247,00		
15	214,00		1,00		214,00		
16	140,00			1,00			140,00
17	126,00			1,00			126,00
18	75,00			1,00			75,00
19	121,00			1,00			121,00
20	194,00			1,00			194,00
21	205,00			1,00			205,00
22	263,00		1,00		263,00		
23	274,00		1,00		274,00		
24	267,00		1,00		267,00		
25	261,00		1,00		261,00		
26	242,00		1,00		242,00		
27	212,00		1,00		212,00		
28	240,00			1,00			240,00
29	273,00			1,00			273,00
30	278,00			1,00			278,00
31	250,00			1,00			250,00
32	241,00			1,00			241,00
33	264,00			1,00			264,00
34	211,00			1,00			211,00
35	227,00			1,00			227,00
36	221,00			1,00			221,00
37	245,00			1,00			245,00
38	264,00			1,00			264,00
39	227,00			1,00			227,00
40	221,00			1,00			221,00
41	227,00			1,00			227,00
42	221,00			1,00			221,00
43	227,00			1,00			227,00
44	221,00			1,00			221,00
45	227,00			1,00			227,00
46	221,00			1,00			221,00
47	227,00			1,00			227,00
48	221,00			1,00			221,00
49	227,00			1,00			227,00
50	221,00			1,00			221,00
51	227,00			1,00			227,00
52	221,00			1,00			221,00
53	227,00			1,00			227,00
54	221,00			1,00			221,00
55	227,00			1,00			227,00
56	221,00			1,00			221,00
57	227,00			1,00			227,00
58	221,00			1,00			221,00
59	227,00			1,00			227,00
60	221,00			1,00			221,00
61	227,00			1,00			227,00
62	221,00			1,00			221,00
63	227,00			1,00			227,00
64	221,00			1,00			221,00
65	227,00			1,00			227,00
66	221,00			1,00			221,00
67	227,00			1,00			227,00
68	221,00			1,00			221,00
69	227,00			1,00			227,00
70	221,00			1,00			221,00
71	227,00			1,00			227,00
72	221,00			1,00			221,00
73	227,00			1,00			227,00
74	221,00			1,00			221,00
75	227,00			1,00			227,00
76	221,00			1,00			221,00
77	227,00			1,00			227,00
78	221,00			1,00			221,00
79	227,00			1,00			227,00
80	221,00			1,00			221,00
81	227,00			1,00			227,00
82	221,00			1,00			221,00
83	227,00			1,00			227,00
84	221,00			1,00			221,00
85	227,00			1,00			227,00
86	221,00			1,00			221,00
87	227,00			1,00			227,00
88	221,00			1,00			221,00
89	227,00			1,00			227,00
90	221,00			1,00			221,00
91	227,00			1,00			227,00
92	221,00			1,00			221,00
93	227,00			1,00			227,00
94	221,00			1,00			221,00
95	227,00			1,00			227,00
96	221,00			1,00			221,00
97	227,00			1,00			227,00
98	221,00			1,00			221,00
99	227,00			1,00			227,00
100	221,00			1,00			221,00
Jumlah	2271,00				2280,00		2211,00

retrieved from KJ, posted on page 136 on 2007

Data Pergerakan		Keterangan Pergerakan (Kode)		Saldo Awal		Saldo Akhir	
NO	DATE	DEBIT	CREDIT	DEBIT	CREDIT	DEBIT	CREDIT
1	2018-01-01						
2	2018-01-02						
3	2018-01-03						
4	2018-01-04						
5	2018-01-05						
6	2018-01-06						
7	2018-01-07						
8	2018-01-08						
9	2018-01-09						
10	2018-01-10						
11	2018-01-11						
12	2018-01-12						
13	2018-01-13						
14	2018-01-14						
15	2018-01-15						
16	2018-01-16						
17	2018-01-17						
18	2018-01-18						
19	2018-01-19						
20	2018-01-20						
21	2018-01-21						
22	2018-01-22						
23	2018-01-23						
24	2018-01-24						
25	2018-01-25						
26	2018-01-26						
27	2018-01-27						
28	2018-01-28						
29	2018-01-29						
30	2018-01-30						
31	2018-01-31						
32	2018-02-01						
33	2018-02-02						
34	2018-02-03						
35	2018-02-04						
36	2018-02-05						
37	2018-02-06						
38	2018-02-07						
39	2018-02-08						
40	2018-02-09						
41	2018-02-10						
42	2018-02-11						
43	2018-02-12						
44	2018-02-13						
45	2018-02-14						
46	2018-02-15						
47	2018-02-16						
48	2018-02-17						
49	2018-02-18						
50	2018-02-19						
51	2018-02-20						
52	2018-02-21						
53	2018-02-22						
54	2018-02-23						
55	2018-02-24						
56	2018-02-25						
57	2018-02-26						
58	2018-02-27						
59	2018-02-28						
60	2018-02-29						
61	2018-03-01						
62	2018-03-02						
63	2018-03-03						
64	2018-03-04						
65	2018-03-05						
66	2018-03-06						
67	2018-03-07						
68	2018-03-08						
69	2018-03-09						
70	2018-03-10						
71	2018-03-11						
72	2018-03-12						

Fluorescence, 2012, Springer, 126 pp, 2797

Daftar Harga Pokok (Rp)		Kategori		Detail	
No	Nama Barang	Unit	Harga	Unit	Harga
1	Beras	kg	215,00		
2	Minyak	kg	285,00		
3	Gula	kg	305,00		
4	Terigu	kg	285,00		
5	Umbi	kg	285,00		
6	Jahe	kg	285,00		
7	Kayu	kg	285,00		
8	Minyak	kg	285,00		
9	Gula	kg	285,00		
10	Terigu	kg	285,00		
11	Umbi	kg	285,00		
12	Jahe	kg	285,00		
13	Kayu	kg	285,00		
14	Minyak	kg	285,00		
15	Gula	kg	285,00		
16	Terigu	kg	285,00		
17	Umbi	kg	285,00		
18	Jahe	kg	285,00		
19	Kayu	kg	285,00		
20	Minyak	kg	285,00		
21	Gula	kg	285,00		
22	Terigu	kg	285,00		
23	Umbi	kg	285,00		
24	Jahe	kg	285,00		
25	Kayu	kg	285,00		
26	Minyak	kg	285,00		
27	Gula	kg	285,00		
28	Terigu	kg	285,00		
29	Umbi	kg	285,00		
30	Jahe	kg	285,00		
31	Kayu	kg	285,00		
32	Minyak	kg	285,00		
33	Gula	kg	285,00		
34	Terigu	kg	285,00		
35	Umbi	kg	285,00		
36	Jahe	kg	285,00		
37	Kayu	kg	285,00		
38	Minyak	kg	285,00		
39	Gula	kg	285,00		
40	Terigu	kg	285,00		
41	Umbi	kg	285,00		
42	Jahe	kg	285,00		
43	Kayu	kg	285,00		
44	Minyak	kg	285,00		
45	Gula	kg	285,00		
46	Terigu	kg	285,00		
47	Umbi	kg	285,00		
48	Jahe	kg	285,00		
49	Kayu	kg	285,00		
50	Minyak	kg	285,00		
51	Gula	kg	285,00		
52	Terigu	kg	285,00		
53	Umbi	kg	285,00		
54	Jahe	kg	285,00		
55	Kayu	kg	285,00		
56	Minyak	kg	285,00		
57	Gula	kg	285,00		
58	Terigu	kg	285,00		
59	Umbi	kg	285,00		
60	Jahe	kg	285,00		
61	Kayu	kg	285,00		
62	Minyak	kg	285,00		
63	Gula	kg	285,00		
64	Terigu	kg	285,00		
65	Umbi	kg	285,00		
66	Jahe	kg	285,00		
67	Kayu	kg	285,00		
68	Minyak	kg	285,00		
69	Gula	kg	285,00		
70	Terigu	kg	285,00		
71	Umbi	kg	285,00		
72	Jahe	kg	285,00		
73	Kayu	kg	285,00		
74	Minyak	kg	285,00		
75	Gula	kg	285,00		
76	Terigu	kg	285,00		
77	Umbi	kg	285,00		
78	Jahe	kg	285,00		
79	Kayu	kg	285,00		
80	Minyak	kg	285,00		
81	Gula	kg	285,00		
82	Terigu	kg	285,00		
83	Umbi	kg	285,00		
84	Jahe	kg	285,00		
85	Kayu	kg	285,00		
86	Minyak	kg	285,00		
87	Gula	kg	285,00		
88	Terigu	kg	285,00		
89	Umbi	kg	285,00		
90	Jahe	kg	285,00		
91	Kayu	kg	285,00		
92	Minyak	kg	285,00		
93	Gula	kg	285,00		
94	Terigu	kg	285,00		
95	Umbi	kg	285,00		
96	Jahe	kg	285,00		
97	Kayu	kg	285,00		
98	Minyak	kg	285,00		
99	Gula	kg	285,00		
100	Terigu	kg	285,00		
101	Umbi	kg	285,00		
102	Jahe	kg	285,00		
103	Kayu	kg	285,00		
104	Minyak	kg	285,00		
105	Gula	kg	285,00		
106	Terigu	kg	285,00		
107	Umbi	kg	285,00		
108	Jahe	kg	285,00		
109	Kayu	kg	285,00		
110	Minyak	kg	285,00		
111	Gula	kg	285,00		
112	Terigu	kg	285,00		
113	Umbi	kg	285,00		
114	Jahe	kg	285,00		
115	Kayu	kg	285,00		
116	Minyak	kg	285,00		
117	Gula	kg	285,00		
118	Terigu	kg	285,00		
119	Umbi	kg	285,00		
120	Jahe	kg	285,00		
121	Kayu	kg	285,00		
122	Minyak	kg	285,00		
123	Gula	kg	285,00		
124	Terigu	kg	285,00		
125	Umbi	kg	285,00		
126	Jahe	kg	285,00		
127	Kayu	kg	285,00		
128	Minyak	kg	285,00		
129	Gula	kg	285,00		
130	Terigu	kg	285,00		
131	Umbi	kg	285,00		
132	Jahe	kg	285,00		
133	Kayu	kg	285,00		
134	Minyak	kg	285,00		
135	Gula	kg	285,00		
136	Terigu	kg	285,00		
137	Umbi	kg	285,00		
138	Jahe	kg	285,00		
139	Kayu	kg	285,00		
140	Minyak	kg	285,00		
141	Gula	kg	285,00		
142	Terigu	kg	285,00		
143	Umbi	kg	285,00		
144	Jahe	kg	285,00		
145	Kayu	kg	285,00		
146	Minyak	kg	285,00		
147	Gula	kg	285,00		
148	Terigu	kg	285,00		
149	Umbi	kg	285,00		
150	Jahe	kg	285,00		
151	Kayu	kg	285,00		
152	Minyak	kg	285,00		
153	Gula	kg	285,00		
154	Terigu	kg	285,00		
155	Umbi	kg	285,00		
156	Jahe	kg	285,00		
157	Kayu	kg	285,00		
158	Minyak	kg	285,00		
159	Gula	kg	285,00		
160	Terigu	kg	285,00		
161	Umbi	kg	285,00		
162	Jahe	kg	285,00		
163	Kayu	kg	285,00		
164	Minyak	kg	285,00		
165	Gula	kg	285,00		
166	Terigu	kg	285,00		
167	Umbi	kg	285,00		
168	Jahe	kg	285,00		
169	Kayu	kg	285,00		
170	Minyak	kg	285,00		
171	Gula	kg	285,00		
172	Terigu	kg	285,00		
173	Umbi	kg	285,00		
174	Jahe	kg	285,00		
175	Kayu	kg	285,00		
176	Minyak	kg	285,00		
177	Gula	kg	285,00		
178	Terigu	kg	285,00		
179	Umbi	kg	285,00		
180	Jahe	kg	285,00		
181	Kayu	kg	285,00		
182	Minyak	kg	285,00		
183	Gula	kg	285,00		
184	Terigu	kg	285,00		
185	Umbi	kg	285,00		
186	Jahe	kg	285,00		
187	Kayu	kg	285,00		
188	Minyak	kg	285,00		
189	Gula	kg	285,00		
190	Terigu	kg	285,00		
191	Umbi	kg	285,00		
192	Jahe	kg	285,00		
193	Kayu	kg	285,00		
194	Minyak	kg	285,00		
195	Gula	kg	285,00		
196	Terigu	kg	285,00		
197	Umbi	kg	285,00		
198	Jahe	kg	285,00		
199	Kayu	kg	285,00		
200	Minyak	kg	285,00		
201	Gula	kg	285,00		
202	Terigu	kg	285,00		
203	Umbi	kg	285,00		
204	Jahe	kg	285,00		
205	Kayu	kg	285,00		
206	Minyak	kg	285,00		
207	Gula	kg	285,00		
208	Terigu	kg	285,00		
209	Umbi	kg	285,00		
210	Jahe	kg	285,00		
211	Kayu	kg	285,00		
212	Minyak	kg	285,00		
213	Gula	kg	285,00		
214	Terigu	kg	285,00		
215	Umbi	kg	285,00		
216	Jahe	kg	285,00		
217	Kayu	kg	285,00		
218	Minyak	kg	285,00		
219	Gula	kg	285,00		
220	Terigu	kg	285,00		
221	Umbi	kg	285,00		
222	Jahe	kg	285,00		
223	Kayu	kg	285,00		
224	Minyak	kg	285,00		
225	Gula	kg	285,00		
226	Terigu	kg	285,00		
227	Umbi	kg	285,00		
228	Jahe	kg	285,00		
229	Kayu	kg	285,00		
230	Minyak	kg	285,00		
231	Gula	kg	285,00		
232	Terigu	kg	285,00		
233	Umbi	kg	285,00		
234	Jahe	kg	285,00		
235	Kayu	kg	285,00		
236	Minyak	kg	285,00		
237	Gula	kg	285,00		
238	Terigu	kg	285,00		
239	Umbi	kg	285,00		
240	Jahe	kg	285,00		
241	Kayu	kg	285,00		
242	Minyak	kg	285,00		
243	Gula	kg	285,00		
244	Terigu	kg	285,00		
245	Umbi	kg	285,00		
246	Jahe	kg	285,00		
247	Kayu	kg	285,00		
248	Minyak	kg	285,00		
249	Gula	kg	285,00		
250	Terigu	kg	285,00		
251	Umbi	kg	285,00		
252	Jahe	kg	285,00		
253	Kayu	kg	285,00		
254	Minyak	kg	285,00		
255	Gula	kg	285,00		
256	Terigu	kg	285,00		
257	Umbi	kg	285,00		
258	Jahe	kg	285,00		
259	Kayu	kg	285,00		
260	Minyak	kg	285,00		
261	Gula	kg	285,00		
262	Terigu	kg	285,00		
263	Umbi	kg	285,00		
264	Jahe	kg	285,00		
265	Kayu	kg	285,00		
266	Minyak	kg	285,00		
267	Gula	kg	285,00		
268	Terigu	kg	285,00		
269	Umbi	kg	285,00		
270	Jahe	kg	285,00		
271	Kayu	kg	285,00		
272	Minyak	kg	285,00		
273	Gula	kg	285,00		
274	Terigu	kg	285,00		
275	Umbi	kg	285,00		
276	Jahe	kg	285,00		
277	Kayu	kg	285,00		
278	Minyak	kg	285,00		
279	Gula	kg	285,00		
280	Terigu	kg	285,00		
281	Umbi	kg	285,00		
282	Jahe	kg	285,00		
283	Kayu	kg	285,00		
284					

Perhitungan X, pada tanggal : 12 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 12 Juni 2017 (Jenis : 1000 / 1000)	Komponen Pengaliran Tabel 2			Jenis Pengaliran		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	312.00	0.00				0.00	
12	297.00			1.00			297.00
13	297.00			1.00			297.00
14	247.00	0.00				0.00	
15	211.00		1.00		211.00		
16	149.00		1.00		149.00		
17	125.00	0.00				0.00	
18	75.00			1.00			75.00
19	121.00			1.00			121.00
20	154.00	0.00				0.00	
21	208.00		1.00		208.00		
22	249.00		1.00		249.00		
23	273.00	0.00				0.00	
24	297.00			1.00			297.00
25	304.00			1.00			304.00
26	342.00	0.00				0.00	
27	352.00		1.00		352.00		
28	342.00		1.00		342.00		
29	342.00	0.00				0.00	
30	342.00			1.00			342.00
31	342.00			1.00			342.00
32	342.00	0.00				0.00	
33	342.00			1.00			342.00
34	342.00			1.00			342.00
35	342.00	0.00				0.00	
36	342.00			1.00			342.00
37	342.00			1.00			342.00
38	342.00	0.00				0.00	
39	342.00			1.00			342.00
40	342.00			1.00			342.00
Jumlah	1111.00				1111.00		1111.00

Perhitungan Y, pada tanggal : 12 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 12 Juni 2017 (Jenis : 1000 / 1000)	Komponen Pengaliran Tabel 2			Jenis Pengaliran		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	312.00		1.00		312.00		
12	297.00		1.00		297.00		
13	297.00			1.00			297.00
14	247.00			1.00			247.00
15	211.00			1.00			211.00
16	149.00		1.00		149.00		
17	125.00		1.00		125.00		
18	75.00		0.00		75.00		
19	121.00			1.00			121.00
20	154.00			1.00			154.00
21	208.00			1.00			208.00
22	249.00		1.00		249.00		
23	273.00		1.00		273.00		
24	297.00		1.00		297.00		
25	304.00			1.00			304.00
26	342.00			1.00			342.00
27	352.00			1.00			352.00
28	342.00			1.00			342.00
29	342.00			1.00			342.00
30	342.00			1.00			342.00
31	342.00			1.00			342.00
32	342.00			1.00			342.00
33	342.00			1.00			342.00
34	342.00			1.00			342.00
35	342.00			1.00			342.00
36	342.00			1.00			342.00
37	342.00			1.00			342.00
38	342.00			1.00			342.00
39	342.00			1.00			342.00
40	342.00			1.00			342.00
Jumlah	1111.00				1111.00		1111.00

Perhitungan X, pada tanggal : 15 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 15 Juni 2017 (Jenis : 1000 / 1000)	Komponen Pengaliran Tabel 2			Jenis Pengaliran		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	312.00	0.00				0.00	
12	297.00			1.00			297.00
13	297.00			1.00			297.00
14	247.00	0.00				0.00	
15	211.00			1.00			211.00
16	149.00			1.00			149.00
17	125.00	0.00				0.00	
18	75.00			1.00			75.00
19	121.00			1.00			121.00
20	154.00	0.00				0.00	
21	208.00		1.00		208.00		
22	249.00		1.00		249.00		
23	273.00	0.00				0.00	
24	297.00			1.00			297.00
25	304.00			1.00			304.00
26	342.00	0.00				0.00	
27	352.00		1.00		352.00		
28	342.00		1.00		342.00		
29	342.00	0.00				0.00	
30	342.00			1.00			342.00
31	342.00			1.00			342.00
32	342.00	0.00				0.00	
33	342.00			1.00			342.00
34	342.00			1.00			342.00
35	342.00	0.00				0.00	
36	342.00			1.00			342.00
37	342.00			1.00			342.00
38	342.00	0.00				0.00	
39	342.00			1.00			342.00
40	342.00			1.00			342.00
Jumlah	1111.00				1111.00		1111.00

Perhitungan Y, pada tanggal : 15 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 15 Juni 2017 (Jenis : 1000 / 1000)	Komponen Pengaliran Tabel 2			Jenis Pengaliran		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	312.00		1.00		312.00		
12	297.00		1.00		297.00		
13	297.00			1.00			297.00
14	247.00			1.00			247.00
15	211.00			1.00			211.00
16	149.00		1.00		149.00		
17	125.00		1.00		125.00		
18	75.00		0.00		75.00		
19	121.00			1.00			121.00
20	154.00			1.00			154.00
21	208.00			1.00			208.00
22	249.00		1.00		249.00		
23	273.00		1.00		273.00		
24	297.00		1.00		297.00		
25	304.00			1.00			304.00
26	342.00			1.00			342.00
27	352.00			1.00			352.00
28	342.00			1.00			342.00
29	342.00			1.00			342.00
30	342.00			1.00			342.00
31	342.00			1.00			342.00
32	342.00			1.00			342.00
33	342.00			1.00			342.00
34	342.00			1.00			342.00
35	342.00			1.00			342.00
36	342.00			1.00			342.00
37	342.00			1.00			342.00
38	342.00			1.00			342.00
39	342.00			1.00			342.00
40	342.00			1.00			342.00
Jumlah	1111.00				1111.00		1111.00

Penjualan 8, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengiriman 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kantong Pengiriman Tabel 2			Jenis Pengiriman		
		1	2	3	4	5	6
10	271.00			1.00			271.00
11	307.00			1.00			307.00
12	313.00			1.00			313.00
13	323.00			1.00			323.00
14	308.00			1.00			308.00
15	267.00			1.00			267.00
16	231.00		1.00				231.00
17	199.00		1.00				199.00
18	118.00		1.00				118.00
19	98.00		1.00				98.00
20	81.00		1.00				81.00
21	111.00		1.00				111.00
22	122.00		1.00				122.00
23	202.00		1.00				202.00
24	302.00		1.00				302.00
25	214.00		1.00				214.00
26	217.00		1.00				217.00
27	203.00		1.00				203.00
28	208.00		1.00				208.00
29	210.00		1.00				210.00
30	141.00		1.00				141.00
31	121.00		1.00				121.00
32	147.00		1.00				147.00
33	214.00		1.00				214.00
Jumlah	5428.00				2079.00		2079.00

Penjualan 9, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengiriman 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kantong Pengiriman Tabel 2			Jenis Pengiriman		
		1	2	3	4	5	6
10	271.00			1.00			271.00
11	307.00			1.00			307.00
12	313.00			1.00			313.00
13	323.00			1.00			323.00
14	308.00			1.00			308.00
15	267.00			1.00			267.00
16	231.00		1.00				231.00
17	199.00		1.00				199.00
18	118.00		1.00				118.00
19	98.00		1.00				98.00
20	81.00		1.00				81.00
21	111.00		1.00				111.00
22	122.00		1.00				122.00
23	202.00		1.00				202.00
24	302.00		1.00				302.00
25	214.00		1.00				214.00
26	217.00		1.00				217.00
27	203.00		1.00				203.00
28	208.00		1.00				208.00
29	210.00		1.00				210.00
30	141.00		1.00				141.00
31	121.00		1.00				121.00
32	147.00		1.00				147.00
33	214.00		1.00				214.00
Jumlah	5428.00				2079.00		2079.00

Penjualan 8, pada tanggal 15 Juni 2017

Jenis	Data Pengiriman 15 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kantong Pengiriman Tabel 2			Jenis Pengiriman		
		1	2	3	4	5	6
10	241.00			1.00			241.00
11	271.00			1.00			271.00
12	302.00			1.00			302.00
13	218.00			1.00			218.00
14	218.00			1.00			218.00
15	218.00			1.00			218.00
16	201.00		1.00				201.00
17	142.00		1.00				142.00
18	198.00		1.00				198.00
19	91.00		1.00				91.00
20	41.00		1.00				41.00
21	44.00		1.00				44.00
22	214.00		1.00				214.00
23	247.00		1.00				247.00
24	211.00		1.00				211.00
25	308.00		1.00				308.00
26	214.00		1.00				214.00
27	171.00		1.00				171.00
28	217.00		1.00				217.00
29	214.00		1.00				214.00
30	102.00		1.00				102.00
31	91.00		1.00				91.00
32	92.00		1.00				92.00
33	142.00		1.00				142.00
Jumlah	3280.00				2479.00		2479.00

Penjualan 9, pada tanggal 15 Juni 2017

Jenis	Data Pengiriman 15 Juni 2017 (dari Tabel 1 dan 2)	Kantong Pengiriman Tabel 2			Jenis Pengiriman		
		1	2	3	4	5	6
10	241.00			1.00			241.00
11	271.00			1.00			271.00
12	302.00			1.00			302.00
13	218.00			1.00			218.00
14	218.00			1.00			218.00
15	218.00			1.00			218.00
16	201.00		1.00				201.00
17	142.00		1.00				142.00
18	198.00		1.00				198.00
19	91.00		1.00				91.00
20	41.00		1.00				41.00
21	44.00		1.00				44.00
22	214.00		1.00				214.00
23	247.00		1.00				247.00
24	211.00		1.00				211.00
25	308.00		1.00				308.00
26	214.00		1.00				214.00
27	171.00		1.00				171.00
28	217.00		1.00				217.00
29	214.00		1.00				214.00
30	102.00		1.00				102.00
31	91.00		1.00				91.00
32	92.00		1.00				92.00
33	142.00		1.00				142.00
Jumlah	3280.00				2479.00		2479.00

Penelitian X, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 No. 1)	Konsentrasi Pengamatan Tabel 2			Jenis Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	271,00		1,00		271,00		
11	307,00		1,00		307,00		
12	212,00		1,00		541,00		
13	323,00			1,00			-323,00
14	309,00			1,00			-309,00
15	267,00			1,00			-267,00
16	231,00			1,00			-231,00
17	770,00			1,00			-770,00
18	118,00			1,00			-118,00
19	35,00	1,00			35,00		
20	81,00	1,00			81,00		
21	171,00	1,00			171,00		
22	222,00	1,00			222,00		
23	282,00	1,00			282,00		
24	307,00	1,00			307,00		
25	314,00		1,00		314,00		
26	317,00		1,00		317,00		
27	292,00		1,00		292,00		
28	368,00		1,00		368,00		
29	232,00			1,00			-232,00
30	143,00			1,00			-143,00
31	151,00			1,00			-151,00
32	147,00			1,00			-147,00
33	218,00			1,00			-218,00
Jumlah	1400,00				3254,00		3874,00

Penelitian Y, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 No. 1)	Konsentrasi Pengamatan Tabel 2			Jenis Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	271,00		1,00		271,00		
11	307,00		1,00		307,00		
12	212,00		1,00		212,00		
13	323,00		1,00		323,00		
14	309,00		1,00		309,00		
15	267,00		1,00		267,00		
16	231,00			1,00			-231,00
17	770,00			1,00			-770,00
18	118,00			1,00			-118,00
19	35,00			1,00			-35,00
20	81,00			1,00			-81,00
21	171,00			1,00			-171,00
22	222,00	1,00			222,00		
23	282,00	1,00			282,00		
24	307,00	1,00			307,00		
25	314,00		1,00		314,00		
26	317,00		1,00		317,00		
27	292,00		1,00		292,00		
28	368,00			1,00			-368,00
29	232,00			1,00			-232,00
30	143,00			1,00			-143,00
31	151,00			1,00			-151,00
32	147,00			1,00			-147,00
33	218,00			1,00			-218,00
Jumlah	1400,00				1894,00		1882,00

Penelitian X, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 No. 1)	Konsentrasi Pengamatan Tabel 2			Jenis Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	241,00				241,00		
11	271,00				271,00		
12	303,00				303,00		
13	258,00				258,00		
14	318,00				318,00		
15	178,00				178,00		
16	257,00				257,00		
17	222,00				222,00		
18	138,00				138,00		
19	80,00				80,00		
20	41,00				41,00		
21	49,00				49,00		
22	254,00				254,00		
23	247,00				247,00		
24	171,00				171,00		
25	300,00	1,00			300,00		
26	217,00	1,00			217,00		
27	341,00		1,00		341,00		
28	278,00		1,00		278,00		
29	180,00		1,00		180,00		
30	39,00			1,00			-39,00
31	81,00			1,00			-81,00
32	140,00			1,00			-140,00
Jumlah	2886,00				3028,00		3673,00

Penelitian Y, pada tanggal 14 Juni 2017

Jenis	Data Pengamatan 14 Juni 2017 (dari Tabel 1 No. 1)	Konsentrasi Pengamatan Tabel 2			Jenis Perhitungan		
		0	+	-	+	0	-
10	241,00				241,00		
11	271,00				271,00		
12	303,00				303,00		
13	258,00				258,00		
14	318,00				318,00		
15	178,00				178,00		
16	257,00				257,00		
17	222,00				222,00		
18	138,00				138,00		
19	80,00				80,00		
20	41,00				41,00		
21	49,00				49,00		
22	254,00				254,00		
23	247,00				247,00		
24	171,00				171,00		
25	300,00	1,00			300,00		
26	217,00	1,00			217,00		
27	341,00		1,00		341,00		
28	278,00		1,00		278,00		
29	180,00		1,00		180,00		
30	39,00			1,00			-39,00
31	81,00			1,00			-81,00
32	140,00			1,00			-140,00
Jumlah	2886,00				3040,00		1728,00

Penjualan 5, pada tanggal : 14 Juni 2017

Jm	Data Pengiriman 14 Juni 2017 Jenis Tiket (No. 1)	Kuantitas Pengiriman per Tiket 1			Hasil Penjualan		
		g	u		u	g	
10	211.00		1.00		211.00		
11	302.00	0.50				0.50	
12	212.00			1.50			318.00
13	323.00			1.00			323.00
14	305.00	0.20				0.20	
15	267.00		1.00		267.00		
16	214.00		0.80		214.00		
17	108.00	0.20				0.20	
18	118.00			1.00			118.00
19	26.00			1.00			26.00
20	51.00	0.50				0.50	
21	171.00		1.00		171.00		
22	222.00		0.80		222.00		
23	282.00	0.20				0.20	
24	307.00			1.50			460.50
25	314.00			1.00			314.00
26	347.00	0.50				0.50	
27	200.00		0.50			0.50	
28	268.00		0.50			0.50	
29	222.00	0.50				0.50	
30	143.00			1.00			143.00
31	171.00			1.00			171.00
32	142.00	1.00				1.00	
Jumlah	5404.00				1402.00		1804.00

Penjualan 6, pada tanggal : 14 Juni 2017

Jm	Data Pengiriman 14 Juni 2017 Jenis Tiket (No. 1)	Kuantitas Pengiriman per Tiket 2			Hasil Penjualan		
		g	u		u	g	
10	211.00		1.00		211.00		
11	302.00		1.00		302.00		
12	212.00		1.00		212.00		
13	323.00			1.00			323.00
14	305.00			1.00			305.00
15	267.00			1.00			267.00
16	214.00		1.00		214.00		
17	108.00		1.00		108.00		
18	118.00		1.00		118.00		
19	26.00			1.00			26.00
20	51.00			1.00			51.00
21	171.00			1.00			171.00
22	222.00		1.00		222.00		
23	282.00		1.00		282.00		
24	307.00		1.00		307.00		
25	314.00			1.00			314.00
26	347.00			1.00			347.00
27	200.00			1.00			200.00
28	268.00			1.00	268.00		
29	222.00			1.00	222.00		
30	143.00			1.00	143.00		
31	171.00			1.00			171.00
32	142.00			1.00			142.00
Jumlah	5404.00				3833.00		3833.00

Penjualan 7, pada tanggal : 14 Juni 2017

Jm	Data Pengiriman 14 Juni 2017 Jenis Tiket (No. 1)	Kuantitas Pengiriman per Tiket 1			Hasil Penjualan		
		g	u		u	g	
10	241.00				241.00		
11	211.00						
12	302.00						
13	212.00						
14	305.00	0.20				0.20	
15	214.00		1.00		214.00		
16	357.00		1.00		357.00		
17	222.00	0.20				0.20	
18	108.00			1.00			108.00
19	40.00			1.00			40.00
20	41.00	1.00				1.00	
21	34.00		1.00		34.00		
22	214.00		1.00		214.00		
23	247.00	0.20				0.20	
24	211.00			1.00			211.00
25	302.00			1.00			302.00
26	217.00	0.20				0.20	
27	211.00		1.00		211.00		
28	247.00		1.00		247.00		
29	214.00			1.00			214.00
30	100.00			1.00			100.00
31	90.00			1.00			90.00
32	42.00			1.00			42.00
33	142.00		1.00		142.00		
Jumlah	3600.00				1700.00		1800.00

Penjualan 8, pada tanggal : 14 Juni 2017

Jm	Data Pengiriman 14 Juni 2017 Jenis Tiket (No. 1)	Kuantitas Pengiriman per Tiket 2			Hasil Penjualan		
		g	u		u	g	
10	241.00		1.00		241.00		
11	211.00		1.00		211.00		
12	302.00		1.00		302.00		
13	212.00			1.00			212.00
14	305.00			1.00			305.00
15	214.00			1.00			214.00
16	357.00			1.00			357.00
17	222.00			1.00			222.00
18	108.00			1.00			108.00
19	40.00			1.00			40.00
20	41.00			1.00			41.00
21	34.00			1.00			34.00
22	214.00		1.00		214.00		
23	247.00		1.00		247.00		
24	211.00		1.00		211.00		
25	302.00		1.00		302.00		
26	217.00			1.00			217.00
27	211.00			1.00			211.00
28	247.00			1.00			247.00
29	214.00			1.00			214.00
30	100.00			1.00			100.00
31	90.00			1.00			90.00
32	42.00			1.00			42.00
33	142.00			1.00			142.00
Jumlah	3600.00				3307.00		3307.00

Item 1, pada tanggal 15Jun2017

Jenis	Data Pengeluaran 15Jun2017 2017 Tabel 1 (No. 1)	Kontas Pengeluaran Tabel 2			Revisi Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	200.00		1.00		200.00		
12	200.00		1.00		200.00		
13	200.00			1.00			200.00
14	200.00			1.00			200.00
15	200.00			1.00			200.00
16	200.00			1.00			200.00
17	200.00			1.00			200.00
18	200.00			1.00			200.00
19	150.00		1.00		150.00		
20	80.00		1.00		80.00		
21	120.00		1.00		120.00		
22	200.00		1.00		200.00		
23	200.00		1.00		200.00		
24	200.00		1.00		200.00		
25	300.00			1.00			300.00
26	270.00						270.00
27	240.00						240.00
28	220.00						220.00
29	200.00						200.00
30	180.00						180.00
31	160.00						160.00
32	140.00						140.00
33	120.00						120.00
34	100.00						100.00
35	80.00						80.00
36	60.00						60.00
37	40.00						40.00
38	20.00						20.00
39	10.00						10.00
40	5.00						5.00
Jumlah	1500.00				1500.00		1500.00

Item 2, pada tanggal 15Jun2017

Jenis	Data Pengeluaran 15Jun2017 2017 Tabel 1 (No. 1)	Kontas Pengeluaran Tabel 2			Revisi Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	200.00		1.00		200.00		
11	200.00		1.00		200.00		
12	200.00		1.00		200.00		
13	200.00			1.00			200.00
14	200.00			1.00			200.00
15	200.00			1.00			200.00
16	200.00			1.00			200.00
17	200.00			1.00			200.00
18	200.00			1.00			200.00
19	150.00		1.00		150.00		
20	80.00		1.00		80.00		
21	120.00		1.00		120.00		
22	200.00		1.00		200.00		
23	200.00		1.00		200.00		
24	200.00		1.00		200.00		
25	300.00			1.00			300.00
26	270.00						270.00
27	240.00						240.00
28	220.00						220.00
29	200.00						200.00
30	180.00						180.00
31	160.00						160.00
32	140.00						140.00
33	120.00						120.00
34	100.00						100.00
35	80.00						80.00
36	60.00						60.00
37	40.00						40.00
38	20.00						20.00
39	10.00						10.00
40	5.00						5.00
Jumlah	1500.00				1500.00		1500.00

Item 3, pada tanggal 15Jun2017

Jenis	Data Pengeluaran 15Jun2017 2017 Tabel 1 (No. 1)	Kontas Pengeluaran Tabel 2			Revisi Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	100.00		1.00		100.00		
11	200.00		1.00		200.00		
12	200.00		1.00		200.00		
13	200.00			1.00			200.00
14	200.00			1.00			200.00
15	200.00			1.00			200.00
16	200.00			1.00			200.00
17	200.00			1.00			200.00
18	200.00			1.00			200.00
19	150.00		1.00		150.00		
20	80.00		1.00		80.00		
21	120.00		1.00		120.00		
22	200.00		1.00		200.00		
23	200.00		1.00		200.00		
24	200.00		1.00		200.00		
25	300.00			1.00			300.00
26	270.00						270.00
27	240.00						240.00
28	220.00						220.00
29	200.00						200.00
30	180.00						180.00
31	160.00						160.00
32	140.00						140.00
33	120.00						120.00
34	100.00						100.00
35	80.00						80.00
36	60.00						60.00
37	40.00						40.00
38	20.00						20.00
39	10.00						10.00
40	5.00						5.00
Jumlah	1500.00				1500.00		1500.00

Item 4, pada tanggal 15Jun2017

Jenis	Data Pengeluaran 15Jun2017 2017 Tabel 1 (No. 1)	Kontas Pengeluaran Tabel 2			Revisi Perbaikan		
		1	2	3	4	5	6
10	100.00		1.00		100.00		
11	200.00		1.00		200.00		
12	200.00		1.00		200.00		
13	200.00			1.00			200.00
14	200.00			1.00			200.00
15	200.00			1.00			200.00
16	200.00			1.00			200.00
17	200.00			1.00			200.00
18	200.00			1.00			200.00
19	150.00		1.00		150.00		
20	80.00		1.00		80.00		
21	120.00		1.00		120.00		
22	200.00		1.00		200.00		
23	200.00		1.00		200.00		
24	200.00		1.00		200.00		
25	300.00			1.00			300.00
26	270.00						270.00
27	240.00						240.00
28	220.00						220.00
29	200.00						200.00
30	180.00						180.00
31	160.00						160.00
32	140.00						140.00
33	120.00						120.00
34	100.00						100.00
35	80.00						80.00
36	60.00						60.00
37	40.00						40.00
38	20.00						20.00
39	10.00						10.00
40	5.00						5.00
Jumlah	1500.00				1500.00		1500.00

Pemeriksaan 5, pada tanggal : 18Juni2017

JENIS	Data Pengamatan 18Juni2017 0800-1800 (100.0)	Koreksi Pengamatan Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		1	2	3	4	5	6
10	236.00		1.00		236.00	0.00	
11	230.00	0.30					
12	234.00			-0.00			-234.00
13	218.00			-1.00			-219.00
14	260.00	0.00				0.00	
15	281.00		1.00		281.00		
16	277.00		1.00		277.00		
17	253.00	0.30				0.00	
18	216.00			-0.00			-216.00
19	194.00			-1.00			-195.00
20	86.00	0.00				0.00	
21	170.00		1.00		170.00		
22	205.00		1.00		205.00		
23	268.00	0.00				0.00	
24	293.00			-1.00			-293.00
25	303.00			-1.00			-304.00
26	279.00	0.00					
27	244.00		1.00		244.00		
28	220.00		1.00		220.00		
29	177.00	0.00					
30	227.00						
31	200.00						
32	180.00	0.00				0.00	
33	167.00						
Jumlah	3340.00				3794.00		3340.00

Pemeriksaan 6, pada tanggal : 18Juni2017

JENIS	Data Pengamatan 18Juni2017 0800-1800 (100.0)	Koreksi Pengamatan Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		1	2	3	4	5	6
10	236.00		1.00		236.00		
11	230.00		1.00		230.00		
12	234.00		1.00		234.00		
13	218.00			1.00			-218.00
14	260.00			1.00			-260.00
15	281.00			1.00			-281.00
16	277.00		1.00		277.00		
17	253.00		1.00		253.00		
18	216.00		1.00		216.00		
19	194.00			1.00			-194.00
20	86.00			1.00			-86.00
21	170.00			1.00			-170.00
22	205.00					1.00	
23	268.00					1.00	
24	293.00					1.00	
25	303.00					1.00	
26	279.00						
27	244.00						
28	220.00						
29	177.00						
30	227.00						
31	200.00						
32	180.00						
33	167.00						
Jumlah	3340.00				3079.00		2661.00

Pemeriksaan 7, pada tanggal : 17Juni2017

JENIS	Data Pengamatan 17Juni2017 0800-1800 (100.0)	Koreksi Pengamatan Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		1	2	3	4	5	6
10	160.00		1.00		160.00		
11	227.00	0.00				0.00	
12	229.00			-0.00			-229.00
13	207.00			-0.00			-207.00
14	279.00	0.00				0.00	
15	300.00		1.00		300.00		
16	300.00		1.00		300.00		
17	268.00	0.00				0.00	
18	244.00			-0.00			-244.00
19	210.00			-0.00			-210.00
20	119.00	0.00					
21	100.00		1.00		100.00		
22	110.00		1.00		110.00		
23	181.00	0.00				0.00	
24	227.00			-0.00			-227.00
25	288.00			-0.00			-288.00
26	287.00	0.00				0.00	
27	218.00		1.00		218.00		
28	271.00		1.00		271.00		
29	207.00					0.00	
30	223.00						
31	140.00			1.00			-140.00
32	50.00	0.00				0.00	
33	54.00		1.00		54.00		
Jumlah	3137.00				3647.00		3137.00

Pemeriksaan 8, pada tanggal : 17Juni2017

JENIS	Data Pengamatan 17Juni2017 0800-1800 (100.0)	Koreksi Pengamatan Tabel 2			Hasil Perhitungan		
		1	2	3	4	5	6
10	160.00						
11	227.00						
12	229.00						
13	207.00						
14	279.00			1.00			-279.00
15	300.00			1.00			-300.00
16	300.00			1.00			-300.00
17	268.00					1.00	
18	244.00					1.00	
19	210.00					1.00	
20	119.00					1.00	
21	100.00					1.00	
22	110.00					1.00	
23	181.00						
24	227.00						
25	288.00						
26	287.00						
27	218.00						
28	271.00						
29	207.00						
30	223.00						
31	140.00						
32	50.00						
33	54.00						
Jumlah	3137.00				2732.00		2405.00

Penjualan 2, pada tanggal 15 April 2017

No	Nama Pengiriman 15 April 2017 2017 (Rp. 1)	Kursus Pengiriman dan Total 1			Total Pengiriman			No	Nama Pengiriman 15 April 2017 2017 (Rp. 1)	Kursus Pengiriman dan Total 2			Total Pengiriman		
		1	2	3	4	5	6			1	2	3	4	5	6
10	100.00			1.00		100.00		10	100.00			1.00		100.00	
11	80.00			1.00		80.00		11	80.00			1.00		80.00	
12	150.00			1.00		150.00		12	150.00			1.00		150.00	
13	200.00			1.00		200.00		13	200.00			1.00		200.00	
14	240.00			1.00		240.00		14	240.00			1.00		240.00	
15	280.00			1.00		280.00		15	280.00			1.00		280.00	
16	320.00			1.00		320.00		16	320.00			1.00		320.00	
17	360.00			1.00		360.00		17	360.00			1.00		360.00	
18	400.00			1.00		400.00		18	400.00			1.00		400.00	
19	440.00			1.00		440.00		19	440.00			1.00		440.00	
20	480.00			1.00		480.00		20	480.00			1.00		480.00	
21	520.00			1.00		520.00		21	520.00			1.00		520.00	
22	560.00			1.00		560.00		22	560.00			1.00		560.00	
23	600.00			1.00		600.00		23	600.00			1.00		600.00	
24	640.00			1.00		640.00		24	640.00			1.00		640.00	
25	680.00			1.00		680.00		25	680.00			1.00		680.00	
26	720.00			1.00		720.00		26	720.00			1.00		720.00	
27	760.00			1.00		760.00		27	760.00			1.00		760.00	
28	800.00			1.00		800.00		28	800.00			1.00		800.00	
29	840.00			1.00		840.00		29	840.00			1.00		840.00	
30	880.00			1.00		880.00		30	880.00			1.00		880.00	
31	920.00			1.00		920.00		31	920.00			1.00		920.00	
32	960.00			1.00		960.00		32	960.00			1.00		960.00	
33	1000.00			1.00		1000.00		33	1000.00			1.00		1000.00	
34	1040.00			1.00		1040.00		34	1040.00			1.00		1040.00	
35	1080.00			1.00		1080.00		35	1080.00			1.00		1080.00	
36	1120.00			1.00		1120.00		36	1120.00			1.00		1120.00	
37	1160.00			1.00		1160.00		37	1160.00			1.00		1160.00	
38	1200.00			1.00		1200.00		38	1200.00			1.00		1200.00	
39	1240.00			1.00		1240.00		39	1240.00			1.00		1240.00	
40	1280.00			1.00		1280.00		40	1280.00			1.00		1280.00	
41	1320.00			1.00		1320.00		41	1320.00			1.00		1320.00	
42	1360.00			1.00		1360.00		42	1360.00			1.00		1360.00	
43	1400.00			1.00		1400.00		43	1400.00			1.00		1400.00	
44	1440.00			1.00		1440.00		44	1440.00			1.00		1440.00	
45	1480.00			1.00		1480.00		45	1480.00			1.00		1480.00	
46	1520.00			1.00		1520.00		46	1520.00			1.00		1520.00	
47	1560.00			1.00		1560.00		47	1560.00			1.00		1560.00	
48	1600.00			1.00		1600.00		48	1600.00			1.00		1600.00	
49	1640.00			1.00		1640.00		49	1640.00			1.00		1640.00	
50	1680.00			1.00		1680.00		50	1680.00			1.00		1680.00	
51	1720.00			1.00		1720.00		51	1720.00			1.00		1720.00	
52	1760.00			1.00		1760.00		52	1760.00			1.00		1760.00	
53	1800.00			1.00		1800.00		53	1800.00			1.00		1800.00	
54	1840.00			1.00		1840.00		54	1840.00			1.00		1840.00	
55	1880.00			1.00		1880.00		55	1880.00			1.00		1880.00	
56	1920.00			1.00		1920.00		56	1920.00			1.00		1920.00	
57	1960.00			1.00		1960.00		57	1960.00			1.00		1960.00	
58	2000.00			1.00		2000.00		58	2000.00			1.00		2000.00	
59	2040.00			1.00		2040.00		59	2040.00			1.00		2040.00	
60	2080.00			1.00		2080.00		60	2080.00			1.00		2080.00	
61	2120.00			1.00		2120.00		61	2120.00			1.00		2120.00	
62	2160.00			1.00		2160.00		62	2160.00			1.00		2160.00	
63	2200.00			1.00		2200.00		63	2200.00			1.00		2200.00	
64	2240.00			1.00		2240.00		64	2240.00			1.00		2240.00	
65	2280.00			1.00		2280.00		65	2280.00			1.00		2280.00	
66	2320.00			1.00		2320.00		66	2320.00			1.00		2320.00	
67	2360.00			1.00		2360.00		67	2360.00			1.00		2360.00	
68	2400.00			1.00		2400.00		68	2400.00			1.00		2400.00	
69	2440.00			1.00		2440.00		69	2440.00			1.00		2440.00	
70	2480.00			1.00		2480.00		70	2480.00			1.00		2480.00	
71	2520.00			1.00		2520.00		71	2520.00			1.00		2520.00	
72	2560.00			1.00		2560.00		72	2560.00			1.00		2560.00	
73	2600.00			1.00		2600.00		73	2600.00			1.00		2600.00	
74	2640.00			1.00		2640.00		74	2640.00			1.00		2640.00	
75	2680.00			1.00		2680.00		75	2680.00			1.00		2680.00	
76	2720.00			1.00		2720.00		76	2720.00			1.00		2720.00	
77	2760.00			1.00		2760.00		77	2760.00			1.00		2760.00	
78	2800.00			1.00		2800.00		78	2800.00			1.00		2800.00	
79	2840.00			1.00		2840.00		79	2840.00			1.00		2840.00	
80	2880.00			1.00		2880.00		80	2880.00			1.00		2880.00	
81	2920.00			1.00		2920.00		81	2920.00			1.00		2920.00	
82	2960.00			1.00		2960.00		82	2960.00			1.00		2960.00	
83	3000.00			1.00		3000.00		83	3000.00			1.00		3000.00	
84	3040.00			1.00		3040.00		84	3040.00			1.00		3040.00	
85	3080.00			1.00		3080.00		85	3080.00			1.00		3080.00	
86	3120.00			1.00		3120.00		86	3120.00			1.00		3120.00	
87	3160.00			1.00		3160.00		87	3160.00			1.00		3160.00	
88	3200.00			1.00		3200.00		88	3200.00			1.00		3200.00	
89	3240.00			1.00		3240.00		89	3240.00			1.00		3240.00	
90	3280.00			1.00		3280.00		90	3280.00			1.00		3280.00	
91	3320.00			1.00		3320.00		91	3320.00			1.00		3320.00	
92	3360.00			1.00		3360.00		92	3360.00			1.00		3360.00	
93	3400.00			1.00		3400.00		93	3400.00			1.00		3400.00	
94	3440.00			1.00		3440.00		94	3440.00			1.00		3440.00	
95	3480.00			1.00		3480.00		95	3480.00			1.00		3480.00	
96	3520.00			1.00		3520.00		96	3520.00			1.00		3520.00	
97	3560.00			1.00		3560.00		97	3560.00			1.00		3560.00	
98	3600.00			1.00		3600.00		98	3600.00			1.00		3600.00	
99	3640.00			1.00		3640.00		99	3640.00			1.00		3640.00	
100	3680.00			1.00		3680.00		100	3680.00			1.00		3680.00	
101	3720.00			1.00		3720.00		101	3720.00			1.00		3720.00	
102	3760.00			1.00		3760.00		102	3760.00			1.00		3760.00	
103	3800.00			1.00		3800.00		103	3800.00			1.00		3800.00	
104	3840.00			1.00		3840.00		104	3840.00			1.00		3840.00	
105	3880.00			1.00		3880.00		105	3880.00			1.00		3880.00	
106	3920.00			1.00		3920.00		106	3920.00			1.00		3920.00	
107	3960.00			1.00		3960.00		107	3960.00			1.00		3960.00	
108	4000.00			1.00		4000.00		108	4000.00			1.00		4000.00	
109	4040.00			1.00		4040.00		109	4040.00			1.00		4040.00	
110	4080.00			1.00		4080.00		110	4080.00			1.00		4080.00	
111	4120.00			1.00		4120.00		111	4120.00						

Penjualan A, pada tanggal 1 Mei 2011

Jumlah	Data Pengiriman Tanggal 1 Mei 2011	Konsentrasi Pengiriman Tabel 2			Konsentrasi Pengiriman		
		A	B	C	A	B	C
10	60.00		1.00	60.00		1.00	60.00
11	81.00		1.00	81.00		1.00	81.00
12	102.00		1.00	102.00		1.00	102.00
13	123.00		1.00	123.00		1.00	123.00
14	144.00		1.00	144.00		1.00	144.00
15	165.00		1.00	165.00		1.00	165.00
16	186.00		1.00	186.00		1.00	186.00
17	207.00		1.00	207.00		1.00	207.00
18	228.00		1.00	228.00		1.00	228.00
19	249.00		1.00	249.00		1.00	249.00
20	270.00		1.00	270.00		1.00	270.00
21	291.00		1.00	291.00		1.00	291.00
22	312.00		1.00	312.00		1.00	312.00
23	333.00		1.00	333.00		1.00	333.00
24	354.00		1.00	354.00		1.00	354.00
25	375.00		1.00	375.00		1.00	375.00
26	396.00		1.00	396.00		1.00	396.00
27	417.00		1.00	417.00		1.00	417.00
28	438.00		1.00	438.00		1.00	438.00
29	459.00		1.00	459.00		1.00	459.00
30	480.00		1.00	480.00		1.00	480.00
31	501.00		1.00	501.00		1.00	501.00
32	522.00		1.00	522.00		1.00	522.00
33	543.00		1.00	543.00		1.00	543.00
34	564.00		1.00	564.00		1.00	564.00
35	585.00		1.00	585.00		1.00	585.00
36	606.00		1.00	606.00		1.00	606.00
37	627.00		1.00	627.00		1.00	627.00
38	648.00		1.00	648.00		1.00	648.00
39	669.00		1.00	669.00		1.00	669.00
40	690.00		1.00	690.00		1.00	690.00
41	711.00		1.00	711.00		1.00	711.00
42	732.00		1.00	732.00		1.00	732.00
43	753.00		1.00	753.00		1.00	753.00
44	774.00		1.00	774.00		1.00	774.00
45	795.00		1.00	795.00		1.00	795.00
46	816.00		1.00	816.00		1.00	816.00
47	837.00		1.00	837.00		1.00	837.00
48	858.00		1.00	858.00		1.00	858.00
49	879.00		1.00	879.00		1.00	879.00
50	900.00		1.00	900.00		1.00	900.00
51	921.00		1.00	921.00		1.00	921.00
52	942.00		1.00	942.00		1.00	942.00
53	963.00		1.00	963.00		1.00	963.00
54	984.00		1.00	984.00		1.00	984.00
55	1005.00		1.00	1005.00		1.00	1005.00
56	1026.00		1.00	1026.00		1.00	1026.00
57	1047.00		1.00	1047.00		1.00	1047.00
58	1068.00		1.00	1068.00		1.00	1068.00
59	1089.00		1.00	1089.00		1.00	1089.00
60	1110.00		1.00	1110.00		1.00	1110.00
61	1131.00		1.00	1131.00		1.00	1131.00
62	1152.00		1.00	1152.00		1.00	1152.00
63	1173.00		1.00	1173.00		1.00	1173.00
64	1194.00		1.00	1194.00		1.00	1194.00
65	1215.00		1.00	1215.00		1.00	1215.00
66	1236.00		1.00	1236.00		1.00	1236.00
67	1257.00		1.00	1257.00		1.00	1257.00
68	1278.00		1.00	1278.00		1.00	1278.00
69	1299.00		1.00	1299.00		1.00	1299.00
70	1320.00		1.00	1320.00		1.00	1320.00
71	1341.00		1.00	1341.00		1.00	1341.00
72	1362.00		1.00	1362.00		1.00	1362.00
73	1383.00		1.00	1383.00		1.00	1383.00
74	1404.00		1.00	1404.00		1.00	1404.00
75	1425.00		1.00	1425.00		1.00	1425.00
76	1446.00		1.00	1446.00		1.00	1446.00
77	1467.00		1.00	1467.00		1.00	1467.00
78	1488.00		1.00	1488.00		1.00	1488.00
79	1509.00		1.00	1509.00		1.00	1509.00
80	1530.00		1.00	1530.00		1.00	1530.00
81	1551.00		1.00	1551.00		1.00	1551.00
82	1572.00		1.00	1572.00		1.00	1572.00
83	1593.00		1.00	1593.00		1.00	1593.00
84	1614.00		1.00	1614.00		1.00	1614.00
85	1635.00		1.00	1635.00		1.00	1635.00
86	1656.00		1.00	1656.00		1.00	1656.00
87	1677.00		1.00	1677.00		1.00	1677.00
88	1698.00		1.00	1698.00		1.00	1698.00
89	1719.00		1.00	1719.00		1.00	1719.00
90	1740.00		1.00	1740.00		1.00	1740.00
91	1761.00		1.00	1761.00		1.00	1761.00
92	1782.00		1.00	1782.00		1.00	1782.00
93	1803.00		1.00	1803.00		1.00	1803.00
94	1824.00		1.00	1824.00		1.00	1824.00
95	1845.00		1.00	1845.00		1.00	1845.00
96	1866.00		1.00	1866.00		1.00	1866.00
97	1887.00		1.00	1887.00		1.00	1887.00
98	1908.00		1.00	1908.00		1.00	1908.00
99	1929.00		1.00	1929.00		1.00	1929.00
100	1950.00		1.00	1950.00		1.00	1950.00
101	1971.00		1.00	1971.00		1.00	1971.00
102	1992.00		1.00	1992.00		1.00	1992.00
103	2013.00		1.00	2013.00		1.00	2013.00
104	2034.00		1.00	2034.00		1.00	2034.00
105	2055.00		1.00	2055.00		1.00	2055.00
106	2076.00		1.00	2076.00		1.00	2076.00
107	2097.00		1.00	2097.00		1.00	2097.00
108	2118.00		1.00	2118.00		1.00	2118.00
109	2139.00		1.00	2139.00		1.00	2139.00
110	2160.00		1.00	2160.00		1.00	2160.00
111	2181.00		1.00	2181.00		1.00	2181.00
112	2202.00		1.00	2202.00		1.00	2202.00
113	2223.00		1.00	2223.00		1.00	2223.00
114	2244.00		1.00	2244.00		1.00	2244.00
115	2265.00		1.00	2265.00		1.00	2265.00
116	2286.00		1.00	2286.00		1.00	2286.00
117	2307.00		1.00	2307.00		1.00	2307.00
118	2328.00		1.00	2328.00		1.00	2328.00
119	2349.00		1.00	2349.00		1.00	2349.00
120	2370.00		1.00	2370.00		1.00	2370.00
121	2391.00		1.00	2391.00		1.00	2391.00
122	2412.00		1.00	2412.00		1.00	2412.00
123	2433.00		1.00	2433.00		1.00	2433.00
124	2454.00		1.00	2454.00		1.00	2454.00
125	2475.00		1.00	2475.00		1.00	2475.00
126	2496.00		1.00	2496.00		1.00	2496.00
127	2517.00		1.00	2517.00		1.00	2517.00
128	2538.00		1.00	2538.00		1.00	2538.00
129	2559.00		1.00	2559.00		1.00	2559.00
130	2580.00		1.00	2580.00		1.00	2580.00
131	2601.00		1.00	2601.00		1.00	2601.00
132	2622.00		1.00	2622.00		1.00	2622.00
133	2643.00		1.00	2643.00		1.00	2643.00
134	2664.00		1.00	2664.00		1.00	2664.00
135	2685.00		1.00	2685.00		1.00	2685.00
136	2706.00		1.00	2706.00		1.00	2706.00
137	2727.00		1.00	2727.00		1.00	2727.00
138	2748.00		1.00	2748.00		1.00	2748.00
139	2769.00		1.00	2769.00		1.00	2769.00
140	2790.00		1.00	2790.00		1.00	2790.00
141	2811.00		1.00	2811.00		1.00	2811.00
142	2832.00		1.00	2832.00		1.00	2832.00
143	2853.00		1.00	2853.00		1.00	2853.00
144	2874.00		1.00	2874.00		1.00	2874.00
145	2895.00		1.00	2895.00		1.00	2895.00
146	2916.00		1.00	2916.00		1.00	2916.00
147	2937.00		1.00	2937.00		1.00	2937.00
148	2958.00		1.00	2958.00		1.00	2958.00
149	2979.00		1.00	2979.00		1.00	2979.00
150	3000.00		1.00	3000.00		1.00	3000.00
151	3021.00		1.00	3021.00		1.00	3021.00
152	3042.00		1.00	3042.00		1.00	3042.00
153	3063.00		1.00	3063.00		1.00	3063.00
154	3084.00		1.00	3084.00		1.00	3084.00
155	3105.00		1.00	3105.00		1.00	3105.00
156	3126.00		1.00	3126.00		1.00	3126.00
157	3147.00		1.00	3147.00		1.00	3147.00
158	3168.00		1.00	3168.00		1.00	3168.00
159	3189.00		1.00	3189.00		1.00	3189.00
160	3210.00		1.00	3210.00		1.00	3210.00
161	3231.00		1.00	3231.00		1.00	3231.00
162	3252.00		1.00	3252.00		1.00	3252.00
163	3273.00		1.00	3273.00		1.00	3273.00
164	3294.00		1.00	3294.00		1.00	3294.00
165	3315.00		1.00	3315.00		1.00	3315.00
166	3336.00		1.00	3336.00		1.00	3336.00
167	3357.00		1.00	3357.00		1.00	3357.00
168	3378.00		1.00	3378.00		1.00	3378.00
169	3399.00		1.00	3399.00		1.00	3399.00
170	3420.00		1.00	3420.00		1.00	3420.00
171	3441.00		1.00	3441.00		1.00	3441.00
172	3462.00		1.00	3462.00		1.00	3462.00
173	3483.00		1.00	3483.00		1.00	3483.00
174	3504.00		1.00	3504.00		1.00	

Pemeriksaan 2, pada tanggal 18 April 2017

Jarak	Data Pengamatan 18 April 2017 Jarak Tabel (km)	Kondisi Pengamatan Tabel 2			Jarak Perkiraan		
		0	+	-	0	+	-
10	40.00		1.00		50.00		
11	41.00	0.30				1.00	
12	42.00		1.00		100.00		
13	43.00		1.00		100.00		
14	44.00	0.30				1.00	
15	45.00		1.00		200.00		
16	46.00		1.00		200.00		
17	47.00	0.30				1.00	
18	48.00		1.00		300.00		
19	49.00		1.00		300.00		
20	50.00	0.30				1.00	
21	51.00		1.00		400.00		
22	52.00		1.00		400.00		
23	53.00	0.30				1.00	
24	54.00		1.00		500.00		
25	55.00		1.00		500.00		
26	56.00	0.30				1.00	
27	57.00		1.00		600.00		
28	58.00		1.00		600.00		
29	59.00	0.30				1.00	
30	60.00		1.00		700.00		
31	61.00		1.00		700.00		
32	62.00	0.30				1.00	
33	63.00		1.00		800.00		
34	64.00		1.00		800.00		
35	65.00	0.30				1.00	
36	66.00		1.00		900.00		
37	67.00		1.00		900.00		
38	68.00	0.30				1.00	
39	69.00		1.00		1000.00		
40	70.00		1.00		1000.00		
Jumlah	5500.00				7700.00		1000.00

Pemeriksaan 2, pada tanggal 18 April 2017

Jarak	Data Pengamatan 18 April 2017 Jarak Tabel (km)	Kondisi Pengamatan Tabel 2			Jarak Perkiraan		
		0	+	-	0	+	-
10	40.00		1.00		50.00		
11	41.00	0.30				1.00	
12	42.00		1.00		100.00		
13	43.00		1.00		100.00		
14	44.00	0.30				1.00	
15	45.00		1.00		200.00		
16	46.00		1.00		200.00		
17	47.00	0.30				1.00	
18	48.00		1.00		300.00		
19	49.00		1.00		300.00		
20	50.00	0.30				1.00	
21	51.00		1.00		400.00		
22	52.00		1.00		400.00		
23	53.00	0.30				1.00	
24	54.00		1.00		500.00		
25	55.00		1.00		500.00		
26	56.00	0.30				1.00	
27	57.00		1.00		600.00		
28	58.00		1.00		600.00		
29	59.00	0.30				1.00	
30	60.00		1.00		700.00		
31	61.00		1.00		700.00		
32	62.00	0.30				1.00	
33	63.00		1.00		800.00		
34	64.00		1.00		800.00		
35	65.00	0.30				1.00	
36	66.00		1.00		900.00		
37	67.00		1.00		900.00		
38	68.00	0.30				1.00	
39	69.00		1.00		1000.00		
40	70.00		1.00		1000.00		
Jumlah	5500.00				7700.00		1000.00

Penyusunan hasil penghitungan harga X_1 , Y_1 , X_2 , Y_2 , X_3 dan Y_3 dan Ikema 2.

Waktu			X_1		Y_1		X_2		Y_2		X_3		Y_3		
Tgl	Bln	Thn		+	-	+	-	+	-	+	-	+	-	+	-
4	6	17	5521	2958	2562	3057	2464	2488	3053	2471	3050	1822	1837	2596	2825
5	6	17	5337	2838	2479	3034	2303	2507	2835	2319	3018	1764	1768	2626	2711
6	6	17	5118	2806	2250	3063	2565	2533	2565	2129	2889	1729	1650	2526	2582
7	6	17	5206	2754	2455	3078	2131	2707	2502	2325	2884	1737	1735	2583	2626
8	6	17	5241	2654	2587	3110	2131	2835	2405	2447	2794	1753	1726	2607	2634
9	6	17	5296	2583	2813	3173	2223	2885	2401	2704	2692	1821	1831	2637	2759
10	6	17	5537	2422	3115	3124	2413	3056	2481	2117	2429	1904	1782	2630	2907
11	6	17	5517	2530	2987	3129	2368	3028	2489	3140	2377	1833	1783	2709	2808
12	6	17	5513	2457	3096	3050	2461	2903	2811	3098	2215	1862	1820	2741	2772
13	6	17	5011	2355	2990	2845	2468	2881	2830	3287	2024	1810	1701	2687	2644
14	6	17	5406	2479	2927	2851	2565	2433	2973	3504	1902	1938	1684	2833	2573
15	6	17	5009	2431	2668	2570	2539	2523	2073	3360	1726	1700	1683	2807	2752
16	6	17	5080	2765	2795	2828	2732	2445	2115	3151	2389	1794	1641	2876	2684
17	6	17	5137	2644	2493	2462	2895	1948	3289	2847	2280	1847	1811	2732	2405
18	6	17	5398	3122	2258	2837	2541	2538	3060	2845	2753	1732	1895	2665	2793



Penyusunan hasil perhitungan harga X dan Y indeks ke satu dari Skema 3

Waktu			X_0	X_1	Y_1	X_2	Y_2	X_3	Y_3
Tgl	Bln	Thn		+800	+700	+800	+700	+200	+300
4	6	17	5521	1197	1293	215	121	185	171
5	6	17	5337	1259	1431	467	1	226	215
6	6	17	5118	1418	1708	748	-160	279	234
7	6	17	5209	1099	1647	1005	141	204	257
8	6	17	5241	867	1679	1220	353	227	273
9	6	17	5396	570	1650	1394	712	190	178
10	6	17	5537	107	1411	1375	1397	322	23
11	6	17	5517	343	1441	1339	1483	250	201
12	6	17	5513	201	1291	1091	1783	212	259
13	6	17	5311	199	1079	851	1963	309	323
14	6	17	5406	352	996	260	2302	454	560
15	6	17	5099	553	741	-247	2321	214	815
16	6	17	5560	770	796	130	1462	53	492
17	6	17	5137	951	447	-641	1257	36	627
18	6	17	5398	1648	1018	-522	592	37	232
Jumlah			80300	11642	18626	8694	15708	3231	4870

Penyusunan hasil perhitungan harga X dan Y indeks kedua dari Skema 4.

Indeks Tanda		Besarnya harga		$\bar{X}$	$\bar{Y}$
		X	Y		
00	+	80300		80300	
10	+	11542	18626	0	8126
	-	12000	10500	-458	0
12	+	2639	9547	0	1168
	-	8903	9079	-5464	0
	+	800	700		
1b	+	5320	9526	2284	4176
	-	3036	5350	0	0
13	+	1420	6872	0	0
	-	10122	11754	-4702	-1382
	+	4000	3500		
1c	+	6010	8646	821	107
	-	5189	8539	0	0
20	+	8694	15708	0	5208
	-	12000	10500	-3306	0
22	+	7539	9973	4384	4618
	-	3975	6055	0	0
	+	800	700		
2b	+	6218	2764	2998	0
	-	5220	11088	0	-8324
23	+	6050	7318	4585	2108
	-	5464	8710	0	0
	+	4000	3500		
2c	+	6296	5914	2417	0
	-	3879	8651	0	-2737
42	+	1394	1827	957	0
	-	1237	3043	0	-916
	+	200	300		
4b	+	1443	1180	137	0
	-	1311	3056	0	-1906
44	+	1298	1738	0	0
	-	1933	3132	-435	1094
	+	200	300		
4d	+	1045	2408	0	550
	-	1714	1858	-663	0

Tabel 31. Harga pengali untuk 15 pialan.

		S_0	M_2	S_2	N_2	K_1	O_1	M_4	MS_4
Untuk Skema 5 harga P.R.Cos τ	X_{00}	1							
	X_{10}	0,01	-0,01	0,01	0,03	1	-0,07	0,01	
	$X_{12} - Y_{10}$	-0,02	0,09	-0,01	-0,09	-0,09	1	-0,02	0,02
	$X_{13} - Y_{12}$	0,04	-0,07	0,01	0,13	0,2	-0,59	0,03	
	X_{20}	-0,01	-0,15	1	0,29	0,01		0,02	
	$X_{22} - Y_{20}$	0,01	1	-0,14	-0,61	-0,02	-0,03	0,03	-0,01
	$X_{23} - Y_{22}$	-0,02	-0,55	0,25	1	0,03		-0,05	-0,01
	$X_{42} - Y_{40}$		0,01		0,01			0,1	1
	$X_{43} - Y_{42}$		-0,01	0,01	0,02			1,01	-0,05
Untuk Skema 6 harga P.R.Sin τ	Y_{10}			-0,01	0,02	1,01	-0,08	0,01	0,01
	$Y_{12} + X_{10}$		0,05	0,01	-0,05	-0,17	1,05	-0,03	0,01
	$Y_{13} + X_{12}$		-0,02	-0,02	0,09	0,24	-0,65	0,04	0,02
	Y_{20}		-0,15	1	0,3	-0,01	0,02	-0,03	-0,01
	$Y_{22} + X_{20}$		1,04	-0,15	-0,64	0,02	-0,1	0,04	-0,02
	$Y_{23} + X_{22}$		-0,7	0,25	1,03	-0,03	0,09	-0,07	-0,03
	$Y_{42} + X_{40}$		0,05					0,11	1
	$Y_{43} + X_{42}$		-0,03	0,01	0,05			1	-0,06
Skema 7	-P	360	175	214	165	217	177	273	280
Skema 7	Konstanta P		333	345	327	173	160	307	318

Penyusunan hasil perhitungan besaran X dan Y dan konstanta-konstanta patok untuk 15 piktan yang diperoleh dari Skema 5 dan 6.

Lokasi	Gatesong Selatan		Waktu merengah Waktu standar							GMT + 9 jam	
	Lintang	Bujur	1	2	3	4	5	6	7	8	9
X_{10}	= 80300		80300	0	0	0	0	0	0	0	0
X_{11}	= -458		-458	458	-1374	-458	-458	-458	-458	-458	-458
$X_{12} - Y_{12}$	= -9640		-9640	9640	9640	9640	9640	9640	9640	9640	9640
$X_{13} - Y_{13}$	= -4809		-4809	4809	4809	4809	4809	4809	4809	4809	4809
X_{14}	= -3305		-3305	3305	3305	3305	3305	3305	3305	3305	3305
$X_{15} - Y_{15}$	= 12688		12688	-12688	-12688	-12688	-12688	-12688	-12688	-12688	-12688
$X_{16} - Y_{16}$	= 7323		7323	-7323	-7323	-7323	-7323	-7323	-7323	-7323	-7323
$X_{17} - Y_{17}$	= 2863		2863	-2863	-2863	-2863	-2863	-2863	-2863	-2863	-2863
$X_{18} - Y_{18}$	= 5955		5955	-5955	-5955	-5955	-5955	-5955	-5955	-5955	-5955
Y_{19}	= 8126		8126	8126	8126	8126	8126	8126	8126	8126	8126
$Y_{12} + X_{12}$	= 3452		3452	3452	3452	3452	3452	3452	3452	3452	3452
$Y_{13} + X_{13}$	= 2841		2841	2841	2841	2841	2841	2841	2841	2841	2841
Y_{14}	= 5200		5200	5200	5200	5200	5200	5200	5200	5200	5200
$Y_{15} + X_{15}$	= 7816		7816	7816	7816	7816	7816	7816	7816	7816	7816
$Y_{16} + X_{16}$	= 4525		4525	4525	4525	4525	4525	4525	4525	4525	4525
$Y_{17} + X_{17}$	= -779		-779	-779	-779	-779	-779	-779	-779	-779	-779
$Y_{18} + X_{18}$	= -1763		-1763	-1763	-1763	-1763	-1763	-1763	-1763	-1763	-1763
Skema 5			80309,34	7936,04	-3217,69	-1137,8	-619,33	-7151,27	-716,23	2519,34	
Skema 6			0	4140,59	5188,95	1200,19	7622,87	3088,98	-2061,76	-908,81	
			S_0	M_2	S_2	N_2	K_1	O_1	M_1	MS_1	

Tabel 37. Penghitungan besaran-besaran ω dan $(1+W)$ dan konstanta-konstanta pasut.

ω dan $(1+W)$ untuk S_2, MS_4			
VII : $K_1 : V$	=	301,6	
VII : $K_1 : u$	=	-6,5	
Jumlah $V + u$	=	295,1	
Tabel 10 : $S_2 : w/f$	=	12,5	
Tabel 10 : $S_2 : w/f$	=	0,216	
Tabel 5 : K_2	f	1,187	
	w	14,0	
	W	0,256	
	$1 + W$	1,256	
ω dan $(1+W)$ untuk K_1			
VII : $K_1 : 2V$	=	603,2	
VII : $K_1 : u$	=	-6,5	
Jumlah $2V + u$	=	596,7	
Tabel 10 : $K_1 : w/f$	=	18,5	
Tabel 10 : $K_1 : w/f$	=	0,136	
Tabel 5 : K_3	f	1,075	
	w	17,2	
	W	0,127	
	$1 + W$	0,873	
ω dan $(1+W)$ untuk N_2			
VII : $M_2 : 3V$	=	1488,8	
VII : $N_2 : 2V$	=	-1300	
$M_2 - N_2$	=	188,8	
Tabel 10 : $N_2 : w$	=	-0,8	
Tabel 10 : $N_2 : 1 + W$	=	0,873	

Menghitung besaran ω dan $1+W$

	K_0						
V	169.6						
u	0.5						
V+u	176.1						
	176.1						

	$\omega/(K_0)$	$W/(K_0)$
170	8	-0.307
180	-0.9	-0.33

	$R(K_0)$	1.186
$\omega/(K_0)$	4.86885	4.86885
$W/(K_0)$	-0.3106	0.3108

	S_2	MS_2
ω	5.77446	5.77446
$1+W$	0.63143	0.63143

	K_0					
2V	338.2					
u	0.5					
	345.7					
	345.7					

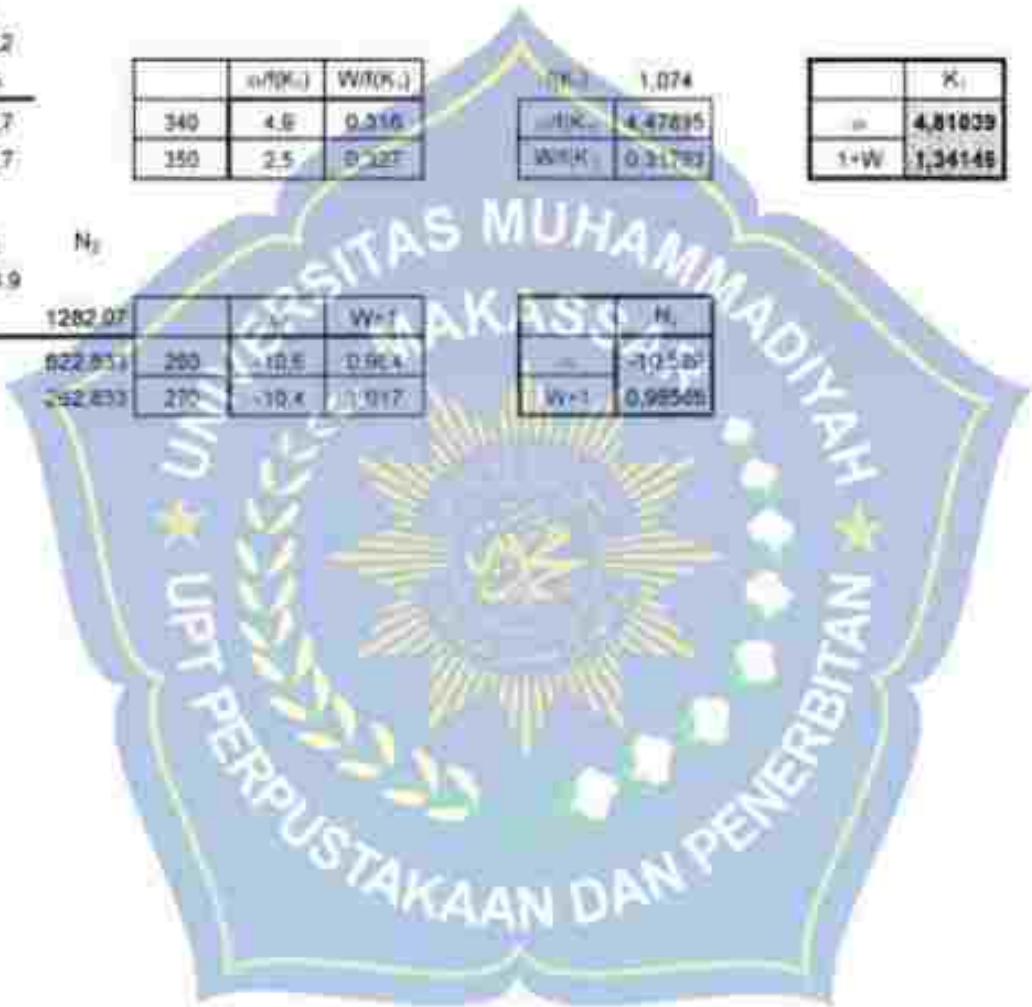
	$\omega/(K_0)$	$W/(K_0)$
340	4.6	0.316
350	2.5	0.327

	$R(K_0)$	1.074
$\omega/(K_0)$	4.47695	
$W/(K_0)$	0.31783	

	K_1
ω	4.81039
$1+W$	1.34148

	M_2	N_2				
3V	1904.9					
2V	1282.07					
	822.831	280	-10.6	0.964		
	252.833	270	-10.4	0.917		

	H_1
ω	-10.526
$W+1$	0.98505



Menghitung besaran r

		$r(S_2)$	$r(M_2)$	$r(S_3)$	$r(V_2)$	$r(K_1)$	$r(O_1)$	$r(M_1)$	$r(MS_1)$	$r(K_2)$	$r(P_1)$
PR sin r	*	0	4141	5189	1200	7623	3089	-2082	-908.8	0	0
PR cos r	*	80309.3	7936	-3218	-1138	-619.3	-7151	-716.2	2519	0	0
Kuadran			I	II	II	II	II	II	IV		
tan r	*		0.522	-1.613	-1.055	-12.31	-0.432	2.879	-0.361		
r'	*		27.56	-58.2	-46.53	-85.36	-23.36	70.84	-19.84		
r	*		27.56	121.8	133.5	94.84	156.8	250.8	340.2		



Menghitung besaran u

$$\begin{aligned} \bullet \quad f(M_1) \quad 2017 &= 1,7 \text{ (Januari)} \\ 2018 &= 1,7 \\ \hline \text{Beda 12 bulan} &= 0 \end{aligned}$$

Untuk 11 Juni

$$\begin{aligned} f(M_1) &= 1,7 - \frac{6}{12} = 0 \\ f(M_1) &= 1.700 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \bullet \quad f(K_1) \quad 2017 &= 6,5 \text{ (Januari)} \\ 2018 &= 6,5 \\ \hline \text{Beda 12 bulan} &= 0,00 \end{aligned}$$

Untuk 11 Juni

$$\begin{aligned} f(K_1) &= 6,5 - \frac{6}{12} = 0,90 \\ f(K_1) &= 6.500 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \bullet \quad f(O_1) \quad 2017 &= 7,5 \text{ (Januari)} \\ 2018 &= 7,5 \\ \hline \text{Beda 12 bulan} &= 0,00 \end{aligned}$$

Untuk 11 Juni

$$\begin{aligned} f(O_1) &= 7,5 - \frac{6}{12} = 0,00 \\ f(O_1) &= 7.500 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} f(M_1) &= 1.700 \\ f(K_1) &= 6.500 \\ f(O_1) &= 7.500 \\ f(M_2) &= 3.400 \\ f(K_2) &= 1.700 \\ f(MO_2) &= 1.700 \\ f(S_2) &= 0 \end{aligned}$$

Menghitung besaran V''

Waktu langkah 1 11

• $f(M_2)$	11	=	116,2
	12	=	$91,8 - \frac{8}{24}$ 30,6
	11	=	$116,2 - \frac{8}{24}$ 38,73
	$f(M_2)$	=	108,1

• $f(N_2)$	11	=	345,5
	12	=	$308,1 - \frac{8}{24}$ 102,7
	11	=	$345,5 - \frac{8}{24}$ 116,2
	$f(N_2)$	=	333

• $f(K_2)$	11	=	9,9
	12	=	$42,8 - \frac{8}{24}$ 2,9
	11	=	$9,9 - \frac{8}{24}$ 3,2
	$f(K_2)$	=	10,2

• $f(O_2)$	11	=	106,3
	12	=	$71 - \frac{8}{24}$ 27
	11	=	$106,3 - \frac{8}{24}$ 35,43
	$f(O_2)$	=	97,87

$f(M_2)$	=	108,1
$f(N_2)$	=	333
$f(K_2)$	=	10,2
$f(O_2)$	=	97,87

Menghitung besaran 1

$$\begin{aligned}
 & \bullet \quad f(M_1) \quad 2017 \quad = \quad 0,977 \text{ (Januari)} \\
 & \quad \quad \quad 2018 \quad = \quad 0,977 \\
 & \quad \text{Beda 12 bulan} \quad = \quad 0 \\
 \\
 & \text{Untuk 11 Juni} \\
 & \quad f(M_1) \quad = \quad 0,977 \quad - \quad \frac{6}{12} \quad \times \quad 0 \\
 & \quad f(M_1) \quad = \quad 0,977
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 & \bullet \quad f(K_1) \quad 2017 \quad = \quad 1,074 \text{ (Januari)} \\
 & \quad \quad \quad 2018 \quad = \quad 1,074 \\
 & \quad \text{Beda 12 bulan} \quad = \quad 0,00 \\
 \\
 & \text{Untuk 11 Juni} \\
 & \quad f(K_1) \quad = \quad 1,074 \quad - \quad \frac{6}{12} \quad \times \quad 0,00 \\
 & \quad f(K_1) \quad = \quad 1,074
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 & \bullet \quad f(O_1) \quad 2017 \quad = \quad 1,119 \text{ (Januari)} \\
 & \quad \quad \quad 2018 \quad = \quad 1,119 \\
 & \quad \text{Beda 12 bulan} \quad = \quad 0,00 \\
 \\
 & \text{Untuk 11 Juni} \\
 & \quad f(O_1) \quad = \quad 1,119 \quad - \quad \frac{6}{12} \quad \times \quad 0,00 \\
 & \quad f(O_1) \quad = \quad 1,119
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 & \bullet \quad f(K_2) \quad 2017 \quad = \quad 1,186 \text{ (Januari)} \\
 & \quad \quad \quad 2018 \quad = \quad 1,186 \\
 & \quad \text{Beda 12 bulan} \quad = \quad 0,00 \\
 \\
 & \text{Untuk 11 Juni} \\
 & \quad f(K_2) \quad = \quad 1,186 \quad - \quad \frac{6}{12} \quad \times \quad 0,00 \\
 & \quad f(K_2) \quad = \quad 1,186
 \end{aligned}$$

$f(M_1)$	=	0,977
$f(K_1)$	=	1,074
$f(O_1)$	=	1,119
$f(K_2)$	=	1,186
$f(S_1)$	=	1
$f(N_1)$	=	0,977
$f(MS_1)$	=	0,977
$f(M_2)$	=	0,955

Susunan hasil perhitungan Skema 7 besaran-besaran V , W , PR , P , f , V^+ , V^- , V'' , u , p , i , w ($1+W$), g , A dan g^* dari konstanta-konstanta pusat

	S_0	M_0	S_1	M_1	K_1	O_1	M_2	MS_2	K_2	P_1
$V-PR \cos i$	80309,34	7838,04	-3217,69	-1137,8	-619,33	-7151,27	-716,23	2519,34		
$V-PR \sin i$	0	4140,99	5188,95	1200,19	7622,87	2088,98	-2061,78	-958,81		
PR	80309,34	8951,454	6105,63	1853,797	7847,988	7789,895	2182,64	2678,25		
Tabel 3B-P	300	175	214	166	217	177	273	280		
Tabel 5 : f		0,977	1	0,977	1,074	1,119	0,955	0,977	1,186	
Tabel 6 : V^+		272,9		239,9	9,8	263,3				
Tabel 7 : V^-		254		68,1	149,8	104,2				
Tabel 8 : V''		108,1		333,0	10,200	97,8				
V		635,0	0	641,0	169,6	485,4	1269,93	635,0		
Tabel 9 : u		1,70	0	1,70	6,500	-7,500	3,40	1,70		
Tabel 3B : p		333	345	327	173	160	307	318		
Tabel 4 : i		27,6	121,8	133,0	94,6	156,6	250,8	340,2		
u			5,77448	-10,8798	4,810389			5,77448		
$1+W$		1	0,63143	0,995647	1,34	1	1	0,63143		
g		997,2	472,6	1092,7	448,6	774,5	1631,2	1300,6		
Hasil dari 360		720	360	1080	360	720	1800	1080		
$A \text{ cm}$	223	52	45	10	24	29	8	15	12	8
g^*		277	113	13	89	56	31	221	113	89



Tabel 34. Hubungan besaran W , f , V , u , A dan g terhadap konstanta-konstanta pasut.

1. Besaran W untuk M_2 , O_1 dan M_4

$$W. M_2 = W. O_1 = W. M_4 = 0$$

2. Besaran f , V dan u untuk S_2

$$f. S_2 = 1$$

$$V. S_2 = 0$$

$$u. S_2 = 0$$

3. Besaran f dan u untuk N_2 dan MS_4

$$f. N_2 = f. MS_4 = f. M_2$$

$$u. N_2 = u. MS_4 = u. M_2$$

4. Besaran f , V dan u untuk M_1

$$f. M_1 = (f. M_2)^2$$

$$V. M_1 = (V. M_2) \times 2$$

$$u. M_1 = (u. M_2) \times 2$$

5. Besaran V dan MS_4

$$V. MS_4 = V. M_2$$

6. Besaran A dan g untuk K_2

$$A. K_2 = (A. S_2) \times (0.27)$$

$$g. K_2 = (g. S_2)$$

7. Besaran A dan g untuk P_1

$$A. P_1 = (A. K_1) \times (0.33)$$

$$g. P_1 = g. K_1$$

Tabel 33. Penyusunan hasil perhitungan besaran X dan Y dan konstanta-konstanta pisut untuk 29 piaman dan 15 piamin yang pada Tabel 32 yang telah dibulatkan.

Lokasi	Galesong Selatan								
Lintang	50 12' 12.80" LS								
Bujur	119° 22' 12.80" BT								
	Waktu menengah					i			
	Waktu standar					GMT + 8 jam			
X_{00}	= 80300	80300	0	0	0	0	0	0	0
X_{01}	= -458	-5	5	-5	-14	-458	32	-5	0
$X_{02} - Y_{02}$	= -9640	193	-868	96	868	868	-9640	193	-193
$X_{03} - Y_{03}$	= -4809	-192	337	-48	-825	-962	2837	-144	0
X_{04}	= -3306	33	406	-3306	959	-33	0	-66	0
$X_{05} - Y_{05}$	= 12688	127	12688	-1778	-7740	-254	-381	381	-127
$X_{06} - Y_{06}$	= 7323	-146	-4760	1831	7323	220	0	-386	-73
$X_{07} - Y_{07}$	= 2863	0	29	0	29	0	0	286	2863
$X_{08} - Y_{08}$	= -985	0	10	-10	-20	0	0	-995	49
	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Y_{01}	= 8126	0	0	-31	103	8207	-850	61	61
$Y_{02} + X_{02}$	= 3452	0	173	-35	-173	-414	3625	104	35
$Y_{03} + X_{03}$	= -561	0	11	11	-50	-135	365	-22	-11
Y_{04}	= 5208	0	-833	5208	1562	-52	104	-156	-52
$Y_{05} + X_{05}$	= 7616	0	7821	1142	-4874	152	-762	305	-152
$Y_{06} + X_{06}$	= 4525	0	1194	117	4501	-124	407	-317	-136
$Y_{07} + X_{07}$	= -774	0	-16	0	0	0	0	-86	-779
$Y_{08} + X_{08}$	= -1782	0	51	18	-88	0	0	-1763	106
Sekolah S		80310	7937	-3218	-1138	618	-7152	-716	2519
Sekolah B		0	4145	8186	1301	7622	1089	2062	-908
		S_0	M_1	S_2	N_1	K_1	G_1	M_2	MS_2

[illegible]

No	Tanggal	Mata Kuliah	Konsentrasi (The result)												Nilai UAS	Keterangan	Jumlah Nilai	Rata-rata Nilai	Keterangan Nilai
			1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12					
1	10 Jun 2011	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...
2	10 Jun 2011	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...
3	10 Jun 2011	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...	...

[illegible]

[illegible]

No.	Tempat	Mata Kuliah	Kecapaian Mata Kuliah																				Jumlah Nilai	Nilai Rata-rata
			M1	M2	M3	M4	M5	M6	M7	M8	M9	M10	M11	M12	M13	M14	M15	M16	M17	M18	M19	M20		
14	14. Juni 2017	214.0417	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5
15	15. Juni 2017	214.0417	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5



Tabel. 38 Daftar tangens untuk r .

$\pm \lg r$	r						
0	0	180	180	360		0,017	
0,017	1	179	181	359			0,018
0,035	2	178	182	358		0,017	
0,052	3	177	183	357			0,018
0,07	4	176	184	356		0,017	
0,087	5	175	185	355			0,018
0,105	6	174	186	354		0,018	
0,123	7	173	187	353			0,018
0,141	8	172	188	352		-0,003	
0,138	9	171	189	351			0,038
0,176	10	170	190	350		0,018	
0,194	11	169	191	349			0,019
0,213	12	168	192	348		0,018	
0,231	13	167	193	347			0,018
0,249	14	166	194	346		0,019	
0,268	15	165	195	345			0,019
0,287	16	164	196	344		0,019	
0,306	17	163	197	343			0,019
0,325	18	162	198	342		0,019	
0,344	19	161	199	341			0,02
0,364	20	160	200	340		0,02	
0,384	21	159	201	339			0,02
0,404	22	158	202	338		0,02	
0,424	23	157	203	337			0,021
0,445	24	156	204	336		0,021	
0,466	25	155	205	335			0,022
0,488	26	154	206	334		0,022	
0,51	27	153	207	333			0,022
0,532	28	152	208	332		0,022	
0,554	29	151	209	331			0,023
0,577	30	150	210	330		0,024	
0,601	31	149	211	329			0,024
0,625	32	148	212	328		0,024	
0,649	33	147	213	327			0,026
0,675	34	146	214	326		0,025	
0,7	35	145	215	325			0,027
0,727	36	144	216	324		0,027	
0,754	37	143	217	323			0,027
0,781	38	142	218	322		-0,071	
0,71	39	141	219	321			0,029
0,739	40	140	220	320		0,03	
0,769	41	139	221	319			0,131
0,9	42	138	222	318		0,033	
0,933	43	137	223	317			0,033

0,966	44	136	224	316	0,034	0,036
1	45	135	225	315		
1,036	46	134	226	314	0,036	0,039
1,072	47	133	227	313		
1,111	48	132	228	312	0,039	0,042
1,15	49	131	229	311		
1,192	50	130	230	310	0,043	0,045
1,235	51	129	231	309		
1,28	52	128	232	308	0,047	0,049
1,327	53	127	233	307		
1,376	54	126	234	306	0,052	0,055
1,426	55	125	235	305		
1,483	56	124	236	304	0,057	0,06
1,54	57	123	237	303		
1,6	58	122	238	302	0,064	0,068
1,664	59	121	239	301		
1,732	60	120	240	300	0,072	0,077
1,804	61	119	241	299		
1,881	62	118	242	298	0,082	0,087
1,963	63	117	243	297		
2,05	64	116	244	296	0,09	0,11
2,14	65	115	245	295		
2,25	66	114	246	294	0,1	0,12
2,36	67	113	247	293		
2,48	68	112	248	292	0,13	0,14
2,61	69	111	249	291		
2,75	70	110	250	290	0,15	0,18
2,9	71	109	251	289		
3,08	72	108	252	288	0,16	0,22
3,27	73	107	253	287		
3,49	74	106	254	286	0,24	0,28
3,73	75	105	255	285		
4,01	76	104	256	284	0,32	0,37
4,33	77	103	257	283		
4,7	78	102	258	282	0,44	0,53
5,14	79	101	259	281		
5,67	80	100	260	280	0,64	0,81
6,31	81	99	261	279		
7,12	82	98	262	278	1,02	1,37
8,14	83	97	263	277		
9,51	84	96	264	276	1,89	2,9
11,4	85	95	265	275		
14,3	86	94	266	274	4,8	9,5
19,1	87	93	267	273		
26,6	88	92	268	272	28,7	
57,3	89	91	269	271		
	90	90	270	270		
PR Cos θ	-	-	-	+		
PR Sin θ	+	+	-	-		

Tabel 39. Daftar nilai f dan jam 00 pada tanggal 1 Januari 1990 hingga tahun 2009

Tahun	M_2	K_1	O_1	K_2	Tahun	M_2	K_1	O_1	K_2
1900	1.007	0.993	0.967	0.962	1955	0.997	1.025	1.041	1.044
1901	1.019	0.954	0.923	0.874	1956	1.009	0.987	0.978	0.948
1902	1.029	0.918	0.855	0.807	1957	1.021	0.947	0.914	0.852
1903	1.035	0.892	0.823	0.764	1958	1.03	0.913	0.858	0.798
1904	1.038	0.882	0.807	0.748	1959	1.036	0.89	0.819	0.76
1905	1.036	0.869	0.818	0.759	1960	1.038	0.882	0.808	0.748
1906	1.03	0.912	0.856	0.797	1961	1.035	0.892	0.822	0.763
1907	1.021	0.946	0.912	0.86	1962	1.029	0.917	0.864	0.805
1908	1.01	0.986	0.976	0.945	1963	1.019	0.953	0.922	0.873
1909	0.997	1.024	1.039	1.041	1964	1.008	0.992	0.986	0.96
1910	0.985	1.058	1.094	1.137	1965	0.995	1.03	1.048	1.058
1911	0.975	1.085	1.137	1.222	1966	0.983	1.063	1.101	1.152
1912	0.967	1.103	1.167	1.263	1967	0.973	1.089	1.143	1.233
1913	0.964	1.112	1.181	1.314	1968	0.967	1.106	1.17	1.29
1914	0.964	1.111	1.18	1.311	1969	0.964	1.113	1.182	1.315
1915	0.969	1.1	1.162	1.273	1970	0.965	1.11	1.178	1.306
1916	0.977	1.081	1.13	1.207	1971	0.97	1.097	1.158	1.264
1917	0.987	1.053	1.094	1.119	1972	0.978	1.076	1.123	1.193
1918	1	1.017	1.027	1.021	1973	0.989	1.047	1.075	1.103
1919	1.012	0.977	0.993	0.921	1974	1.002	1.011	0.016	1.006
1920	1.023	0.939	0.9	0.846	1975	1.014	0.971	0.952	0.913
1921	1.032	0.907	0.847	0.789	1976	1.025	0.933	0.899	0.835
1922	1.037	0.88	0.814	0.753	1977	1.032	0.903	0.84	0.78
1923	1.038	0.863	0.804	0.749	1978	1.037	0.884	0.81	0.752
1924	1.034	0.848	0.83	0.771	1979	1.037	0.884	0.809	0.751
1925	1.027	0.824	0.806	0.819	1980	1.033	0.9	0.836	0.777
1926	1.017	0.801	0.806	0.851	1981	1.026	0.93	0.855	0.829
1927	1.005	1.001	1.004	0.981	1982	1.015	0.969	0.947	0.905
1928	0.992	1.036	1.061	1.039	1983	1.003	1.007	1.011	0.997
1929	0.981	1.069	1.117	1.132	1984	0.99	1.044	1.07	1.095
1930	0.972	1.093	1.153	1.249	1985	0.979	1.074	1.119	1.186
1931	0.965	1.106	1.175	1.3	1986	0.97	1.092	1.155	1.258
1932	0.963	1.110	1.183	1.217	1987	0.965	1.109	1.177	1.304
1933	0.963	1.108	1.175	1.3	1988	0.961	1.113	1.183	1.316
1934	0.971	1.093	1.161	1.251	1989	0.956	1.106	1.172	1.294
1935	0.981	1.0	1.113	1.174	1990	0.973	1.09	1.146	1.24
1936	0.992	1.039	1.063	1.082	1991	0.982	1.066	1.106	1.161
1937	1.004	1.002	1.032	0.984	1992	0.994	1.034	1.054	1.066
1938	1.017	0.969	0.932	0.894	1993	1.009	0.966	0.992	0.968
1939	1.027	0.925	0.878	0.821	1994	1.019	0.956	0.927	0.879
1940	1.034	0.897	0.831	0.772	1995	1.028	0.92	0.886	0.81
1941	1.038	0.883	0.805	0.75	1996	1.035	0.894	0.826	0.766
1942	1.037	0.886	0.813	0.753	1997	1.038	0.883	0.807	0.749
1943	1.032	0.906	0.846	0.786	1998	1.036	0.888	0.817	0.758
1944	1.023	0.938	0.895	0.844	1999	1.031	0.91	0.854	0.794
1945	1.012	0.976	0.961	0.924	2000	1.022	1.022	0.944	0.856
1946	1	1.016	1.026	1.019	2001	1.01	0.902	0.84	0.78
1947	0.988	1.052	1.083	1.116	2002	0.997	0.884	0.81	0.752
1948	0.977	1.08	1.129	1.204	2003	0.985	0.884	0.809	0.751
1949	0.969	1.1	1.162	1.272	2004	0.975	0.9	0.836	0.777
1950	0.964	1.111	1.18	1.31	2005	0.967	0.93	0.885	0.829
1951	0.964	1.112	1.181	1.314	2006	0.964	0.968	0.947	0.905
1952	0.967	1.103	1.167	1.264	2007	0.964	1.007	1.011	0.997
1953	0.975	1.085	1.138	1.223	2008	0.969	1.044	1.07	1.095
1954	0.985	1.059	1.095	1.14	2009	0.977	1.074	1.119	1.186

Tabel 40. Daftar nilai V dan jam 00 pada tanggal 1 Januari 1990 hingga tahun 2009
(b) menunjukkan tahun kabisat.

Tahun	M ₂	N ₂	K ₁	O ₁	Tahun	M ₂	N ₂	K ₁	O ₁
1900	6,3	63,7	10,2	356,1	1955	190,8	238,6	9,9	180,9
1901	107,1	75,7	10	97,1	1956	291,5	250,8	9,6	281,9
1902	207,8	87,8	9,7	198,1	1957	7,9	225,2	10,4	357,5
1903	208,6	99,8	9,5	299,1	1958	108,7	237,2	10,1	98,5
1904	49,3	111,3	9,2	40,1	1959	209,4	149,2	9,9	199,6
1905	125,7	86,4	10	115,7	1960	310,2	261,3	9,7	300,5
1906	226,5	98,4	9,7	216,7	1961	26,5	235,9	10,4	16,1
1907	327,2	110,5	9,5	317,7	1962	127,3	247,3	10,2	117,1
1908	68	122,5	9,3	58,7	1963	328	259,9	9,9	218,1
1909	144,3	97,1	10	134,3	1964	328,8	272	9,7	319,1
1910	245,1	109,1	9,8	235,3	1965	45,2	246,5	10,4	34,7
1911	345,8	121,1	9,5	336,3	1966	145,9	258,6	10,2	135,7
1912	86,6	133,2	9,3	77,3	1967	246,7	270,6	10	236,7
1913	163	107,7	10	157,9	1968	347,4	282,6	9,7	337,7
1914	263,7	119,8	9,8	253,9	1969	63,6	257,2	10,5	53,3
1915	4,5	131,8	9,6	354,6	1970	164,6	269,2	10,2	154,3
1916	105,2	143,8	9,3	95,6	1971	265,3	281,3	10	255,3
1917	161,6	116,4	10,1	17,5	1972	6,1	293,3	9,8	356,3
1918	262,4	130,5	9,8	272,6	1973	82,4	267,9	10,5	71,9
1919	23,1	142,5	9,6	13,5	1974	163,2	279,9	10,3	172,9
1920	123,9	154,5	9,4	114,6	1975	263,3	291,9	10	273,9
1921	202,2	125,7	10,1	190,1	1976	24,7	304	9,8	14,9
1922	301	141,1	9,9	291,1	1977	101,1	278,9	10,5	90,5
1923	41,7	153,2	9,6	32,1	1978	201,6	290,6	10,3	191,5
1924	142,5	165,2	9,4	133,1	1979	302,6	302,6	10,1	292,5
1925	218,5	139,8	10,1	206,7	1980	43,3	314,7	9,8	33,5
1926	319,6	151,8	9,9	309,7	1981	119,7	299,2	10,6	109,1
1927	60,4	163,6	9,7	50,7	1982	220,4	311,3	10,3	210,1
1928	161,1	175,5	9,4	151,7	1983	321,2	313,3	10,1	311,1
1929	237,3	183,5	10,2	227,3	1984	61,9	324,3	9,9	52,1
1930	338,2	197,5	9,9	328,3	1985	138,3	319,9	10,6	127,7
1931	79	174,5	9,7	69,5	1986	239,1	311,9	10,4	228,7
1932	179,6	86,5	9,5	170,6	1987	339,8	324	10,1	329,7
1933	256,1	101,5	10,2	245,9	1988	60,6	336	9,9	70,7
1934	356,9	173,2	10	346,9	1989	156,9	310,6	10,6	146,3
1935	97,6	165,2	9,7	167,9	1990	257,7	322,6	10,4	247,6
1936	198,4	197,2	9,5	168,9	1991	349,5	304,5	10,2	348,3
1937	274,6	171,8	10,2	264,5	1992	92,2	345,7	9,9	89,3
1938	15,5	183,8	10	5,5	1993	176,6	321,3	10,7	164,8
1939	116,3	195,9	9,8	105,5	1994	276,3	330,3	10,4	265,9
1940	217	207,9	9,5	207,5	1995	17,1	354,3	10,2	6,9
1941	260,4	182,5	10,3	263,1	1996	117,8	357,4	9,9	107,9
1942	34,1	194,5	10	24,1	1997	194,2	331,9	10,7	183,5
1943	134,9	206,5	9,8	125,1	1998	295	344	10,5	284,5
1944	235,6	218,6	9,5	226,1	1999	35,7	356	10,2	25,5
1945	312	193,2	10,3	301,7	2000	136,5	8	10	126,5
1946	52,6	205,2	10,1	42,7	2001	235,6	216,6	9,5	226,1
1947	153,5	217,2	9,8	143,7	2002	312	193,2	10,3	301,7
1948	254,3	229,2	9,6	244,7	2003	52,8	205,2	10,1	42,7
1949	330,6	203,6	10,3	320,3	2004	153,5	217,2	9,8	143,7
1950	71,4	215,6	10,1	61,3	2005	254,3	229,2	10,6	244,7
1951	172,2	227,9	9,8	162,3	2006	330,6	203,6	10,3	320,3
1952	272,9	239,9	9,6	263,3	2007	71,4	215,9	10,1	61,3
1953	349,3	214,5	10,4	338,9	2008	172,2	227,9	9,9	162,3
1954	90	226,5	10,1	79,9	2009	272,9	239,9	9,6	263,3

Tabel 4.1. Daftar nilai V' , pertambahan V hingga O' GMT hari-hari pertama tiap-tiap bulan.

Tahun	Tahun Biasa					Tahun Kabisat				
	M ₂	N ₂	K ₂	O ₂	Tahun	M ₂	N ₂	K ₂	O ₂	
Januari	0	0	0	0	Januari	0	0	0	0	
Februari	324,2	279,2	30,6	293,6	Februari	324,2	279,2	30,6	293,6	
Maret	1,5	310,7	58,2	303,3	Maret	337,1	273,2	59,1	278	
April	325,7	229,8	88,7	237	April	301,3	192,4	89,7	211,6	
Mei	314,2	183,4	115,3	195,9	Mei	289,8	149	119,3	170,6	
Juni	278,4	105,6	148,8	129,8	Juni	254	68,1	149,8	104,2	
Juli	266,9	82,2	178,4	88,6	Juli	242,6	24,7	179,4	63,2	
Agustus	231,1	341,3	209	22,2	Agustus	205,7	303,9	209,9	356,8	
September	195,3	260,5	239,5	315,8	September	170,9	223,1	240,5	290,4	
Oktober	183,9	217,1	265,1	274,8	Oktober	159,5	179,7	270,1	249,4	
November	145	138,3	289,6	205,4	November	123,6	98,8	300,6	183	
Desember	136,5	92,9	320,2	167,4	Desember	112,2	55,4	330,2	142	

Tabel 42. Daftar nilai V'' , pertambahan V' hingga O'' GMT hari-hari pertama tiap-tiap bulan.

Tanggal	M_2	N_2	K_1	O_1
1	0	0	0	0
2	335,6	322,6	1	334,6
3	311,2	285,1	2	309,3
4	286,9	247,7	3	283,9
5	262,5	210,2	3,9	258,5
6	238,1	172,8	4,9	233,2
7	213,7	135,3	5,9	207,8
8	189,3	97,9	6,9	182,4
9	164,9	60,4	7,9	157,1
10	140,6	23	8,9	131,7
11	116,2	345,5	9,9	106,3
12	91,8	308,1	10,8	81
13	67,4	270,6	11,8	55,6
14	43	233,2	12,8	30,2
15	18,7	195,7	13,8	4,9
16	354,3	158,3	14,8	339,5
17	329,9	120,9	15,8	314,1
18	305,5	83,4	16,8	288,6
19	281,1	46	17,7	263,4
20	256,8	8,5	18,7	238,6
21	232,4	331,1	19,7	212,7
22	208	293,6	20,7	187,3
23	183,6	256,2	21,7	161,9
24	159,2	218,7	22,7	136,6
25	134,8	181,3	23,7	111,2
26	110,5	143,8	24,6	85,8
27	86,1	106,4	25,6	60,5
28	61,7	68,9	26,6	35,1
29	37,3	31,5	27,6	9,7
30	12,9	354	28,6	344,4
31	348,6	316,6	29,6	319

Tabel 43. Daftar nilai u pada jam 00 tanggal 1 Januari 1934 hingga 2009.

Tahun	M_2	K_1	O_1	Tahun	M_2	K_1	O_1
1900	2,1	8,9	-10,9	1955	2,1	8,6	-10,3
1901	1,8	8,2	-10,6	1956	2,1	8,9	-11,
1902	1,4	6,5	-8,5	1957	1,8	8	-10,3
1903	0,8	3,7	-5	1958	1,3	6,1	-8,1
1904	0,1	0,3	-0,5	1959	0,7	3,2	-4,3
1905	-0,6	-3,1	4,2	1960	-0,1	-0,2	0,3
1906	-1,3	-6	8	1961	-0,8	-3,7	4,9
1907	-1,8	-8	10,2	1962	-1,4	-6,4	8,5
1908	-2,1	-8,9	11	1963	-1,8	-8,2	10,5
1909	-2,1	-8,6	10,4	1964	-2,1	-8,9	10,9
1910	-2	-7,8	8,8	1965	-2,1	-8,5	10,2
1911	-1,6	-5,8	6,6	1966	-1,9	-7,3	8,5
1912	-1	-3,5	4	1967	-1,5	-5,5	6,2
1913	-0,3	-1	1,2	1968	-0,9	-3,2	3,6
1914	0,4	1,6	-1,2	1969	-0,2	-0,8	0,7
1915	1,1	4	-4,5	1970	0,6	2	-2,2
1916	1,7	6,2	-7,1	1971	1,2	4,4	-5
1917	2	7,6	-9,2	1972	1,7	6,5	-7,5
1918	2,1	8,8	-10,8	1973	2,1	8	-9,5
1919	2	8,1	-10,5	1974	2,1	6,8	-10,2
1920	1,7	7	-9,7	1975	3	10,3	-10,9
1921	1,2	5,5	-7,3	1976	1,9	7,4	-9,6
1922	0,5	2,5	-3,2	1977	1,1	7,1	-6,8
1923	-0,2	-1	1,4	1978	0,4	1,9	-2,5
1924	-0,9	-4,3	5,2	1979	-0,3	-1,6	2,2
1925	-1,5	-7,9	9	1980	-1	-4,8	6,4
1926	-1,9	-8,8	10,7	1981	-1,3	-4,2	9,4
1927	-2,1	-8,9	10,5	1982	-2	-6	10,8
1928	-2,1	-8,2	9,7	1983	-2,1	-6,9	10,7
1929	-1,8	-6,9	8	1984	-2,1	-5,1	9,3
1930	-1,4	-5	5,6	1985	-1,8	-6,7	7,7
1931	-0,7	-2,5	2,9	1986	-1,3	-4,6	5,2
1932	0	0	0	1987	-0,3	-2,2	2,6
1933	0,7	1,5	-2,8	1988	0,1	1,4	-0,4
1934	1,3	4,9	-5,6	1989	0,6	2,9	-3,3
1935	1,6	6,9	-8	1990	1,4	5,3	-6
1936	2,1	8,3	-10,3	1991	1,9	7,2	-8,3
1937	2,1	8,9	-10,8	1992	2,1	8,5	-10
1938	1,9	8,6	-10,7	1993	2,1	8,9	-10,9
1939	1,5	7	-9,1	1994	1,9	8,3	-10,6
1940	0,9	4,4	-5,9	1995	1,4	6,6	-8,7
1941	0,2	1,1	-1,5	1996	0,8	3,9	-5,3
1942	-0,5	-2,4	3,2	1997	0,1	0,6	-0,8
1943	-1,1	-5,5	7,2	1998	-0,6	-2,9	3,9
1944	-1,7	-7,7	9,9	1999	-1,2	-5,9	7,8
1945	-2	-8,8	10,8	2000	-1,7	-7,9	10,1
1946	-2,1	-8,8	10,6	2001	-2,1	-6,9	10,9
1947	-2	-7,9	9,2	2002	-2,1	-8,5	10,2
1948	-1,7	-6,2	7,2	2003	-1,9	-7,3	6,5
1949	-1,1	-4,1	4,8	2004	-1,5	-5,5	6,2
1950	-0,5	-1,5	1,6	2005	-0,9	-3,2	3,8
1951	0,3	1	-1,1	2006	-0,2	-0,8	0,7
1952	1	3,5	-3,6	2007	0,6	2	-2,2
1953	1,5	5,7	-6,5	2008	1,2	4,4	-5
1954	1,8	7,6	-9,7	2009	1,7	6,5	-7,5

Tabel 44. Daftar untuk menghitung ω dan $1+W$

$S_2, MS_2, 2MS_2$			K_1, MK_1			$S_2, MS_2, 2MS_2$		
Sudut ($^\circ$)	ω/K_2 ($^\circ$)	W/K_2 ($^\circ$)	Sudut ($^\circ$)	ω/K_1 ($^\circ$)	W/K_1 ($^\circ$)	Sudut ($^\circ$)	ω ($^\circ$)	$1+W$
0	0,7	-0,214	0	0	0,331	0	0	1,184
10	-6,6	-0,192	10	-2,5	0,327	10	1,6	1,182
20	-12,3	-0,131	20	-4,9	0,316	20	3,1	1,174
30	-15,5	-0,046	30	-7,3	0,297	30	4,6	1,163
40	-16,5	0,047	40	-9,6	0,271	40	5,9	1,147
50	-15,6	0,134	50	-11,8	0,239	50	7,2	1,127
60	-13,4	0,207	60	-13,8	0,201	60	8,3	1,104
70	-10,3	0,258	70	-15,6	0,157	70	9,2	1,077
80	-6,6	0,284	80	-17,1	0,107	80	9,9	1,048
90	-2,6	0,284	90	-18,3	0,053	90	10,4	1,017
100	1,6	0,256	100	-19,1	-0,003	100	10,6	0,984
110	5,6	0,204	110	-19,3	-0,06	110	10,4	0,953
120	9,2	0,131	120	-19	-0,118	120	10	0,922
130	12	0,041	130	-17,8	-0,173	130	9,1	0,893
140	13,7	-0,058	140	-15,9	-0,224	140	7,8	0,867
150	13,6	-0,157	150	-13,1	-0,268	150	6,2	0,846
160	11,2	-0,245	160	-9,6	-0,302	160	4,3	0,83
170	6	-0,307	170	-4,9	-0,323	170	2,2	0,819
180	-0,9	-0,33	180	0	-0,331	180	0	0,816
190	-7,8	-0,308	190	4,9	-0,323	190	-2,2	0,819
200	-12,6	-0,247	200	9,6	-0,302	200	-4,3	0,83
210	-14,9	-0,163	210	13,1	-0,268	210	-6,2	0,846
220	-14,8	-0,067	220	15,9	-0,224	220	-7,8	0,867
230	-13	0,029	230	17,8	-0,173	230	-9,1	0,893
240	-9,8	0,115	240	19	-0,118	240	-10	0,922
250	-8	0,186	250	19,3	-0,06	250	-10,4	0,953
260	-1,8	0,235	260	19,1	-0,003	260	-10,6	0,984
270	2,6	0,265	270	18,3	0,053	270	-10,4	1,017
280	6,9	0,265	280	17,1	0,107	280	-9,9	1,048
290	10,8	0,241	290	15,6	0,157	290	-9,2	1,077
300	14,1	0,192	300	13,8	0,201	300	-8,3	1,104
310	16,5	0,124	310	11,8	0,239	310	-7,2	1,127
320	17,5	0,039	320	9,6	0,271	320	-5,9	1,147
330	16,8	0,051	330	7,3	0,297	330	-4,6	1,163
340	13,7	-0,133	340	4,9	0,316	340	-3,1	1,174
350	8	-0,193	350	2,5	0,327	350	-1,6	1,182
360	0,7	-0,214	360	0	0,331	360	0	1,184
"sudut" = $V+u$ untuk K_1 $t=fK_1$			"sudut" = $2V+u$ untuk K_1 $t=fK_1$			"sudut" = $3V$ untuk M_2 minus $2V$ untuk N_2		

Hasil Analisis harmonik Pasang Surut

	S_0	M_2	S_2	N_2	K_1	O_1	M_4	MS_4	K_2	P_1
A (cm)	223	52	44	11	25	40	6	15	12	8
g^o	0	95	113	20	90	230	26	38	113	90

1. Datum Referensi

- MSL

$$MSL = AS_0 = 223 \text{ cm}$$

- Z_0

Berdasarkan definisi Australia yaitu Indian Spring Low Water, maka :

$$\begin{aligned} Z_0 &= S_0 - \{ AM_2 + AS_2 + AK_1 + AO_1 \} \\ &= 223 - \{ 52 + 44 + 25 + 40 \} \\ &= 62 \text{ cm dari MSL terpakai} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Ketinggian Muka Surutan dari Nol Palem} &= MSL - Z_0 \\ &= 223 - 62 = 161 \text{ cm} \end{aligned}$$

- ATT

$$\begin{aligned} ATT &= S_0 + \{ AM_2 + AS_2 + AK_1 + AO_1 \} \\ &= 223 + \{ 52 + 44 + 25 + 40 \} \\ &= 384 \text{ cm dari MSL terpakai} \end{aligned}$$

2. Tipe Pasang Surut

$$\begin{aligned} F &= \frac{A(K_1) + A(O_1)}{A(M_2) + A(S_2)} \\ &= \frac{25 + 40}{52 + 44} = 0.678 \end{aligned}$$

Berdasarkan nilai Formztzel, maka kriteria pasang surut adalah Pasut tipe campuran condong harian ganda (Mixed Tide Prevailing Semidiurnal)

3. Tunggang Air Pasang Surut

untuk :

Pasut tipe campuran condong harian ganda (Mixed Tide Prevailing Semidiurnal)

$$\begin{aligned} HAT &= LAT + 2 \{ AK_1 + AO_1 + AS_2 + AM_2 \} \\ &= 62 + 2 \{ 25 + 40 + 44 + 52 \} \\ &= 384 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} MHHWS &= LAT + 2 \{ AS_2 + AM_2 \} + AK_1 + AO_1 \\ &= 62 + 2 \{ 44,13 + 51,93 \} + 24,91 + 40,19 \\ &= 319 \text{ cm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{MHHWN} &= \text{LAT} + 2 \left[\text{AM}_2 \right] + \text{AK}_1 + \text{AO}_1 \\
 &= 62 + 2 \left[51,93 \right] + 24,91 + 40,19 \\
 &= 231 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

$$\text{MSL} = 223 \text{ cm}$$

$$\begin{aligned}
 \text{MLLWN} &= \text{LAT} + 2 \left[\text{AS}_2 \right] + \text{AK}_1 + \text{AO}_1 \\
 &= 62 + 2 \left[44,13 \right] + 24,91 + 40,19 \\
 &= 215 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{MLLWS} &= \text{LAT} + \text{AK}_1 + \text{AO}_1 \\
 &= 62 + 24,91 + 40,19 \\
 &= 127 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{LAT} &= \text{MSL} - \text{AK}_1 - \text{AO}_1 - \text{AS}_2 - \text{AM}_2 \\
 &= 223 - 25 - 40 - 44 - 52 \\
 &= 62 \text{ cm}
 \end{aligned}$$



Untuk MSL = 0

<u>HWL</u>	99,9 cm
<u>MHHWS</u>	96,1 cm
<u>MHHWN</u>	07,8 cm
<u>MSL</u>	00,0 cm
<u>MLLWN</u>	-07,8 cm
<u>MLLWS</u>	-96,1 cm
<u>LWL</u>	-188,1 cm

Untuk LWL = 0

<u>HWL</u>	288,0 cm
<u>MHHWS</u>	284,1 cm
<u>MHHWN</u>	195,9 cm
<u>MSL</u>	188,1 cm
<u>MLLWN</u>	180,3 cm
<u>MLLWS</u>	92,0 cm
<u>LWL</u>	00,0 cm

Tunggang Pasang Purnama 192,1 cm

Tunggang Pasang Perbani 15,6 cm



