# ANALISA BANJIR KAWASAN PEMUKIMAN JALAN SILABERANTI KELURAHAN SILABERANTI KOTA PALEMBANG

# R.A. SRI MARTINI<sup>1</sup>, MIRA SETIAWATI<sup>2</sup>, M. ALFARIS RISZKY RAMADHAN<sup>3</sup>

Fakultas Teknik Program Studi Sipil Universitas Muhammadiyah Palembang Jl. Jendral A. Yani 13 Ulu Palembang Sumatera Selatan, Indonesia Email: Bearing@um-palembang.ac.id

#### Abstract

The general condition of parts of Palembang City is a swamp area with conditions that are inundated almost all year round. This swamp area functions as a rainwater reservoir and drains water from the surrounding environment. In general, swamp areas in Palembang City usually have a lower land elevation than the surrounding land. However, as development progressed, accumulation occurred in swamp areas. Changing the function of swamp land into a residential area by filling it will certainly reduce the rainwater storage capacity. With this condition, the city of Palembang is very vulnerable to flooding.

The aim and objective of the research that will be discussed is to evaluate the ability of existing drainage capacity to accommodate runoff water in the Jalan Silaberanti area, Silaberanti Village, Palembang City. Analyze cross-sectional capacity designs for appropriate handling of flooding problems according to field conditions.

Using the Log Pearson III method for frequency analysis, mononobe to calculate rain intensity and the HSS SCS CN (Soil Conservation Service Curve Number) method to obtain flood discharge and with the help of EPA SWMM 5.1 to analyze drainage modeling was carried out to simulate rain runoff at the research location. Modeling consists of network systems, hydrology and channel hydraulics. The modeling created in this research uses a return period of 2 years, in accordance with the catchment area and city typology, namely a metropolitan city with a catchment area of 30.90 Ha. And the results of the flood level analysis show that the condition of the existing channel cannot accommodate flood discharge, in the 2 year return period runoff occurs due to sedimentation that occurs in the channel, while handling efforts include normalization excavation and changes in channel dimensions.

Keywords: Flood Discharge, EPA SWMM 5.1, Silaberanti Village

#### **PENDAHULUAN**

Kondisi secara umum sebagian dari Kota Palembang merupakan daerah rawa dengan situasi yang hampir sepanjang tahun dalam kondisi tergenang. Daerah rawa ini berfungsi sebagai penampung air hujan dan pengaliran air dari lingkungan di sekitarnya. Secara umum, daerah rawa di Kota Palembang biasanya memiliki elevasi tanah yang rendah daripada tanah di sekitarnya. Namun dengan seiringnya perkembangan, teriadilah penimbunan di daerah rawa. Perubahan fungsi lahan rawa menjadi daerah pemukiman dengan penimbunan tentunya akan mengurangi kapasitas penampungan air hujan. Dengan kondisi ini mengakibatkan Kota Palembang sangat rentan terhadap banjir.

Pada Kelurahan Silaberanti, khususnya pada daerah Silaberanti, pada saat musim hujan sering digenangi air walaupun dengan curah hujan yang relatif rendah. Juga dengan kondisi eksisting drainase yang ada dinilai belum mampu mengalirkan kapasitas debit air hujan dan air limbah pada kawasan tersebut. Ditambah lagi dengan banyaknya sampah yang menumpuk dan endapan lumpur yang menyebabkan kondisi saluran drainase tersumbat sehingga air meluap kemudian tergenang di jalan atau perumahan warga.

Dengan semakin berkembangnya daerah perkotaan, seharusnya diimbangi dengan perkembangan sistem drainase yang baik pula. Perlunya diadakan perbaikan pada sistem drainase perkotaan yang sudah ada untuk meminimalisir terjadinya genangan atau banjir di daerah yang sering terjadi banjir ini. Begitu juga

di iringi dengan tumbuhnya kesadaran masyarakat akan saluran drainase sekaligus menjaga lingkungan sekitarnya.

Dari uraian di atas, maka penulis tertarik untuk membuat Laporan Akhir dengan judul "Analisa Banjir Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang" Dengan mengetahui titik-titik genangan yang ada di wilayah Silaberanti itu sendiri. Dimana genangan-genangan ini berlokasi di Jalan Silaberanti dengan tinggi genangan ±30 cm dan lama genangan 2-3 jam.

# Tinjauan Pustaka

Berdasarkan pada permasalahan dan tujuan di atas, ruang lingkup dalam penelitian ini adalah sebagai berikut :

- 1. Program yang digunakan untuk analisis frekuensi adalah Microsoft Excel.
- Menganalisis karakteristik debit banjir dengan metode Soil Conservation Service (SCS) Curve number.
- Memberikan informasi dan pertimbangan penanganan banjir dengan program EPA SWMM 5.1 dalam analisis debit banjir rencana di Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang berdasarkan periode ulang menurut PERMEN PUPR No.12/PRT/M/2014.

#### Rumusan Masalah

Rumusan masalah dari penelitian ini adalah menganalisa banjir yang terjadi di Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang.

## Maksud dan Tujuan

Perencanaan saluran drainase perkotaan di Jalan Silaberanti Kota Palembang ini bermaksud untuk mengetahui kondisi eksisting saluran drainase yang mengetahui luas catchment area dan besar debit air yang dihasilkan, menentukan kapasitas debit eksisting berdasarkan perhitungan catchment area, merencanakan ulang saluran drainase yang tidak mampu memenuhi kapasitas debit aliran yang terjadi menggunakan aplikasi EPA SWMM 5.1. Adapun tujuan penelitian yang akan dibahas adalah sebagai berikut:

- 1. Mengevaluasi kemampuan kapasitas drainase yang ada dalam menampung air limpasan di Kawasan Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang.
- 2. Menganalisis desain kapasitas penampang untuk penanganan masalah banjir yang tepat sesuai dengan kondisi lapangan.

# Lingkup Penelitian

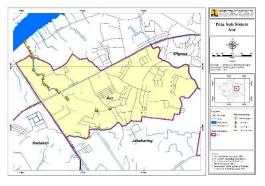
Berdasarkan pada permasalahan dan tujuan di atas, ruang lingkup dalam penelitian ini adalah sebagai berikut :

- 1. Program yang digunakan untuk analisis frekuensi adalah Microsoft Excel.
- 2. Menganalisis karakteristik debit banjir dengan metode Soil Conservation Service (SCS) Curve number.
- Memberikan informasi dan pertimbangan penanganan banjir dengan program EPA SWMM 5.1 dalam analisis debit banjir rencana di Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang berdasarkan periode ulang menurut PERMEN PUPR No.12/PRT/M/2014.

#### METODOLOGI

#### Lokasi Penelitian

Penelitian ini dilakukan di Sub DAS Aur di Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kecamatan Seberang Ulu I Kota Palembang. Terletak pada posisi : X : 3°0'2.910" LS, Y : 104°76'44.864" BT.



Gambar 1. Lokasi Penelitian

#### Langkah Penelitian

# 1. Pengumpulan Data

Adapun penunjang untuk mendapatkan data primer diantaranya:

a. Global Positioning System (GPS) yang berfungsi mendeteksi titik koordinat lokasi yang ditinjau.

- Total Station dan GPS Geodetik berfungsi untuk mengukur elevasi dan dimensi saluran.
- Wawancara kepada masyarakat untuk mengavalidasi keadaan yang pernah terjadi dengan analisis yang dilakukan.
- d. Foto sebagai dokumentasi lapangan.

Dalam penelitian ini, data sekunder didapatkan dari instansi seperti BMKG dan BAPPEDA:

- a. Data curah hujan harian maksimum 10 tahun terakhir dari tahun 2012 sampai 2022 yang di dapatkan dari Badan Meteorologi Klimatologi dan Geofisika (BMKG) Kota Palembang.
- b. Data topografi (tata guna lahan DAS) yang diperoleh dari Badan Koordinasi Survei dan Pemetaan Nasional (BAKOSURTANAL).
- c. Peta masterplan Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kecamatan Seberang Ulu I Kota Palembang.

# 2. Pengolahan Data

### a. Analisa Curah Hujan

Curah hujan harian maksimun Kota Palembang dapat dilihat pada Tabel 1 dibawah ini.

Tabel 1. Curah Hujan Harian Maksimum

No	Tahun	Curah Harian Maks. (mm)
1	2013	108
2	2014	111
3	2015	116,90
4	2016	172
5	2017	113,90
6	2018	97,00
7	2019	80,50
8	2020	90,60
9	2021	150
10	2022	189



**Gambar 2.** Grafik Curah Hujan Harian Maksimum

Setelah mendapatkan data curah hujan harian maksimum maka langka selanjutnya ialah m dilakukan perhitungan analisis frekuensi, uji kecocokan metode dan menghitung intensitas hujan.

# b. Analisa Debit Banjir Rancangan

Debit banjir rancangan merupakan debit yang diakibatkan oleh intensitas hujan. Dalam penelitian ini, digunakan Hidrograf Satuan Sintetis (HSS) dengan metode SCS CN (Soil Conservation Service Curve Number) dan dengan bantuan HEC-HMS 4.10. Data yang dibutuhkan dalam perhitungan debit limpasan, antara lain; Waktu jeda (Time lag), CN (Curve Number), luasan area daerah aliran sungai, persentasi kedap air (Impervious), hujan jamjaman dan parameter lainnya. Hasil yang didapat berupa hidrograf debit banjir rancangan dengan kala ulang ditentukan yang cocok untuk diaplikasikan di pada lokasi penelitian.

#### c. Analisis Data

### **Daerah Pervious dan Impervious**

Identifikasi daerah pervious dilakukan dengan melakukan ground check di lapangan untuk melihat daerah yang dapat dilalui air melalui infiltrasi (pervious) dan daerah yang tidak dapat melewatkan air (impervious). Kemudian dihitung persentase luas daerah pervious dan impervious untuk setiap subcatchment, sebagai input data dalam subcatchment.

# Nilai Curah Hujan Rencana

Nilai curah hujan rencana merupakan nilai input yang berupa time series. Analisis frekuensi dilakukan dengan menggunakan teori probability distribution, antara lain Distribusi Normal, Distribusi Log Normal, Distribusi Log Pearson III dan Distribusi Gumbel. Selanjutnya untuk penentuan jenis distribusi yang digunakan akan dilakukan uji kecocokan berdasarkan Uji Chi Kuadrat.

# Model Perangkat Lunak

# 1. Pembagian subcatchment

Langkah awal dalam penggunaan adalah pembagian subcatchment pada area penelitian. Pembagian tersebut sesuai dengan daerah tangkapan air (DTA) yang ditentukan berdasarkan pada elevasi lahan dan pergerakan limpasan ketika terjadi hujan.

#### 2. Pembuatan Model Jaringan

Pembuatan model jaringan dilakukan berdasarkan sistem jaringan drainase yang ada di lapangan. Model jaringan ini terdiri dari subcatchment, node junction, conduit, outfall node, dan raingauge. Setelah model jaringan selanjutnya dimasukkan semua nilai parameter yang dibutuhkan untuk semua properti tersebut.

#### 3. Simulasi Respon Aliran pada Time Series

Simulasi respon aliran pada time series dilakukan untuk melihat respon debit aliran terhadap waktu berdasarkan sebaran curah hujan. Nilai yang dimasukkan adalah nilai sebaran curah hujan terhadap waktu dengan total nilai sesuai dengan curah hujan rancangan hasil dari analisis hidrologi.

#### 4. Simulasi model

Simulasi ini dilakukan setelah model jaringan drainase dan semua parameter berhasil dimasukkan. Simulasi dapat dikatakan berhasil jika continuity error < 10 %. Dalam simulasi Perangkat lunak besarnya debit banjir dihitung dengan cara memodelkan suatu sistem drainase. Aliran permukaan (Q) terjadi jika air yang ada di dalam tanah mencapai maksimum dan tanah menjadi jenuh. Menurut Rossman (2004), nilai Q dapat dihitung dengan persamaan (4). Selanjutnya limpasan yang terjadi (Q) akan mengalir melalui conduit atau saluran yang ada.

$$Q = W 1/n (d - dp)^{2/3} S^{1/2} .....(1)$$

#### Keterangan:

W

O = debit aliran yang terjadi (m3 /det)

= lebar *subcatchment* (m)

n = koefisien kekasaran Manning

d = kedalaman air (m)

dp = kedalaman air tanah (m)

S = kemiringan *subcatchment* 

# 5. Output Perangkat Lunak

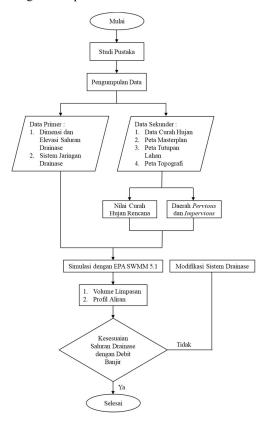
Output dari simulasi ini antara lain runoff quantity continuity, flow routing continuity, highest flow instability indexes, routing time step, subcatchment runoff, node depth, node inflow, node surcharge, node flooding, outfall loading, link flow, dan conduit surcharge yang disajikan dalam laporan statistik simulasi rancangan.

#### 6. Visualiasi hasil

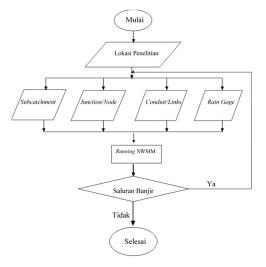
Visualisasi hasil yang ditampilkan berupa jaringan saluran drainase hasil output dari simulasi, profil aliran dari beberapa saluran utama dan yang diketahui tergenang, dan grafik aliran yang terjadi pada saluran.

#### 7. Studi pustaka

Metode studi pustaka dilakukan untuk mendapatkan informasi yang dibutuhkan dalam menganalisis permasalahan yang diteliti. Studi pustaka ini dapat diperoleh dari publikasi ilmiah atau jurnal, laporan penelitian yang berkaitan dengan permasalahan, dan buku-buku yang menerangkan tentang aspek yang digunakan dalam menganalisis permasalahan.



Gambar 3. Bagan Alir Penelitian



**Gambar 4.** Bagan Alir Pemodelan EPA SWMM

# HASIL DAN PEMBAHASAN

#### 1. Analisis Curah Hujan

Analisa curah hujan diperlukan untuk mengetahui besarnya intensitas hujan. Data curah hujan didapatkan dari BMKG Provinsi Sumatera Selatan berupa data curah hujan harian maksimum per bulan, yang terjadi selama 10 tahun yaitu periode tahun 2013 sampai 2022 (dalam lampiran), kemudian data diolah sehingga didapatkan curah harian maksimun yang mewakili setiap tahun.

Setelah mendapatkan data curah hujan harian maksimum maka langka selanjutnya ialah dilakukan perhitungan analisis frekuensi, uji kecocokan metode dan menghitung intensitas hujan.

#### a. Analisis Frekuensi

Tabel 2. Parameter Statistik Kesesuaian Distribusi

No	Tahun Kejadian	R <sub>24</sub> Max	X - X <sub>bar</sub>	$(X - X_{bar})^2$	$(X - X_{bar})^3$	(X - X <sub>bar</sub> ) <sup>4</sup>
1	2022	189.00	66.11	4370.53	288935.88	19101550.84
2	2016	172.00	49.11	2411.79	118443.11	5816741.13
3	2021	150.00	27.11	734.95	19924.55	540154.59
4	2015	116.90	-5.99	35.88	-214.92	1287.38
5	2017	113.90	-8.99	80.82	-726.57	6531.89
6	2014	111.00	-11.89	141.37	-1680.91	19986.07
7	2013	108.00	-14.89	221.71	-3301.29	49156.26
8	2018	97.00	-25.89	670.29	-17353.86	449291.50
9	2020	90.60	-32.29	1042.64	-33666.98	1087106.72
10	2019	80.50	-42.39	1796.91	-76171.10	3228893.10
	Jumlah	1229		11506.91	294187.89	30300699.47

Dengan menggunakan persamaan didapatkan nilai untuk setiap parameter sebagai berikut :

 $\delta x = 35.82$ 

Cs = 0.89

Cv = 0.29

Ck = -0.30

Tabel 3. Parameter Statistik Uji Distribusi

No	Jenis Distribusi	Syarat		asil tungan	Keputusan
1	Normal	Cs = 0	Cs=	0.89	No
		Ck = 3	Ck=	-0.30	No
2	Log Normal	Cs (ln x) = 0 $Cv^3+3Cv$ 0.17 Ck (ln x) = $Cv^8+6Cv^6+15Cv^4+16Cv^2+$	Cs=	0.89	No
		3 3 3.05	Ck=	-0.30	No
3	Log Pearson type III	jika semua syarat tidak terpenuhi Selain dari nilai diatas	Cs =	0.89	Yes
			Ck=	-0.30	Yes
4	Gumbel	Cs = 1,14	Cs=	0.89	No
		Ck = 5,4	Ck=	-0.30	No

Berdasarkan hasil perhitungan metode yang cocok digunakan adalah metode *Log-Pearson III*.

# b. Curah Hujan Rencana Metode Log-Pearson III

Parameter-parameter statistik yang diperlukan oleh distribusi *Log-Pearson Type III* adalah :

- a. Harga rata-rata.
- b. standart deviasi.
- c. Koefisien kemencengan.

Perhitungan parameter statistik dan tabel curah hujan rancangan bisa dilihat pada tabel

Tabel 4. Parameter Statistik Distribusi Log-Pearson III

Tahun	R <sub>24</sub> Max	ln X	ln X-ln Xi	(ln X-ln Xi) <sup>2</sup>	(ln X-ln Xi) <sup>3</sup>
2022	189	5.24	0.47	0.22	0.10
2016	172	5.15	0.37	0.14	0.05
2021	150	5.01	0.23	0.06	0.01
2015	117	4.76	-0.01	0.00	0.00
2017	114	4.74	-0.04	0.00	0.00
2014	111	4.71	-0.07	0.00	0.00
2013	108	4.68	-0.09	0.01	0.00
2018	97	4.57	-0.20	0.04	-0.01
2020	91	4.51	-0.27	0.07	-0.02
2019	81	4.39	-0.39	0.15	-0.06
Jumlah	1229.30	47.76	0.00	0.69	0.08

Hasil analisis curah hujan rancangan *log-pearson III* dengan periode kala ulang bias dilihat pada tabel.

Tabel 5. Curah Hujan Rancangan Metode Log-Pearson

		111		
T	G	G.S	ln Xi + G.S	Rt
2	-0.148	-0.0660	4.7100	110.9971
5	0.769	0.2130	4.9890	146.7092
10	1.339	0.3708	5.1468	171.7946
20	2.018	0.5589	5.3349	207.3341
25	2.358	0.6529	5.4289	227.7726
50	2.498	0.6918	5.4678	236.8094

# c. Uji Kecocokan Metode

Tabel 6. Uji Kecocokan Smirnov-Kolmogorov

		T	f(t)		Sn (X)		PX (X)	D
Tahun	X	Log X	(log x - logX)/S	m	m/(n+1)	Pr	1-Pr	I P <sub>X</sub> (X) - S <sub>n</sub> (X)
2022	80.5	1.91	-1.400	1	0.091	0.960	0.040	0.0511
2016	90.6	1.96	-0.97	2	0.182	0.844	0.16	0.0255
2021	97	1.99	-0.73	3	0.273	0.746	0.25	0.0192
2015	108	2.03	-0.34	4	0.364	0.578	0.42	0.0582
2017	111	2.05	-0.24	5	0.455	0.535	0.46	0.0102
2014	113.9	2.06	-0.15	6	0.545	0.495	0.51	0.0404
2013	116.9	2.07	-0.05	7	0.636	0.465	0.53	0.1019
2018	150	2.18	0.85	8	0.727	0.185	0.82	0.0879
2020	172.4	2.24	1.35	9	0.818	0.099	0.90	0.0828
2019	189	2.28	1.68	10	0.909	0.070	0.93	0.0206
Jumlah		20.74					D Maks.	0.102

Dengan:

Rerata Log X	=	2.07
Standar Deviasi (S)	=	0.12
D Maks.	=	0,102
N (jumlah data)	=	10.00

a (derajat kepercayaan) = 5% D Kritis = 0.41

**Tabel 7.** Perhitungan Uji *Chi-Kuadrat* Untuk Distribusi *Log Pearson Tipe III* 

No.	. Nilai Batas J		Jumla	h Data	(OF FE)	(OF - EF)2 / EF				
NO.		Sub Kelas		OF	EF	(OF - EF)	(OF - EF)- / EF			
1	X	<	64.56	0	2	4	2.00			
2	64.56	< X <	82.34	1	2	1	0.50			
3	82.34	< X <	108.89	3	2	1	0.50			
4	108.89	< X <	149.34	3	2	1	0.50			
5	149.34	< X <	X	3	2	1	0.50			
Jumlah :			10	10	8	4.00				

 $c^{2}$ hitung = 4 DK = K - (P + 1) K ( jumlah kelas ) = 5

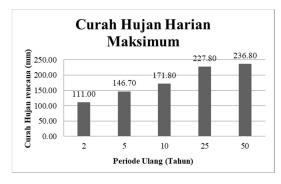
P ( parameter yang terikat dalam agihan frekuensi ) = 2 Untuk: DK = 3 dan  $\alpha = 5\%$  ---->  $X^2_{cr} = 7.815$  $X^2_{hitung} < X^2_{cr}$  ----> Distribusi Frekuensi Dapat Diterima

Dari hasil metode uji kecocokan *smirnov kolmogorov* dan *Chi Kuadrat* tersebut maka didapatkan distribusi dengan hasil yang terbaik yaitu curah hujan rancangan dengan metode *Log-Pearson III*. Curah hujan rencana tersebut yang akan digunakan untuk perhitungan selanjutnya.

Tabel 8. Curah Hujan Rencana

No	T (year)	$X_{T}$ (mm)
1	2	111.0
2	5	146.7
3	10	171.8
4	25	227.8
5	50	236.8

Grafik curah hujan rencana dapat dilihat pada gambar dibawah ini :



Gambar 5. Grafik Curah Hujan Rencana

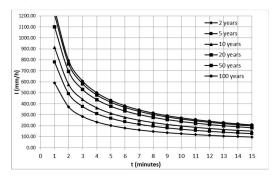
#### d. Intensitas Hujan

Menghitung intensitas hujan bertujuan untuk mengetahui besarnya hujan yang terjadi pada kurun waktu dimana air tersebut terkonsentrasi. Dalam penelitian ini, digunakan metode mononobe untuk menghitung intesitas hujan. Data yang dibutuhkan dalam perhitungan adalah data curah hujan rancangan yang didapatkan analisis frekuensi yang dipilih dari hasil uji kecocokan.

Tabel 9. Intensitas Hujan

t	$I_2$	$I_5$	$I_{10}$	$I_{25}$	$I_{50}$	$I_{100}$
(menit)	(mm/jam)	(mm/jam)	(mm/jam)	(mm/jam)	(mm/jam)	(mm/jam)
1	589.76	779.51	912.80	1101.63	1210.22	1258.24
2	371.53	491.06	575.02	693.98	762.39	792.64
3	283.53	374.75	438.83	529.61	581.81	604.90
4	234.05	309.35	362.24	437.18	480.28	499.33
5	201.70	266.59	312.17	376.75	413.89	430.31
6	178.61	236.08	276.44	333.63	366.52	381.06
7	161.17	213.02	249.44	301.05	330.72	343.85
8	147.44	194.88	228.20	275.41	302.56	314.56
9	136.31	180.16	210.97	254.61	279.71	290.80
10	127.06	167.94	196.66	237.34	260.73	271.08
11	119.24	157.60	184.55	222.73	244.68	254.39
12	112.52	148.72	174.15	210.17	230.89	240.05
13	106.67	140.99	165.10	199.25	218.90	227.58
14	101.53	134.19	157.14	189.65	208.34	216.61
15	96.96	128.16	150.08	181.12	198.98	206.87

Grafik hubungan waktu konsentrasi dan intensitas hujan dapat dilihat pada Gambar seperti dibawah ini:



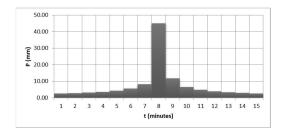
**Gambar 6.** Hubungan Intensitas Hujan dan Waktu Konsentrasi

# e. Alternatif Block Method (ABM)

Dengan demikian, hyetograph rancangan untuk setiap periode ulangnya dengan interval waktu 1 menit ( $\Delta t = 1$  menit) dengan durasi hujan selama 15 menit dapat dihitung dan hasilnya seperti yang diberikan Tabel dan Gambar di bawah ini.

Tabel 10. Periode Ulang 2 Th Metode ABM

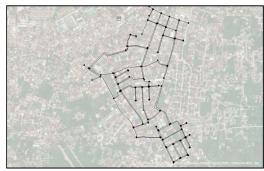
No.	T <sub>d</sub>	T. ()	Δt	It	It x T <sub>d</sub>	Δp	$p_i$	Hyete	ograph
IVO.	(menit)	T <sub>d</sub> (jam)	(jam)	(mm/jam)	(mm/jam)	(mm)	(%)	%	(mm)
1	1	0.017	0.017	589.76	9.83	9.83	40.55	2.27	2.52
2	2	0.033	0.017	371.53	12.38	2.55	10.54	2.51	2.79
3	3	0.050	0.017	283.53	14.18	1.79	7.39	2.82	3.13
4	4	0.067	0.017	234.05	15.60	1.43	5.89	3.25	3.60
5	5	0.083	0.017	201.70	16.81	1.20	4.97	3.88	4.31
6	6	0.100	0.017	178.61	17.86	1.05	4.34	4.97	5.52
7	7	0.117	0.017	161.17	18.80	0.94	3.88	7.39	8.21
8	8	0.133	0.017	147.44	19.66	0.86	3.53	40.55	45.01
9	9	0.150	0.017	136.31	20.45	0.79	3.25	10.54	11.70
10	10	0.167	0.017	127.06	21.18	0.73	3.01	5.89	6.53
11	11	0.183	0.017	119.24	21.86	0.68	2.82	4.34	4.82
12	12	0.200	0.017	112.52	22.50	0.64	2.65	3.53	3.92
13	13	0.217	0.017	106.67	23.11	0.61	2.51	3.01	3.35
14	14	0.233	0.017	101.53	23.69	0.58	2.38	2.65	2.95
15	15	0.250	0.017	96.96	24.24	0.55	2.27	2.38	2.65



Gambar 7. ABM Periode Ulang 2 Tahun

# 2. Analisis Kondisi Eksisting Saluran

Penelitian dilakukan di saluran drainase Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang. Peta jaringan dan skema aliran drainase dapat dilihat pada gambar 4.4 dibawah ini:



**Gambar 8.** Peta Jaringan Kelurahan Silaberanti



**Gambar 9.** Peta Nama Jaringan Kelurahan Silaberanti

Selanjutnya dilakukan pengukuran eksisting saluran menggunakan GPS Geodetik, hasil pengukuran elevasi dan panjang saluran dapat dilihat pada tabel 4.10 dibawah ini :

**Tabel 11.** Hasil Pengukuran Elevasi dan Panjang Saluran

Saluran	Ele	vasi	Panjang Saluran	Kemiringan Saluran	
Saturan	Awal	Akhir	(m)	(%)	
SP1	0.882	0.094	415.96	0.189	
SS1	1.500	1.267	244	0.095	
SS2	1.267	1.237	42	0.071	
SS3	1.267	0.833	166.5	0.261	

Saluran         Awal         Akhir (m)         Saluran (%)           SS4         1.319         0.987         464.2         0.072           SS5         1.409         1.228         407.5         0.044           SS6         1.436         0.903         213.7         0.249           SS7         1.221         0.834         212.5         0.182           SS8         1.409         0.809         273.5         0.219           SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938	G 1	Ele	vasi	Panjang	Kemiringan		
SS5         1.409         1.228         407.5         0.044           SS6         1.436         0.903         213.7         0.249           SS7         1.221         0.834         212.5         0.182           SS8         1.409         0.809         273.5         0.219           SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0		Awal	Akhir	Saluran (m)	Saluran (%)		
SS6         1.436         0.903         213.7         0.249           SS7         1.221         0.834         212.5         0.182           SS8         1.409         0.809         273.5         0.219           SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           ST1         1.281	SS4	1.319	0.987	464.2	0.072		
SS7         1.221         0.834         212.5         0.182           SS8         1.409         0.809         273.5         0.219           SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS1         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0	SS5	1.409	1.228	407.5	0.044		
SS8         1.409         0.809         273.5         0.219           SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.0	SS6	1.436	0.903	213.7	0.249		
SS9         1.424         0.689         650.5         0.113           SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2'         1.31         1.1 <td>SS7</td> <td>1.221</td> <td>0.834</td> <td>212.5</td> <td>0.182</td>	SS7	1.221	0.834	212.5	0.182		
SS10         0.847         0.759         38         0.232           SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019	SS8	1.409	0.809	273.5	0.219		
SS11         1.023         0.759         110.1         0.240           SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.366         0.965	SS9	1.424	0.689	650.5	0.113		
SS12         1.193         0.847         74         0.468           SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965	SS10	0.847	0.759	38	0.232		
SS13         0.732         0.388         76.4         0.450           SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965	SS11	1.023	0.759	110.1	0.240		
SS14         0.889         0.371         109.5         0.473           SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         <	SS12	1.193	0.847	74	0.468		
SS15         0.708         0.388         430.5         0.074           SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         6	SS13	0.732	0.388	76.4	0.450		
SS16         0.812         0.330         343         0.141           SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68 <td>SS14</td> <td>0.889</td> <td>0.371</td> <td>109.5</td> <td>0.473</td>	SS14	0.889	0.371	109.5	0.473		
SS17         0.836         0.467         315         0.117           SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120 <td>SS15</td> <td>0.708</td> <td>0.388</td> <td>430.5</td> <td>0.074</td>	SS15	0.708	0.388	430.5	0.074		
SS18         1.256         0.938         20         1.590           SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120	SS16	0.812	0.330	343	0.141		
SS19         0.835         0.809         328.28         0.008           SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133 <td>SS17</td> <td>0.836</td> <td>0.467</td> <td>315</td> <td>0.117</td>	SS17	0.836	0.467	315	0.117		
SS20         1.373         0.969         171.77         0.235           SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         253	SS18	1.256	0.938	20	1.590		
SS21         1.296         0.664         96.3         0.656           ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253	SS19	0.835	0.809	328.28	0.008		
ST1         1.281         0.991         55         0.527           ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         76	SS20	1.373	0.969	171.77	0.235		
ST1'         1.29         1.081         55         0.380           ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76	SS21	1.296	0.664	96.3	0.656		
ST2         1.31         1.1         52         0.404           ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5	ST1	1.281	0.991	55	0.527		
ST2'         1.274         1.019         51         0.500           ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173	ST1'	1.29	1.081	55	0.380		
ST3         1.309         1.019         58         0.500           ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235	ST2	1.31	1.1	52	0.404		
ST4         1.366         0.965         65         0.617           ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816 <td< td=""><td>ST2'</td><td>1.274</td><td>1.019</td><td>51</td><td>0.500</td></td<>	ST2'	1.274	1.019	51	0.500		
ST5         1.366         0.965         65         0.617           ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         <	ST3	1.309	1.019	58	0.500		
ST6         0.968         0.965         48         0.006           ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST4	1.366	0.965	65	0.617		
ST7         0.983         0.965         48         0.038           ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST5	1.366	0.965	65	0.617		
ST8         0.962         0.882         66         0.121           ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST6	0.968	0.965	48	0.006		
ST9         0.962         0.882         68         0.118           ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST7	0.983	0.965	48	0.038		
ST10         1.023         0.598         120         0.354           ST11         1.063         0.592         133         0.354           ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST8	0.962	0.882	66	0.121		
ST11       1.063       0.592       133       0.354         ST12       1.175       0.732       264       0.168         ST13       1.176       0.732       253       0.175         ST14       0.795       0.701       75.5       0.125         ST14'       0.795       0.701       76       0.124         ST15       0.955       0.883       75.5       0.095         ST16       1.171       0.748       173       0.245         ST17       0.94       0.895       235.3       0.019         ST18       0.969       0.816       239       0.064         ST19       1.105       0.808       81.5       0.364	ST9	0.962	0.882	68	0.118		
ST12         1.175         0.732         264         0.168           ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST10	1.023	0.598	120	0.354		
ST13         1.176         0.732         253         0.175           ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST11	1.063	0.592	133	0.354		
ST14         0.795         0.701         75.5         0.125           ST14'         0.795         0.701         76         0.124           ST15         0.955         0.883         75.5         0.095           ST16         1.171         0.748         173         0.245           ST17         0.94         0.895         235.3         0.019           ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST12	1.175	0.732	264	0.168		
ST14'     0.795     0.701     76     0.124       ST15     0.955     0.883     75.5     0.095       ST16     1.171     0.748     173     0.245       ST17     0.94     0.895     235.3     0.019       ST18     0.969     0.816     239     0.064       ST19     1.105     0.808     81.5     0.364	ST13	1.176	0.732	253	0.175		
ST15     0.955     0.883     75.5     0.095       ST16     1.171     0.748     173     0.245       ST17     0.94     0.895     235.3     0.019       ST18     0.969     0.816     239     0.064       ST19     1.105     0.808     81.5     0.364	ST14	0.795	0.701	75.5	0.125		
ST16     1.171     0.748     173     0.245       ST17     0.94     0.895     235.3     0.019       ST18     0.969     0.816     239     0.064       ST19     1.105     0.808     81.5     0.364	ST14'	0.795	0.701	76	0.124		
ST17     0.94     0.895     235.3     0.019       ST18     0.969     0.816     239     0.064       ST19     1.105     0.808     81.5     0.364	ST15	0.955	0.883	75.5	0.095		
ST18         0.969         0.816         239         0.064           ST19         1.105         0.808         81.5         0.364	ST16	1.171	0.748	173	0.245		
ST19 1.105 0.808 81.5 0.364	ST17	0.94	0.895	235.3	0.019		
	ST18	0.969	0.816	239	0.064		
ST20 1.168 0.916 89 0.283	ST19	1.105	0.808	81.5	0.364		
	ST20	1.168	0.916	89	0.283		

Column	Elevasi		Panjang	Kemiringan		
Saluran	Awal	Akhir	Saluran (m)	Saluran (%)		
ST21	0.937	0.906	196.8	0.016		
ST22	0.976	0.839	216.5	0.063		
ST23	1.025	1.015	77	0.013		
ST24	1.025	1.004	76	0.028		
ST25	0.741	0.684	66	0.086		
ST26	1.373	0.937	82	0.532		
ST27	1.296	0.708	193.8	0.303		
ST28	0.708	0.549	140	0.114		
ST29	0.708	0.549	140	0.114		
ST30	0.489	0.335	267.7	0.058		
ST31	0.751	0.499	272.5	0.092		
ST32	0.738	0.589	158	0.094		
ST33	0.571	0.518	215.7	0.025		
ST34	0.774	0.638	22	0.618		
ST35	0.774	0.638	23	0.591		
ST36	0.629	0.571	122	0.048		
ST37	0.539	0.489	122	0.041		
ST38	0.638	0.511	67	0.190		
ST39	0.66	0.393	144.5	0.185		
ST40	0.92	0.598	148	0.218		
ST41	0.817	0.47	54	0.643		
ST42	0.694	0.393	54	0.557		
ST43	0.572	0.499	93	0.078		
ST44	0.611	0.489	91	0.134		
ST45	0.764	0.611	91	0.168		
ST46	0.611	0.595	90	0.018		
ST47	0.611	0.451	85	0.188		
ST48	0.611	0.499	87	0.129		

Metode rasional digunakan untuk menghitung debit puncak pada saluran drainase Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang.

Saluran SP1

Data eksisting saluran:

Elevasi Awal = 0.882 mElevasi Akhir = 0.094 m

Panjang = 415.96 m

В = 1 mΗ = 1 m

Ι = 0.0041

N =0.025Luas penampang basah, dapat dihitung dengan menggunaan rumus:

 $A=B \times h$ 

 $A=B \times h$ 

Keliling basah, dapat dihitung menggunakan rumus:

P=B+2h

$$P=1+(2 \times 1)=3 \text{ m}$$

Jari-jari hidrolis, dapat dihitung menggunakan rumus:

R = A/P

$$R = 1/3 = 0.33 \text{ m}$$

Kecepatan aliran rata-rata, dapat dihitung dengan menggunakan rumus:

 $V=1/n\times R^{(2/3)}\times S^{(1/2)}$ 

$$V=1/0,025 \times [0,33] ^(2/3) \times [0,0019] ^(1/2)$$

V=0,837 m/det

Debit air di saluran

 $O=V\times A$ 

 $Q=0.837 \text{ m/det}\times1\text{m}^2$ 

Q=0,837 m^3/det

Untuk mengevaluasi kemampuan masing-masing tampung debit saluran, dilakukan perhitungan debit rancangan menggunakan curah hujan kala ulang 2 tahun sebagai berikut:

#### a. Saluran A1

Limpasan dari lahan

Diketahui data-data lahan sebagai berikut :

$$A = 5.90 \text{ Ha}$$

$$Ls = 415.096$$
 m

$$Lt = 577.21$$
 m

$$St = 0.137$$
 %

$$C = 0.75$$

$$V = 0.837$$
 m/det

Perhitungan:

to = 0,0197 
$$\left(\frac{Lt}{St^{0.5}}\right)^{0.77}$$

to = 0.0197 
$$\left(\frac{577.21}{0.137^{0.5}}\right)^{0.77}$$

to = 
$$5,671$$
 menit

$$td = \frac{Ls}{Ls}$$

$$td = \frac{415.96}{60 \quad 0.837}$$

$$td = 8,2829 \text{ menit}$$

$$tc = to + td$$

$$tc = 13,954 \text{ menit} = 0,2326 \text{ jam}$$

$$C_{S} = \frac{2tc}{2tc + td}$$

$$Cs = 0.7711$$

$$I = \frac{R_{24}}{24} x \left(\frac{24}{tc}\right)^{\frac{2}{3}}$$

$$I = \frac{111}{24} x \left(\frac{24}{0.2326}\right)^{\frac{2}{3}}$$

$$I = 101,7576 \text{ mm/jam}$$

Q = 0,00278 . C . Cs . I . A

 $Q = 0.00278 \cdot 0.75 \cdot 0.7711 \cdot 101.7576 \cdot 5.90$ 

 $Q = 0.9653 \text{ m}^3 / \text{det}$ 

#### 3. Pemodelan Menggunakan Aplikasi

Penggambaran jaringan drainase dimulai dengan membuat junction kemudian dihubungkan dengan setiap conduit, selanjutnya menggambar subcatement untuk setiap junction. Peta jaringan drainase Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang yang telah dibuat di perangkat lunak dapat dilihat pada gambar dibawah ini:



**Gambar 10.** Peta Jaringan Drainase Dalam Aplikasi EPA SWMM 5.1

Selanjutnya melakukan input parameter setiap junction, conduit dan subcatchment, dapat

dilihat pada gambar dibawah ini:



Gambar 11. (a) Input Parameter Subcatchment (b) Input Parameter Conduit (c) Input Parameter Junction

Langkah selanjutnya yaitu melakukan input rain gages atau curah hujan jam-jaman yang didapat dari Hyetograph Periode Ulang 2 Tahun Metode ABM. Kemudian melakukan running program. Hasil running perangkat lunak dapat dilihat pada gambar dibawah ini:



Gambar 12. Hasil Running EPA SWMM 5.1

Dari hasil running terdapat saluran yang tidak mampu menampung limpasan yang terjadi. Indikator warna merah pada saluran SP1, SS4 dan SS5 menunjukan kelebihan kapasitas saluran. Berikut ini adalah hasil running pada saluran dapat dilihat pada gambar dibawah ini.

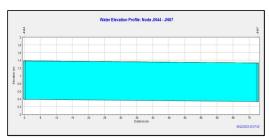


**Gambar 13.** Saluran Yang Memiliki Potensi Banjir

Untuk titik/junction yang terjadi banjir dapat dilihat pada summary results dibawah ini

Node	Hours Flooded	Maximum Rate LPS	Day of Maximum Flooding	Hour of Maximum Flooding	Total Flood Volume 10^6 ltr	Maximum Ponded Depth Meters
JN43	0.02	1618.19	0	00:09	0.078	0.000
JN44	0.05	7210.37	0	00:09	0.531	0.000
JN45	0.16	13775.17	0	00:09	2.267	0.000
JN48	0.16	1189.27	0	00:09	0.182	0.000
JN49	0.16	990.74	0	00:09	0.149	0.000
JN5	0.01	337.57	0	00:09	0.007	0.000
JN50	0.02	627.06	0	00:09	0.028	0.000
JN51	0.17	1656.69	0	00:09	0.295	0.000
JN52	0.02	424.31	0	00:09	0.013	0.000
JN53	0.06	1220.22	0	00:09	0.089	0.000
JN54	0.17	2834.77	0	00:09	0.449	0.000
JN55	0.03	1213.37	0	00:09	0.068	0.000
JN56	0.15	1577.82	0	00:09	0.212	0.000
JN57	0.19	2288.35	0	00:09	0.510	0.000
JN58	0.07	1310.44	0	00:09	0.102	0.000
JN59	0.18	1474.89	0	00:09	0.265	0.000
JN6	0.15	1989.70	0	00:09	0.331	0.000
JN60	0.04	749.54	0	00:09	0.049	0.000
JN61	0.18	1775.64	0	00:09	0.276	0.000
JN62	0.07	1102.05	0	00:09	0.087	0.000
JN64	0.17	2752.09	0	00:09	0.352	0.000
JN65	0.02	3289.88	0	00:09	0.150	0.000
JN66	0.15	6793.13	0	00:09	1.263	0.000
JN67	0.15	4205.38	0	00:09	0.663	0.000
JN69	0.05	1298.32	0	00:09	0.087	0.000
JN7	0.06	971.01	0	00:09	0.072	0.000
JN70	0.13	4165.67	0	00:09	0.440	0.000
JN71	0.18	2073.67	0	00:09	0.261	0.000

**Gambar 14.** Summary Results Junction Terdapat beberapa junction yang mengalami banjir dimana banjir terjadi paling lama di JN57 yaitu 0,19 jam atau 11,4 menit dengan total volume banjir = 0,510 m<sup>3</sup>



**Gambar 15.** Potongan Memanjang Saluran SP1

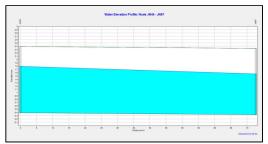
# 4. Perbaikan Sistem Drainase Menggunakan Perangkat Lunak

Sistem drainase yang tidak mampu mengalirkan debit limpasan secara umum dapat terjadi karena dua hal, diantaranya adalah:

- a. Debit limpasan terlalu besar akibat daerah tangkapan hujan sebagian besar kedap air dan hanya sebagian kecil air yang terinfiltrasi, dimana perubahan suatu daerah perkotaan yang semula lahan terbuka menjadi lahan terbangun mengakibatkan luasan resapan menjadi berkurang. Akibatnya, hujan yang jatuh ke permukaan tanah sebagian besar akan menjadi limpasan permukaan.
- Kapasitas saluran yang terlalu kecil, dimana dimensi saluran tidak cukup untuk mengalirkan debit limpasan tanpa terjadi luapan.

Program ini menyediakan fasilitas yang sangat berguna dalam mengevaluasi sistem yang bermasalah yaitu Query. Banjir dan luapan pada saluran dapat dengan mudah terlihat menggunakan Query. Sehingga kita dapat mengetahui dengan cepat tanpa harus memetakan satu persatu untuk kejadian banjir yang terjadi. Titik-titik yang terjadi banjir selanjutnya dilakukan perbaikan baik dari segi dimensi, elevasi maupun konstruksi saluran.

Perbaikan saluran drainase Kawasan Pemukiman Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang dilakukan dengan cara trial and error yaitu dengan beberapa kali percobaan. Percobaan pertama dengan mengganti semua dimensi saluran yaitu pada saluran SP1, SS4, dan SS5. Hasilnya titik banjir pada junction berkurang. Dapat dilihat pada gambar dibawah ini:



**Gambar 16.** Potongan Memanjang Saluran SP1 Pada JN44-JN67 Perbaikan Pertama

Tabel 12. Perbaikan Kedua Sistem Drainase

Nama Elevasi Eksisting (m)		sting Perbaikan	Nama Saluran	Dimensi Eksisting		Dimensi Perbaikan	
				B (m)	H (m)	B (m)	H (m)
J44	0.388	0.000					
J67	0.330	0.000	SP1	1	١,	2	2
J68	0.467	0.000	SPI	1	1		2
J65	0.496	0.000					
J66	0.653	0.100	SP1	0.5	0.5	1	1
J27	1.274	0.750	SS5	0.5	0.5	1	1
J40	0.592	0.000	SS4	0.5	0.5	1	1

Setelah melakukan perbaikan pertama berupa perubahan dimensi saluran perbaikan kedua pada saluran SP1, SS4 dan SS5 dilakukan dengan penambahan dimensi berupa tinggi dan lebar saluran. Hal ini dilakukan karena elevasi pada saluran SP1, SS4 dan SS5 telah mengalami pendangkalan akibat dari sedimentasi.

#### **KESIMPULAN**

Berdasarkan analisis dan pembahasan yang telah dilakukan maka diambil kesimpulan sebagai berikut :

- 1. Saluran drainase Kawasan Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang mempunyai beberapa tipikal saluran yaitu:
  - a. Saluran pasangan bata dimensi 1 m x 1 m pada saluran SP1
  - b. Saluran pasangan bata dimensi 0,5 m x 0,5 m pada saluran SS4 dan SS5
- 2. Kapasitas saluran eksisting drainase Kawasan Jalan Silaberanti Kelurahan Silaberanti Kota Palembang paling besar terdapat pada saluran SP1 dengan debit 0,837 m3/detik dan kapasitas saluran paling kecil terdapat pada saluran ST6 dengan debit 0,005 m3/detik. Dengan demikian terdapat perubahan dimensi saluran agar debit limpasan yang terjadi dapat teratasi, perubahan dimensi saluran SP1 dari 1 m x 1 m menjadi 2 m x 2 m, serta saluran dan Saluran SS4 dan SS5 yang sebelumnya 0,5 m x 0,5 m menjadi 1 m x 1 m.

# **REFERENSI**

- Belladona, M., 2005: Analisis Faktor Lingkungan Penyebab Banjir Kota Palembang. Tesis, Program Studi S2 Ilmu Lingkungan UGM, Yogyakarta.
- Catherine Marshall and Gretchen B. Rossman, "Designing Qualitative Research 3e".(California: Sage Publication Inc, 1999)
- Hanipah. 2015: Evaluasi Saluran Drainase dengan Model EPA SWMM 5.1 di Perumahan Pondok Ungu, Bekasi Utara, Jawa Barat.
- Hasmar, 2002: "Drainase Perkotaan". Penerbit UII Press.
- Joesron Loebis. 1992. Banjir Rencana untuk Bangunan Air. Departemen Pekerjaan Umum.
- Marlina, A., 2016: Analisis Genangan Banjir Dengan Simulasi Model 2 Dimensi Di Sungai Musi Kota Palembang.
- PERATURAN MENTERI PEKERJAAN UMUM REPUBLIK INDONESIA. 2014: "Penyelenggaraan Sistem Drainase Perkotaan." Menteri Pekerjaan Umum Republik Indonesia
- Situmorang, R., 2015: Penerapan Model EPA SWMM 5.1 untuk Evaluasi Saluran Drainase di Darmawangsa Residence, Bekasi, Jawa Barat.
- Soewarno. 2014: Aplikasi Metode Statistika Untuk Analisis Data Hidrologi. Graha Ilmu, Yogyakarta.
- Sudjarwadi, 1987. Teknik Sumber Daya Air. Diktat Kuliah Jurusan Teknik Sipil. Yogyakarta.
- Suripin. 2004: Sistem Drainase Perkotaan yang Berkelanjutan. ANDI Offset, Yogyakarta.
- Syuhada, Robby Aulia dkk. 2016: Analisa Debit Banjir Menggunakan EPA Storm Water Management Model (SWMM) di Sub DAS Kampar Kiri, Riau.

- Triatmodjo, B., 2008: Hidrologi Terapan, Penerbit Beta Offset, Yogyakarta.
- Zarkani, M. Rizal dkk. 2016: Analisa Drainase Untuk Penanggulangan Banjir Menggunakan Epa Swmm, Riau.