



TUGAS AKHIR - RE 184804

**KAJIAN PENGGUNAAN TOWER TANK KREMBANGAN
PADA SISTEM DISTRIBUSI PDAM SURYA SEMBADA KOTA
SURABAYA**

AJENG DWI ANDARESTA
03211640000037

DOSEN PEMBIMBING:
Alfan Purnomo, ST., MT

Departemen Teknik Lingkungan
Fakultas Teknik Sipil Perencanaan dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya 2020



TUGAS AKHIR - RE 184804

**KAJIAN PENGGUNAAN TOWER TANK KREMBANGAN
PADA SISTEM DISTRIBUSI PDAM SURYA SEMBADA KOTA
SURABAYA**

AJENG DWI ANDARESTA
03211640000037

**DOSEN PEMBIMBING:
Alfan Purnomo, ST., MT**

Departemen Teknik Lingkungan
Fakultas Teknik Sipil Perencanaan dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya 2020



TUGAS AKHIR - RE 184804

**STUDY OF TOWER TANK APPLICATION IN
DISTRIBUTION SYSTEM PDAM SURYA SEMBADA KOTA
SURABAYA**

AJENG DWI ANDARESTA
03211640000037

SUPERVISOR :
Alfan Purnomo, ST., MT

Department of Environmental Engineering
Faculty of Civil Planning and Geo Engineering
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya, 2020

LEMBAR PENGESAHAN

KAJIAN PENGGUNAAN TOWER TANK KREMBANGAN PADA SISTEM DISTRIBUSI PDAM SURYA SEMBADA KOTA SURABAYA

TUGAS AKHIR

Diajukan Untuk Memenuhi Salah Satu Syarat
Memperoleh Gelar Sarjana Teknik
pada

Program Studi S-1 Departemen Teknik Lingkungan
Fakultas Teknik Sipil, Perencanaan, dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember

Oleh:

AJENG DWI ANDARESTA

NRP : 03211640000037

Disetujui oleh Pembimbing Tugas Akhir

Alfan Purnomo, S.T., M.T
NIP 19830304 200604 1 002



Surabaya
06 Agustus 2020

Kajian Penggunaan Tower Tank Kremlangan Pada Sistem Distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya

Nama Mahasiswa : Ajeng Dwi Andaresta
NRP : 03211640000037
Departemen : Teknik Lingkungan
Dosen Pembimbing : Alfan Purnomo, ST., MT

ABSTRAK

PDAM Surya Sembada Kota Surabaya mempunyai cakupan pelayanan sebesar 98,97% namun nilai tekanan sambungan pelanggan yang terlayani dengan tekanan lebih dari 7 meter pada tahun 2018 hanya sebesar 19,84%. Menara air dapat menaikkan tekanan dengan memanfaatkan ketinggiannya selain itu dapat digunakan untuk menyeimbangkan debit pengaliran pada area pelayanan. Sebagai upaya peningkatan kualitas air pelanggan, maka dilakukan kajian untuk mengaktifkan kembali bangunan tower tank Kremlangan berkapasitas 1.500 m^3 setinggi 35 m. Kajian ini mempunyai tujuan untuk menganalisis kondisi eksisting jaringan pipa distribusi jika menggunakan pompa Kremlangan dalam menyuplai air, menganalisis kemampuan tower tank Kremlangan dalam menyuplai air pada tahun 2030, dan menentukan sistem pengaliran yang sesuai dalam segi tekanan yang dihasilkan dan penggunaan energi listrik pompa.

Analisis jaringan distribusi menggunakan pemodelan dengan program WaterCAD V8i series5. Pemodelan jaringan distribusi dilakukan dengan beberapa parameter, yaitu debit, kecepatan, tekanan, dan biaya pengoperasian pompa. Pemodelan menggunakan data sekunder dan dilakukan untuk perhitungan kebutuhan air pada tahun 2019 dan 2030.

Dari hasil komputasi program WaterCAD untuk kondisi eksisting jaringan pipa distribusi menggunakan 4 pompa Kremlangan pada tahun 2019 menghasilkan total 367 titik *junction* yang mempunyai nilai tekanan dibawah 10 m. Nilai tekanan kurang disebabkan karena pompa eksisting tidak dapat mengatasi fluktuasi pemakaian air pada daerah pelayanan. Pada parameter kecepatan aliran hasil komputasi menunjukkan bahwa pada jam puncak nilai kecepatan cenderung tinggi yaitu kecepatan rata-rata

memiliki nilai 0,53 m/s dan nilai tertinggi yaitu 2,8 m/s. Selanjutnya untuk analisis kemampuan tower tank Krembangan dalam menyuplai air pada tahun 2030, terbagi menjadi 3 *trial*. Hasil *trial* 1 dengan menggunakan tower tank menghasilkan total terdapat 63 titik *junction* yang mempunyai nilai tekanan dibawah 10 m. Nilai tekanan tersebut jauh lebih baik pada penggunaan tower tank daripada hanya menggunakan pompa eksisting. Nilai tekanan yang masih kecil pada *junction* disebabkan oleh nilai *headloss* yang masih tinggi. Pada *trial* 2 dengan memasang booster pump pada jaringan yang mempunyai nilai tekanan kecil dapat menghasilkan nilai tekanan rata-rata 17 m pada jam puncak. Dan pada *trial* 3 dengan pembatasan area pelayanan tower tank menghasilkan nilai tekanan rata-rata 23 m pada jam puncak. Pembatasan area pelayanan dengan mengeliminasi sub zona 305. Dari segi efisiensi energi pompa dan nilai tekanan yang paling memenuhi, *trial* 3 menggunakan tower tank dengan pembatasan area pelayanan merupakan alternatif terbaik dalam kajian penggunaan tower tank Krembangan.

Kata kunci : Jaringan Distribusi, PDAM Surya Sembada Kota Surabaya, Tekanan Air, Tower Tank, WaterCAD V8i Series 5.

Study Of Tower Tank Application In Distribution System PDAM Surya Sembada Kota Surabaya

Name of Student : Ajeng Dwi Andaresta
NRP : 03211640000037
Study Programme : Teknik Lingkungan
Supervisor : Alfan Purnomo, ST., MT

ABSTRACT

PDAM Surya Sembada Kota Surabaya has service coverage amounted to 98.97% but the value of customer connection *Pressure* that is served with a *Pressure* of more than 7 meters in 2018 is only 19.84%. The water tower can increase *Pressure* by utilizing its height, otherwise it can be used to balance the discharge flowing in the service area. As an effort to improve the customer's water quality, a study was conducted to reactivate the Krembangan tower building with a capacity of 1,500 m³ and 35 m high. This study has a purpose to analyze the condition of the existing distribution pipelines when using Krembangan pumps for supplying water, analyze the ability of Krembangan tower tanks to supply water in 2030, and determine the suitable supplying system in terms of *Pressure* result and the use of pumped electrical energy.

Analysis of the distribution system using WaterCAD V8i modeling program series5. Distribution system modeling is carried out with using several parameters, which is flowrate, speed, *Pressure*, and pump operating costs.

The results of the computation with WaterCAD program for the existing condition of the distribution pipeline using 4 Krembangan pumps in 2019 produced total of 367 junction points having *Pressure* below 10 m. The *Pressure* value is below 10 m because the existing pump cannot overcome the fluctuations of water demanded in the service area. The results of the computation in parameters velocity of water show that at peak hours the velocity values tend to be high which is the average velocity has a value of 0.53 m/s and the highest value is 2.8 m/s. Furthermore, for the analysis of the ability of the Krembangan tower tank to supply water in 2030, it is divided into 3 trials. The

results of *trial 1* using tower tanks produced total of 63 junction points having *Pressure* below 10 m. The *Pressure* value is much better with use the tower tank than using only existing pumps. The *Pressure* value below 10 m at the junction is caused by headloss value is still high. *Trial 2* by installing booster pumps on a distribution pipeline that has a low *Pressure* value can produces an average *Pressure* value of 17 m during peak hours. And in *trial 3* with limiting the service area of the tower tank produces an average *Pressure* value of 23 m during peak hours. Limiting the service area by eliminating sub-zone 305. In terms of pump energy efficiency and the most comply *Pressure* value, *trial 3* using tower tanks with limiting the service area is the best alternative in the study of the utilization of the Krembangan tower tank.

Kata kunci : Distribution System, PDAM Surya Sembada Kota Surabaya, Water Pressure, Water Tower, Watercad V8i Series 5.

KATA PENGANTAR

Puji dan syukur dipanjangkan atas kehadiran Allah SWT yang telah melimpahkan rahmat dan karunia-Nya sehingga dapat menyelesaikan laporan Tugas Akhir yang berjudul “Kajian Penggunaan Tower Tank Krembangan Pada Sistem Distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya” tepat pada waktunya. Dalam penyusunan Tugas Akhir ini, saya menyampaikan terima kasih yang sebesar-besarnya kepada:

1. Bapak Alfan Purnomo, ST., MT selaku dosen pembimbing tugas akhir, terima kasih atas bimbingan, saran dan kesabarannya dalam penyusunan Tugas Akhir ini.
2. Ibu Harmin Sulistyaning Titah ST., MT., Ph.D selaku koordinator Tugas Akhir.
3. Bapak Ir. Bowo Djoko Marsono, M.Eng, Ibu Susi Agustina Wilujeng S.T.,M.T., dan Ibu Ir. Atiek Moesriati M.Kes selaku dosen pengarah sidang proposal.
4. Bapak Ir. Eddy Setiadi Soedjono Dipl.SE.M.Sc, Ph.D dan Bapak Dr. Ali Masduqi S.T., M.T.selaku dosen pengarah sidang kemajuan
5. Bapak Ir. Eddy Setiadi Soedjono Dipl.SE.M.Sc, Ph.D, Ibu Ir. Atiek Moesriati M.Kes dan Bapak Dr. Ali Masduqi S.T., M.T. selaku dosen penguji sidang lisan.
6. Segenap dosen pengajar di Teknik Lingkungan yang telah membagikan ilmunya.
7. Pihak PDAM Surya Sembada Kota Surabaya yang telah mengizinkan untuk melakukan tugas akhir ini.
8. Kedua orangtua, adik-adik, dan segenap keluarga atas doa dan dukungan.
9. Teman-teman angkatan 2016 dan para sahabat yang selalu membantu dan mendukung penulis selama proses penyusunan Tugas Akhir ini.
10. Seluruh pihak yang tidak dapat penulis sebutkan satu persatu atas dukungan dan kerjasama yang diberikan.

Semoga laporan ini dapat memberikan manfaat bagi pembaca ataupun untuk penelitian selanjutnya.

Surabaya, 07 Juli 2020

Penyusun

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

DAFTAR ISI

ABSTRAK	i
ABSTRACT	iii
KATA PENGANTAR	v
DAFTAR ISI	vii
DAFTAR GAMBAR	xii
DAFTAR TABEL	xiii
BAB 1 PENDAHULUAN	1
1.1 LATAR BELAKANG	1
1.2 RUMUSAN MASALAH	2
1.3 TUJUAN	3
1.4 RUANG LINGKUP	3
1.5 MANFAAT	4
BAB 2 TINJAUAN PUSTAKA	5
2.1 GAMBARAN UMUM	5
2.1.1 Kondisi Geografis, Topografis dan Geologis	5
2.1.2 Jaringan Pipa Distribusi PDAM Kota Surabaya.....	5
2.1.3 Tower Tank dan Ground Reservoir Kremlangan..	11
2.2 KEBUTUHAN AIR	13
2.2.1 Proyeksi Kebutuhan Air	13
2.2.2 Proyeksi Kebutuhan Air Domestik	13
2.2.3 Proyeksi Kebutuhan Air Non Domestik	15
2.2.4 Kriteria Penyediaan Kebutuhan Air	16
2.2.5 Fluktuasi Kebutuhan Air.....	17
2.3 SISTEM DISTRIBUSI DAN SISTEM PENGALIRAN	18
2.3.1 Sistem Distribusi Air Minum	18
2.3.2 Sistem Pengaliran Air Minum	19
2.4 RESERVOIR	20
2.5 SISTEM POMPA	21
2.5.1 Kapasitas Pompa.....	22
2.5.2 Head Pompa	22
2.5.3 Daya Pompa	22

2.6	HAL-HAL YANG PERLU DIPERHATIKAN DALAM PENELITIAN	23
2.6.1	Kecepatan Aliran.....	23
2.6.2	Sisa Tekanan	23
2.6.3	Kehilangan Tekanan	24
2.7	PROGRAM WATERCAD V8I SERIES 5 CONNECTED EDITION	25
BAB 3	METODE PENELITIAN	27
3.1.	UMUM	27
3.2.	KERANGKA PENELITIAN	27
3.3.	TAHAP PELAKSANAAN PENELITIAN	27
3.3.1	Studi Literatur.....	27
3.3.2	Pengumpulan Data Primer.....	30
3.3.3	Pengumpulan Data Sekunder.....	30
3.3.4	Analisis dan Pembahasan	31
BAB 4	ANALISIS DAN PEMBAHASAN	35
4.1.	ANALISIS KONDISI EKSISTING JARINGAN PIPA DISTRIBUSI	35
4.1.1	Tingkat Pemakaian air	35
4.1.2	Pemakaian Riil	37
4.1.3	Komputasi WaterCAD	41
4.2.	ANALISIS SISTEM DISTRIBUSI MENGGUNAKAN TOWER TANK KREMBANGAN	74
4.2.1	Proyeksi Penduduk	74
4.2.2	Proyeksi Sambungan Rumah (SR)	85
4.2.3	Proyeksi Fasilitas	100
4.2.4	Tingkat kebutuhan air	104
4.2.5	Komputasi WaterCAD	105
4.3.	PERHITUNGAN POMPA	188
BAB 5	KESIMPULAN DAN SARAN	193
5.1	KESIMPULAN	193
5.2	SARAN	193
DAFTAR PUSTAKA.....		195
LAMPIRAN A		197

LAMPIRAN B	198
LAMPIRAN C	207
LAMPIRAN D	225
BIOGRAFI PENULIS	233

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

DAFTAR GAMBAR

Gambar 2.1 Peta Administrasi Wilayah Kajian.....	7
Gambar 2.2 Peta Jaringan Pipa Distribusi PDAM Kota Surabaya	8
Gambar 2.3 Peta zona pelayanan instalasi produksi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya	9
Gambar 2.4 Peta Jaringan Pipa Distribusi Wilayah Kajian	10
Gambar 2.5 Sistem Penyaluran dengan Tower Tank dan Bangunan Tower Tank Kremlangan	11
Gambar 2.6 Bangunan Ground Reservoir Kremlangan dan Pompa.....	12
Gambar 2.7 Penyaluran dengan Ground Reservoir Timur Kremlangan.....	12
Gambar 3.1 Skema Langkah Kerja	29
Gambar 4.1 Jaringan Distribusi pada WaterCAD	46
Gambar 4.2 Fluktuasi Debit Pada Tujuan 1	48
Gambar 4.3 Jumlah <i>Junction</i> yang Memiliki Nilai Tekanan Dibawah 10 m	49
Gambar 4.4 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	51
Gambar 4.5 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)	52
Gambar 4.6 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	53
Gambar 4.7 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)	54
Gambar 4.8 Fluktuasi Debit Pada Trial 1	107
Gambar 4.9 Jumlah <i>Junction</i> yang Memiliki Nilai Tekanan Dibawah 10 m Trial 1	108
Gambar 4.10 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	109
Gambar 4.11 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)	110
Gambar 4.12 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	111
Gambar 4.13 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)	112
Gambar 4.14 Pembagian segmen 1 dan 2	133

Gambar 4.15 Fluktuasi Debit Pada Trial 2	136
Gambar 4.16 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	137
Gambar 4.17 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan).....	138
Gambar 4.18 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	139
Gambar 4.19 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan).....	140
Gambar 4.20 Fluktuasi Debit Pada Trial 3	163
Gambar 4.21 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	164
Gambar 4.22 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan).....	165
Gambar 4.23 hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan <i>Headloss</i>).....	166
Gambar 4.24 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan).....	167

DAFTAR TABEL

Tabel 2.1 Luas Wilayah dan Ketinggian Rata-Rata Wilayah Pelayanan Sub Zona.....	6
Tabel 2.2 Kebutuhan Air Berdasarkan Kategori Kota	16
Tabel 2.3 Kebutuhan Air Non Domestik	16
Tabel 2.4 Nilai Faktor Jam Puncak Untuk Setiap Pipa	17
Tabel 4.1 Kategori Pelanggan PDAM Surya Sembada Surabaya	35
Tabel 4.2 Data Pemakaian Air Rata-Rata Tahun 2015-2019	36
Tabel 4.3 Persentase Pemakaian	37
Tabel 4.4 Data Pemakaian Riil Tahun 2019.....	37
Tabel 4.5 Pemakaian Riil pada Setiap Sub Zona	40
Tabel 4.6 Unit Pemakaian Riil pada Setiap Sub Zona	40
Tabel 4.7 Pemakaian Rata-Rata dan Jam Puncak Tahun 2019.	41
Tabel 4.8 Kebutuhan Titik Tapping Tahun 2019	42
Tabel 4.9 Nilai Faktor <i>Multiplier Demand</i>	44
Tabel 4.10 Nilai Faktor <i>Multiplier Reservoir</i>	45
Tabel 4.11 Hasil Komputasi.....	47
Tabel 4.12 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Average (19.00)	55
Tabel 4.13 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Puncak (08.00).59	59
Tabel 4.14 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00).....	64
Tabel 4.15 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)	69
Tabel 4.16 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	75
Tabel 4.17 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri ..	76
Tabel 4.18 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	76
Tabel 4.19 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode	77
Tabel 4.20 Proyeksi Penduduk Kecamatan Kremlangan Hingga Tahun 2030.....	78
Tabel 4.21 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	79
Tabel 4.22 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri ..	79
Tabel 4.23 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	80
Tabel 4.24 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode	80
Tabel 4.25 Proyeksi Penduduk Kecamatan Pabean Cantian Hingga Tahun 2030.....	81

Tabel 4.26 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	82
Tabel 4.27 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	82
Tabel 4.28 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	83
Tabel 4.29 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode	83
Tabel 4.30 Proyeksi Penduduk Kecamatan Semampir Hingga Tahun 2030	84
Tabel 4.31 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	85
Tabel 4.32 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	86
Tabel 4.33 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	86
Tabel 4.34 Koefisien Korelasi masing-masing metode	87
Tabel 4.35 Proyeksi SR subzona 305 hingga tahun 2030	87
Tabel 4.36 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	88
Tabel 4.37 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	88
Tabel 4.38 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	89
Tabel 4.39 Koefisien Korelasi masing-masing metode	89
Tabel 4.40 Proyeksi SR subzona 309 hingga tahun 2030	90
Tabel 4.41 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	90
Tabel 4.42 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	91
Tabel 4.43 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	91
Tabel 4.44 Koefisien Korelasi masing-masing metode	92
Tabel 4.45 Proyeksi SR subzona 313 hingga tahun 2030	92
Tabel 4.46 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	93
Tabel 4.47 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	93
Tabel 4.48 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	94
Tabel 4.49 Koefisien Korelasi masing-masing metode	94
Tabel 4.50 Proyeksi SR subzona 414 hingga tahun 2030	94
Tabel 4.51 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	95
Tabel 4.52 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	96
Tabel 4.53 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode <i>Least Square</i>	96
Tabel 4.54 Koefisien Korelasi masing-masing metode	97
Tabel 4.55 Proyeksi SR subzona 415 hingga tahun 2030	97
Tabel 4.56 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika ...	98
Tabel 4.57 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri	98

Tabel 4.58 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square.....	99
Tabel 4.59 Koefisien Korelasi masing-masing metode	99
Tabel 4.60 Proyeksi SR subzona 419 hingga tahun 2030	99
Tabel 4.61 Proyeksi Fasilitas Industri pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030.....	101
Tabel 4.62 Proyeksi Fasilitas Pemerintahan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030	101
Tabel 4.63 Proyeksi Fasilitas Perdagangan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030	102
Tabel 4.64 Proyeksi Fasilitas Sosial Umum pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030	102
Tabel 4.65 Proyeksi Fasilitas Sosial Khusus pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030	103
Tabel 4.66 Proyeksi Fasilitas Pelabuhan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030	103
Tabel 4.67 Kebutuhan Air Tahun 2030 Pada Setiap Sub Zona	105
Tabel 4.68 Hasil Komputasi.....	106
Tabel 4.69 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Average (19.00)	113
Tabel 4.70 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Puncak (08.00)	117
Tabel 4.71 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)....	122
Tabel 4.72 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)	127
Tabel 4.74 Hasil Komputasi.....	135
Tabel 4.75 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Average (19.00)	141
Tabel 4.76 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Puncak (08.00)	145
Tabel 4.77 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)....	150
Tabel 4.78 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)	155
Tabel 4.79 Hasil Komputasi.....	162
Tabel 4.80 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Average (19.00)	168
Tabel 4.81 Hasil Analisis <i>Junction</i> pada Waktu Puncak (08.00)	172
Tabel 4.82 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)....	177
Tabel 4.83 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)	182
Tabel 4.84 Hasil Perhitungan Daya Pompa	189

Tabel 4.85 Nilai Tekanan Rata-Rata <i>Junction</i> Pada Jam Puncak	190
Tabel 4.86 Hasil Pembobotan Masing-Masing Trial.....	190

BAB 1

PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Pada sistem distribusi dalam penyediaan air minum, reservoir berfungsi sebagai tempat penampung air yang berasal dari IPA guna menjaga kesetimbangan antara produksi dan ketersediaan air pada kondisi darurat atau keperluan instalasi. Menurut Kementerian Pekerjaan Umum dan Perumahan Rakyat tentang panduan pendampingan SPAM perpipaan berbasis masyarakat, reservoir air dibangun dalam bentuk ground reservoir yang umumnya berguna untuk menampung produksi air dari sistem IPA, atau dalam bentuk menara air yang umumnya berguna untuk mengantisipasi kebutuhan puncak di daerah distribusi. Air yang telah diproduksi di unit produksi harus didistribusikan kepada masyarakat sebagai pelanggan PDAM. Hal ini harus menjamin kepastian pengaliran air minum ke daerah pelayanan dengan memenuhi prinsip kuantitas, kualitas, kontinuitas, dan keterjangkauan (4K).

Berdasarkan buku kinerja BUMD penyelenggara SPAM 2019 diketahui bahwa jumlah pelanggan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya yaitu sebesar 562.381 unit SL dan mempunyai cakupan pelayanan sebesar 98,97%. Tingkat kehilangan air PDAM Surya Sembada Kota Surabaya sebesar 31,22%. Tingkat kehilangan air tersebut mempunyai nilai yang cukup besar dan telah melebihi standar tingkat kehilangan air minimum yaitu sebesar 20% (Rivai dkk., 2008). Tekanan sambungan pelanggan yang terlayani dengan tekanan lebih dari 7 m pada tahun 2018 hanya sebesar 19,84%, dimana hal tersebut mengakibatkan tidak terpasoknya air pada jam puncak di beberapa wilayah pelayanan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya. Salah satunya di kawasan zona 4 (utamanya Kecamatan Kremlangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir), yang mana merupakan salah satu dari enam zona pelayanan distribusi PDAM. Pada kondisi saat ini PDAM menggunakan groundreservoir Kremlangan dengan sistem pemompaan sebagai *booster pump* dalam menyuplai air di Kecamatan Kremlangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir.

Pada sistem distribusi terdapat dua hal yang harus diperhatikan yaitu tersedianya jumlah air yang cukup dan tekanan yang memenuhi, serta menjaga kualitas air yang berasal dari instalasi pengolahan. Untuk menjaga tekanan pada akhir pipa di daerah pelayanan, pada titik awal distribusi diperlukan tekanan yang lebih tinggi untuk mengatasi kehilangan tekanan karena gesekan, yang bergantung dengan kecepatan aliran, jenis pipa, diameter pipa dan jalur pipa tersebut. Tekanan yang dibutuhkan pada titik awal distribusi tergantung pada ketinggian bangunan tertinggi yang harus dicapai oleh air, jarak titik awal distribusi dari reservoir, dan tekanan untuk hidran kebakaran yang dibutuhkan (Kusumawardani dan Astuti, 2018). Reservoir digunakan dalam sistem distribusi untuk menyeimbangkan debit pengaliran, mempertahankan tekanan, dan mengatasi keadaan darurat. Untuk optimasi penggunaan, reservoir harus diletakkan sedekat mungkin dengan pusat daerah pelayanan. Reservoir distribusi juga digunakan untuk mengurangi variasi tekanan dalam sistem distribusi (Fair dkk., 1986).

Berdasarkan latar belakang tersebut, maka dilakukan kajian untuk mengaktifkan kembali bangunan tower tank Krembangan berkapasitas 1.500 m^3 setinggi 35 m dan menganalisis kemampuan tower tank dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir guna membantu memberikan sumbangan pemikiran dalam rangka peningkatan sistem distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya.

1.2 Rumusan Masalah

Beberapa rumusan masalah yang akan dibahas dalam tugas akhir ini antara lain :

1. Bagaimana kondisi eksisting jaringan distribusi jika menggunakan pompa Krembangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir?
2. Bagaimana kemampuan tower tank Krembangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir?

3. Manakah sistem pengaliran yang sesuai dalam segi tekanan yang dihasilkan dan penggunaan energi listrik pompa?

1.3 Tujuan

Tujuan dari penyusunan tugas akhir ini adalah :

1. Menganalisis kondisi eksisting jaringan pipa distribusi jika menggunakan pompa Krembangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir.
2. Menganalisis kemampuan tower tank Krembangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir.
3. Menentukan sistem pengaliran yang sesuai dalam segi tekanan yang dihasilkan dan penggunaan energi listrik pompa.

1.4 Ruang Lingkup

Ruang lingkup pelaksanaan kegiatan tugas akhir ini adalah :

1. Pengkajian dilakukan di sub zona 305, 309, 313, 414, 415, 419, dan 434 pelayanan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya.
2. Perencanaan kebutuhan air hingga tahun 2030.
3. Pemodelan jaringan distribusi dengan parameter berupa debit, kecepatan, tekanan, dll.
4. Sistem distribusi yang dianalisis meliputi pipa primer dan sekunder.
5. Tidak memodelkan kebocoran pipa
6. Tidak memperbarui pipa atau merencanakan pipa baru
7. Kajian penggunaan tower tank Krembangan pada sistem distribusi PDAM meliputi tiga *trial* berikut:
 - a. Kemampuan tower tank dan pompa Krembangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krembangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir.

- b. Kemampuan sistem kombinasi menggunakan tower tank dan *booster pump* dalam menyuplai air di Kecamatan Kremlangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir jika tidak mampu melayani titik terjauh.
 - c. Kemampuan tower tank Kremlangan dalam menyuplai air di sebagian wilayah penelitian
8. Pengumpulan data, meliputi:
Data primer, yaitu survei lapangan kondisi tower tank Kremlangan dan kondisi wilayah penelitian.
Data sekunder, meliputi:
 - Data elevasi wilayah penelitian
 - Peta pelayanan zonasi
 - Peta eksisting jaringan pipa distribusi
 - Data jumlah pelanggan
 - Data daftar pelanggan tunggu
 - Data debit, tekanan, aliran jaringan ditribusi
 - Data perpipaan
 - Data fluktuasi pemakaian air
 - Spesifikasi tower tank Kremlangan
 - Spesifikasi pompa eksisting Kremlangan
9. Metode analisis sistem jaringan distribusi menggunakan program WaterCAD V8i series 5 Connected Edition.

1.5 Manfaat

Hasil dari pelaksanaan tugas akhir ini diharapkan memberi manfaat berupa:

1. Memberikan acuan dalam mengevaluasi dan meningkatkan sistem jaringan distribusi air minum PDAM Surya Sembada Kota Surabaya
2. Memberikan masukan kepada PDAM Surya Sembada Kota Surabaya jika tower tank difungsikan kembali dalam rangka peningkatan sistem jaringan distribusi.

BAB 2

TINJAUAN PUSTAKA

2.1 Gambaran Umum

2.1.1 Kondisi Geografis, Topografis dan Geologis

Sub zona 305, 309, 313, 414, 415, 419, dan 434 merupakan bagian dari zona 4 pelayanan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya. Secara geografis sub zona tersebut terletak pada sebagian Kecamatan Kremlangan, sebagian Kecamatan Pabean Cantian, dan sebagian Kecamatan Semampir Kota Surabaya. Secara administratif Kecamatan Kremlangan merupakan bagian dari Wilayah Surabaya Pusat yang terbagi menjadi 5 kelurahan yaitu, Kelurahan Dupak, Kelurahan MoroKremlangan, Kelurahan Perak Barat, Kelurahan Kemayoran, Kelurahan Kremlangan Selatan. Kecamatan Pabean Cantian merupakan bagian dari wilayah Surabaya Utara yang terbagi menjadi 5 kelurahan yaitu, Kelurahan Bongkaran, Kelurahan Nyamplungan, Kelurahan Kremlangan Utara, Kelurahan Perak Timur, Kelurahan Perak Utara. Sementara Kecamatan Semampir merupakan bagian dari Wilayah Surabaya Utara yang terbagi menjadi 5 kelurahan yaitu, Kelurahan Ampel, Kelurahan Sidotopo, Kelurahan Pegiran, Kelurahan Wonokusumo dan Kelurahan Ujung. Detail data untuk luas wilayah dan ketinggian rata-rata dalam wilayah pelayanan sub zona tersebut dapat dilihat pada Tabel 2.1. Total luas wilayah kajian adalah 8,54 km² dan dengan ketinggian rata-rata yaitu 4 mdpl. Peta administrasi wilayah kajian terdapat pada gambar 2.1 dan peta administrasi Kota Surabaya dapat dilihat pada lampiran A.

2.1.2 Jaringan Pipa Distribusi PDAM Kota Surabaya

Berdasarkan Buku Kinerja BUMD Penyelenggara SPAM 2019 PDAM Surabaya telah mempunyai cakupan layanan sebesar 98,97% pada tahun 2018 dan melayani penduduk sebanyak 3.306.059 jiwa dan jumlah sambungan langganan sebanyak 562.381. Peta jaringan pipa distribusi PDAM Kota Surabaya dapat dilihat pada gambar 2.2.

Wilayah pelayanan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya dibagi menjadi enam zona berdasarkan pelayanan dari instalasi produksi (IPA). Peta zona pelayanan instalasi produksi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya dapat dilihat pada gambar 2.3.

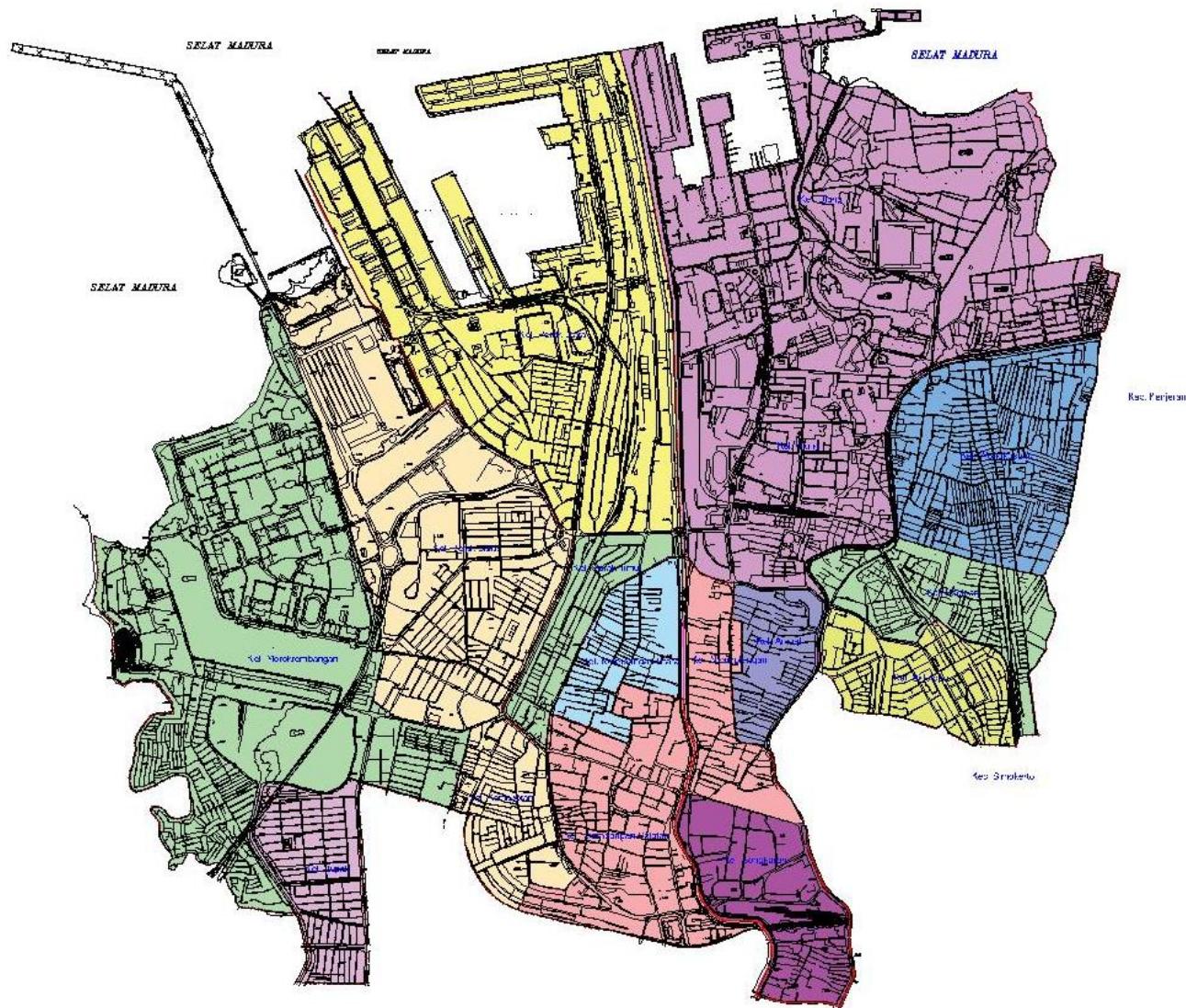
Sementara pada zona tersebut dibagi lagi menjadi beberapa sub zona yang bertujuan untuk memudahkan proses pemantauan pada pelanggan.

Pada kajian penggunaan tower tank Krembangan pada sistem distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya ini dilakukan di sub zona 305, 309, 313, 414, 415, 419, dan 434 pelayanan PDAM. Peta jaringan distribusi wilayah kajian terdapat pada gambar 2.4. Wilayah kajian tersebut berdasarkan usulan dari pihak PDAM yang berdasarkan data teknis pompa transmisi. Data titik tapping setiap sub zona terdapat pada lampiran D.

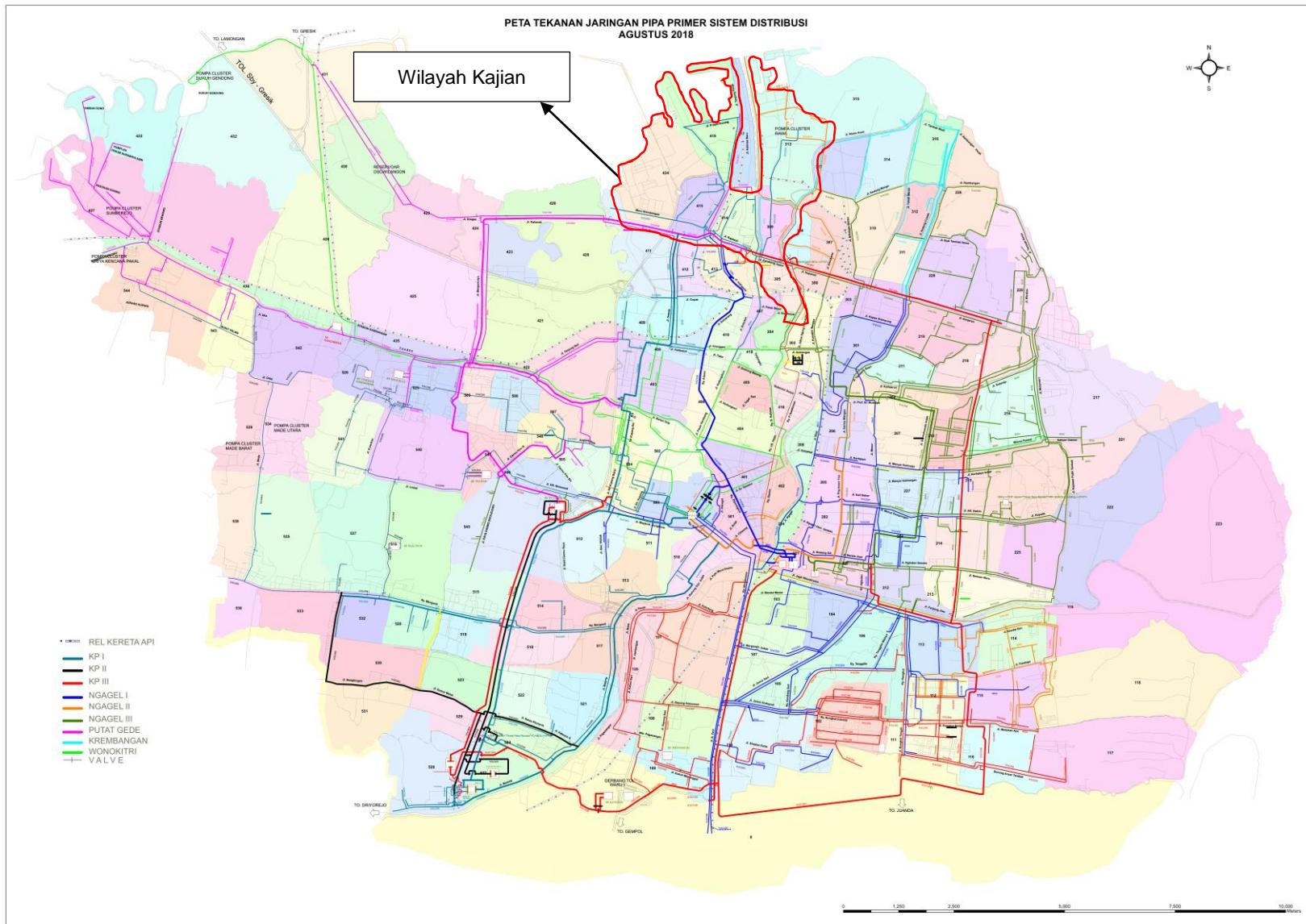
Tabel 2.1 Luas Wilayah dan Ketinggian Rata-Rata Wilayah Pelayanan Sub Zona

Sub-zona	Kecamatan	kelurahan	Luas Wilayah (km2)	Luas Wilayah Total (km2)	Ketinggian diatas Permukaan Laut (mdpl)
305	Pabean Cantian	Bongkaran	0,90	0,90	4,00
309	Pabean Cantian	Nyampungan	0,55	0,95	5,00
	Semampir	Ampel Ujung	0,38 0,02		
313	Semampir	Ujung Pegiran	0,98 0,04	1,02	5,00
	Pabean Cantian	Perak timur Krembangan utara	0,40 0,68		
414	Krembangan	Krembangan selatan	0,22	1,30	4,00
	Krembangan	Perak barat Morokrembangan	0,86 0,07		
		Perak Utara	1,16		
415	Krembangan	Perak barat	0,73	0,93	3,00
		Morokrembangan	1,58		
419	Pabean Cantian			1,16	4,00
434	Krembangan	Perak barat	0,73	2,32	3,00
		Morokrembangan	1,58		

Sumber: Data PDAM



Gambar 2.1 Peta Administrasi Wilayah Kajian



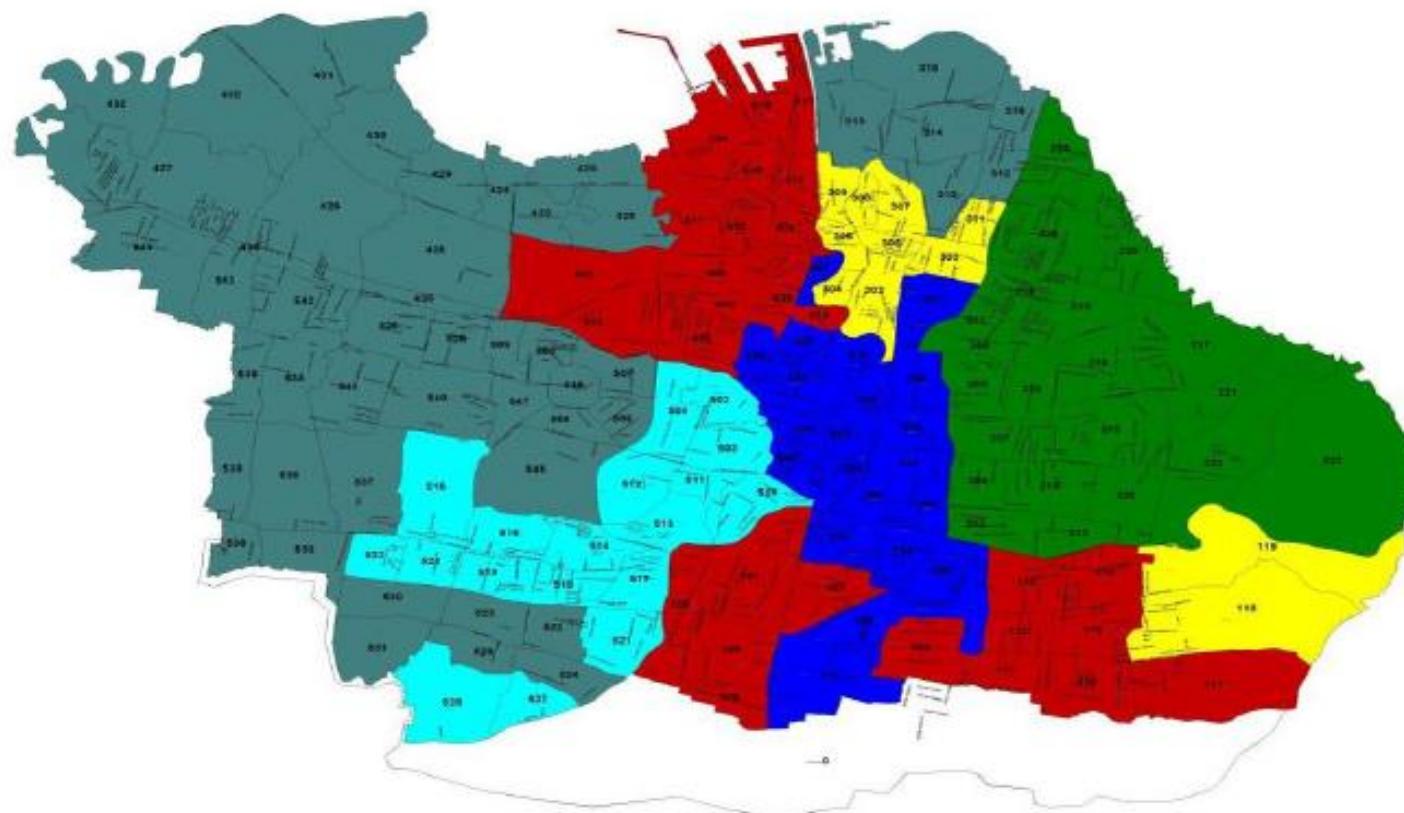
Gambar 2.2 Peta Jaringan Pipa Distribusi PDAM Kota Surabaya

Sumber: RISPAM Kota Surabaya

PETA PELAYANAN INSTALASI PRODUKSI PDAM SURYA SEMBADA KOTA SURABAYA

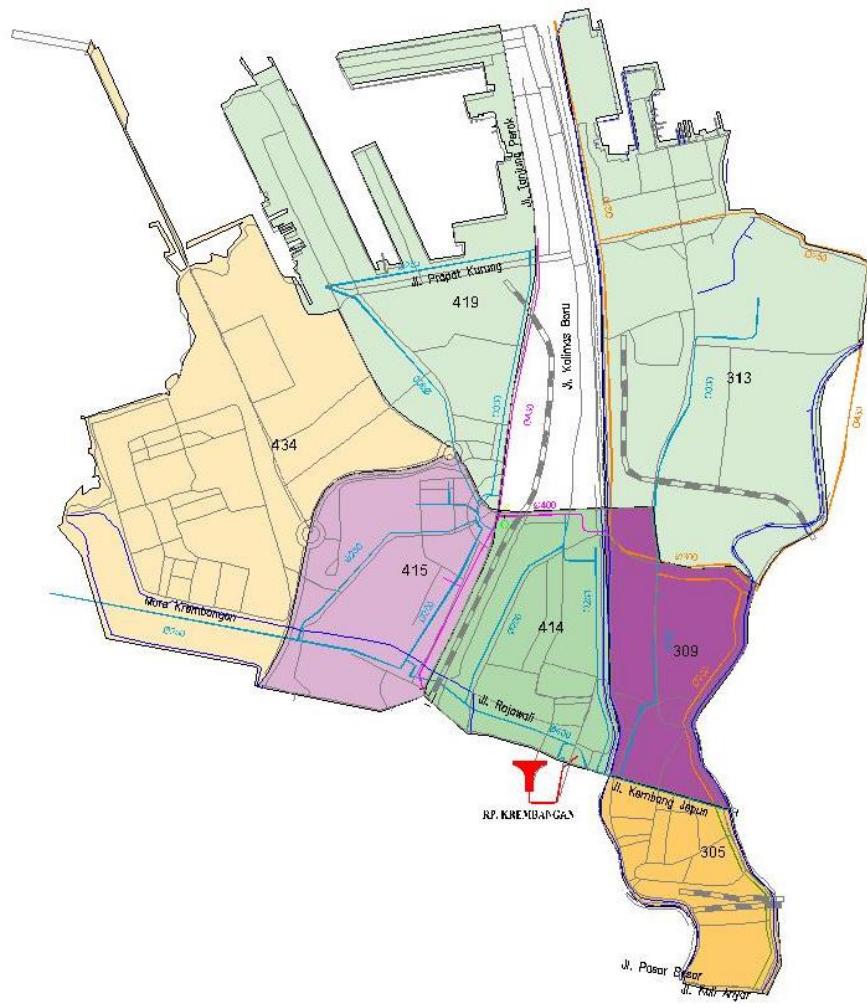
Keterangan :

- IPA NGAGEL 1
- IPA NGAGEL 2
- IPA NGAGEL 3
- IPA KARANGPILANG 1
- IPA KARANGPILANG 2
- IPA KARANGPILANG 3



Gambar 2.3 Peta zona pelayanan instalasi produksi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya

Sumber: RISPAM Kota Surabaya



Gambar 2.4 Peta Jaringan Pipa Distribusi Wilayah Kajian

2.1.3 Tower Tank dan Ground Reservoir Krembangan

Berdasarkan dokumen data teknis pompa transmisi, pompa booster, pompa cluster dan pompa distribusi, tower tank dan ground reservoir Krembangan berada pada satu wilayah yang terletak di jalan Krembangan Selatan Kota Surabaya. Dalam sistem tower tank Krembangan, air berasal dari pipa diameter 400 dari jl. Rajawali ditampung terlebih dahulu pada ground reservoir selatan berkapasitas 350 m³ kemudian dipompakan secara otomatis ke tower tank dengan ketinggian 35 meter dan berkapasitas 1500 m³ dari tower tank ini kemudian air didistribusikan melalui pipa diameter 400 ke daerah pelayanan. Reservoir pada tower tank memiliki kedalaman 7 meter dan mempunyai diameter 18 meter. Tower tank Krembangan merupakan bangunan lama jaman belanda yang mana hingga saat ini tower tersebut tidak beroperasi. Berdasarkan hasil wawancara kepada pihak PDAM tidak beroperasinya tower tank dikarenakan petugas lapangan mengira tower tank tersebut bocor, namun ternyata setelah pengecekan oleh pihak PDAM tidak mengalami kebocoran. Gambar sistem penyaluran dengan tower tank dan bangunan tower tank Krembangan terdapat pada Gambar 2.5.

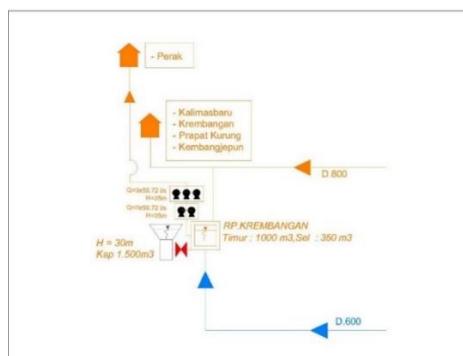


Gambar 2.5 Sistem Penyaluran dengan Tower Tank dan Bangunan Tower Tank Krembangan

Ground reservoir timur dibangun untuk menggantikan reservoir barat dengan kapasitas yang lebih besar, yaitu berkapasitas 1000 m^3 dengan area seluas 500 m^2 . Pada sistem ini ground reservoir Krembangan menerima dan menampung air dari 2 sumber air yaitu Karang Pilang dan Ngagel 1. Kemudian air didistribusikan dengan 4 pompa aktif dan 2 cadangan berkapasitas 60 L/det dengan head 35 m . Spesifikasi pompa dapat dilihat pada lampiran B. Gambar bangunan ground reservoir Krembangan dan pompa terdapat pada gambar 2.6 dan gambar sistem penyaluran dengan ground reservoir timur Krembangan terdapat pada Gambar 2.7



Gambar 2.6 Bangunan Ground Reservoir Krembangan dan Pompa



Gambar 2.7 Penyaluran dengan Ground Reservoir Timur Krembangan

2.2 Kebutuhan Air

Kebutuhan air merupakan jumlah air yang diperlukan oleh untuk memenuhi kebutuhan air bersih dimasa yang akan datang. Analisis kebutuhan air bersih untuk masa mendatang menggunakan standar-standar perhitungan yang telah ditetapkan. Kebutuhan air untuk fasilitas - fasilitas sosial ekonomi atau non domestik harus dibedakan sesuai peraturan PDAM dan memperhatikan kapasitas produksi sumber yang ada, tingkat kebocoran dan pelayanan. Faktor utama dalam menganalisis kebutuhan air adalah jumlah penduduk dan pemakaian air (liter/orang/hari) pada daerah studi. (Kalensun, 2016).

2.2.1 Proyeksi Kebutuhan Air

Kebutuhan air rata – rata terdiri atas kebutuhan domestik, kebutuhan non domestik serta kehilangan air. Kebutuhan air domestik adalah kebutuhan air bersih untuk pemenuhan kegiatan sehari-hari atau rumah tangga. Kebutuhan non domestik adalah kebutuhan air yang terdiri atas kebutuhan institusional, kebutuhan komersial dan industri serta kebutuhan fasilitas umum. Kehilangan air adalah jumlah air yang hilang akibat pemasangan sambungan yang tidak tepat, kebocoran dan penyambungan liar (Kalensun, 2016). Rumus kebutuhan air rata – rata adalah sebagai berikut:

$$Q_r = Q_d + Q_n + Q_a \quad (2.1)$$

Keterangan: Q_r = kebutuhan air rata – rata (L/s)

Q_d = kebutuhan air domestik (L/s)

Q_n = kebutuhan air non domestik (L/s)

Q_a = kehilangan air (L/s)

2.2.2 Proyeksi Kebutuhan Air Domestik

Kebutuhan air semakin lama semakin meningkat sesuai dengan laju pertumbuhan penduduk. Untuk mengetahui perkiraan kebutuhan air masyarakat dimasa mendatang diperlukan perkiraan jumlah penduduk. Menurut Peraturan Menteri Pekerjaan Umum Nomor 18 Tahun 2007, terdapat 3 metode yang dapat digunakan untuk memproyeksikan penduduk yaitu:

- a. Metode Aritmatika

Menurut Badan Pusat Statistik (2010) metode ini digunakan untuk daerah dengan kecenderungan

perkembangan penduduk yang selalu secara konstan. Metode Aritmatik dapat dihitung dengan yaitu rumus sebagai berikut :

$$P_n = P_0 + r(n) \quad (2.2)$$

Keterangan:Pn = Jumlah penduduk tahun ke-n

Po = Jumlah penduduk tahun awal

r = Rata-rata pertumbuhan penduduk per tahun

n = Periode waktu proyeksi

b. Metode Geometri

Menurut Badan Pusat Statistik (2010) metode ini menganggap bahwa laju pertumbuhan penduduk dianggap sama untuk setiap tahun. Metode Geometri dapat dihitung dengan yaitu rumus sebagai berikut :

$$P_n = P_0 + (1 + r)^n \quad (2.3)$$

Keterangan:Pn = jumlah penduduk tahun ke-n

Po = jumlah penduduk tahun awal

n = periode waktu proyeksi

r = rata-rata pertumbuhan penduduk per tahun

c. Metode Least Square

Menurut UN ESCAP (2015) metode ini digunakan dengan menganggap garis regresi yang dibuat akan memberikan penyimpangan minimum antara penduduk masa lalu dan karakteristik perkembangan penduduk. Metode ini juga merupakan metode regresi untuk hubungan antara sumbu-x dan sumbu-y dimana sumbu-y adalah jumlah penduduk dan sumbu-x adalah tahunnya. Metode least square dapat dihitung dengan rumus sebagai berikut:

$$P_n = a + (b \times n) \quad (2.4)$$

Keterangan: Pn = jumlah penduduk tahun ke-n

n = beda tahun yang dihitung dari tahun awal

a dan b = konstanta, dimana:

$$a = \frac{\sum y (\sum x^2) - (\sum x \sum y)}{n (\sum x^2) - (\sum x)^2} \quad (2.5)$$

$$b = \frac{n \bar{x} \bar{y} - (\sum x)(\sum y)}{n(\sum x^2) - (\sum x)^2} \quad (2.6)$$

Keterangan: x = nomer data
 y = jumlah penduduk

Dari ketiga metode tersebut kemudian dicari koefisien korelasinya untuk menentukan metode yang digunakan untuk menghitung proyeksi penduduk. Metode yang dipilih yaitu metode yang mempunyai nilai koefisien korelasi mendekati 1 (grafik linier) karena semakin mendekati 1 nilai koefisien korelasi menunjukkan kuatnya hubungan liner antara dua variabel. Nilai koefisien korelasi dapat dihitung menggunakan rumus sebagai berikut:

$$r = \frac{n(\sum xy) - (\sum x)(\sum y)}{\sqrt{[n(\sum y^2) - (\sum y)^2]x[n(\sum x^2) - (\sum x)^2]}} \quad (2.7)$$

Keterangan: x = nomer data
 y = selisih jumlah penduduk dengan tahun sebelumnya (metode aritmatika)
 $= \ln$ jumlah penduduk (metode geometri)
 $=$ jumlah penduduk (metode *least square*)

2.2.3 Proyeksi Kebutuhan Air Non Domestik

Seiring dengan bertambahnya jumlah penduduk, maka akan bertambah pula jumlah fasilitas umum untuk menunjang kehidupan sehari-hari. Untuk memperkirakan jumlah fasilitas umum yang akan dilayani kebutuhan airnya hingga waktu yang akan datang maka dilakukan pula proyeksi fasilitas. Proyeksi fasilitas ini dipengaruhi oleh jenis dan jumlah fasilitas. Untuk mengetahui jumlah kebutuhan air non domestik pada tahun proyeksi maka dapat digunakan rumus sebagai berikut:

$$\frac{\sum P_n}{\sum P_o} = \frac{\sum F_n}{\sum F_o} \quad (2.8)$$

Keterangan: P_n = jumlah penduduk tahun ke-n (jiwa)
 P_o = jumlah penduduk tahun awal (jiwa)
 F_n = jumlah fasilitas tahun ke-n (unit)
 F_o = jumlah fasilitas tahun awal (unit)

2.2.4 Kriteria Penyediaan Kebutuhan Air

Kebutuhan air domestik terdiri menjadi kebutuhan air sambungan rumah dan kebutuhan air hidran umum. Menurut Direktorat Jenderal Cipta Karya (2016), hidran umum adalah jenis pelayanan pelanggan sistem air minum per kelompok pelanggan dengan satu sambungan dan cara pengambilan air ke pusat penampungan. Sambungan rumah adalah jenis sambungan air yang airnya dipasok langsung ke rumah-rumah. Kriteria kebutuhan air rumah tangga per orang per hari di Indonesia tercantum dalam Kementerian PUPR (2007). Kebutuhan air menurut kategori kota dapat dilihat pada Tabel 2.2

Tabel 2.2 Kebutuhan Air Berdasarkan Kategori Kota

No	Kategori Kota	Jumlah Penduduk (Jiwa)	Kebutuhan Air Bersih (liter/orang.hari)
1	Semi urban	3.000 - 20.000	60 -90
2	Kota kecil	20.000 - 100.000	90 -110
3	Kota sedang	100.000 - 500.000	100 - 125
4	Kota besar	500.000 - 1.000.000	120 - 150
5	Metropolitan	>1.000.000	150 -200

Sumber: Kementerian PUPR, 2007

Kriteria kebutuhan air non domestik dibedakan berdasarkan jenis unit fasilitas umum. Menurut Direktorat Jendral Cipta Karya (2007), kebutuhan air non domestik dapat dilihat pada Tabel 2.3

Tabel 2.3 Kebutuhan Air Non Domestik

No	Fasilitas	Kebutuhan Air Bersih	Satuan
1	Industri	0,1-0,3	liter/hektar.hari
2	Niaga Kecil	900	liter/unit.hari
3	Niaga Besar	5000	liter/unit.hari
4	Hotel	3	m ³ /kamar.hari
5	Fasilitas umum (pendidikan, kantor, pemerintahan,dsb)	10-15% dari kebutuhan domestik	

Sumber: Direktorat Jendral Cipta Karya, 2007

2.2.5 Fluktuasi Kebutuhan Air

Kebutuhan dasar dan kehilangan air berfluktuasi dari waktu ke waktu, dengan skala jam, hari, bulan, selama kurun waktu satu tahun. Perhitungan kebutuhan air didasarkan pada kebutuhan air hari maksimum dan kebutuhan air jam maksimum dengan referensi kebutuhan air rata-rata (Kalensun, 2016).

- a. Kebutuhan air rata-rata harian

Banyaknya air yang diperlukan untuk memenuhi kebutuhan domestik, non domestik dan ditambah dengan kehilangan air.

- b. Kebutuhan air hari maksimum

Banyaknya air yang diperlukan terbesar pada suatu hari pada satu tahun dan berdasarkan pada Q_{rh} . Untuk menghitung Q_{hm} diperlukan faktor fluktuasi kebutuhan air maksimum.

$$Q_{hm} = F_{hm} \times Q_r \quad (2.9)$$

Keterangan: Q_{hm} = Debit kebutuhan air harian maksimum (liter/hari)

F_{hm} : faktor harian maksimum (1,1 – 1,5)

- c. Kebutuhan air jam puncak

Banyaknya kebutuhan air terbesar pada saat jam tertentu dalam satu hari.

$$Q_{jm} = F_{jm} \times Q_r \quad (2.10)$$

Keterangan: Q_{jm} = Debit kebutuhan air jam puncak (liter/jam)

F_{jm} = faktor jam maksimum (1,5 - 2)

Berdasarkan peraturan menteri pekerjaan umum nomer 18 tahun 2007 nilai faktor jam puncak ditentukan sesuai dengan jenis pipanya. Berikut ini tabel 2.4 menunjukkan nilai dari faktor jam puncak untuk setiap pipa

Tabel 2.4 Nilai Faktor Jam Puncak Untuk Setiap Pipa

Faktor	Pipa Distribusi Utama	Pipa Distribusi Pembawa	Pipa Distribusi Pembagi
Jam puncak	1,15 – 1,7	2	3

Sumber: peraturan menteri umum nomer 18 tahun 2007

2.3 Sistem Distribusi dan Sistem Pengaliran

2.3.1 Sistem Distribusi Air Minum

Sistem distribusi adalah sistem yang mempunyai fungsi pokok mendistribusikan air yang telah memenuhi syarat ke daerah pelayanan. Sistem ini terdiri dari sistem perpipaan dan aksesorisnya, tekanan memenuhi, sistem pemompaan (bila dibutuhkan), dan reservoir (Damanhuri,1989)

Pasok air melalui pipa induk mempunyai dua macam sistem yaitu (Rao,1999):

- *Continuous sistem*
Pada sistem ini air minum yang akan dipasok ke konsumen mengalir terus menerus selama 24 jam. Sistem ini mempunyai keuntungan yaitu pelanggan akan terus memperoleh air dari jaringan pipa distribusi di posisi manapun. Sedangkan kerugiannya adalah pemakaian air yang akan lebih dan jika terjadi sedikit kebocoran maka jumlah air yang hilang akan sangat besar jumlahnya.
- *Intermitten sistem*
Pada sistem ini air dipasok hanya selama 2-4 jam pada pagi hari dan 2-4 jam pada sore hari. Kerugiannya adalah pelanggan tidak dapat mendapatkan air setiap waktu dan perlu menyediakan tempat penyimpanan air. Sementara keuntungannya yaitu pemborosan air dapat dihindari, sistem ini cocok untuk daerah dengan sumber air yang terbatas.

Menurut Al-Layla (1978) sistem jaringan pipa induk yang biasa digunakan adalah sistem bercabang (*dead end*) dan sistem melingkar (*loop*).

- Sistem bercabang (*dead end*)
Sistem bercabang merupakan sistem jaringan pipa yang pengaliran airnya hanya menuju satu arah. Sistem ini merupakan sistem yang lebih sedehana sehingga perhitungan dimensi pipa lebih mudah. Namun bila

dilakukan perbaikan atau sambungan baru maka pengaliran air selanjutnya akan terhenti dan dimungkinkan tekanan airnya tidak mencukupi.

- sistem melingkar (*loop*)

Sistem melinggar adalah sistem jaringan yang selalu terhubung membentuk loop sehingga pipa induk tidak ditemukan titik mati (*dead end*). Sistem ini biasa diterapkan pada daerah yang mempunyai keadaan topografi relative datar dan daerah yang perkembangannya ke segala arah. Sistem loop ini dapat menghindari kemungkinan terbentuknya endapan di dalam pipa karena air dapat diresirkulasi. Namun sistem perpipaan lebih rumit dan penggunaan pipanya relative lebih banyak.

2.3.2 Sistem Pengaliran Air Minum

Distribusi air minum ada beberapa macam sistem pengaliran air yang disesuaikan dengan keadaan topografi daerah pelayanan, berikut sistem pengaliran air minum :

- Pengaliran Sistem Gravitasi

Sistem ini merupakan sistem dengan menggunakan gaya gravitasi dengan perbedaan tinggi dari keadaan topografi daerah tersebut. Sistem gravitasi ini digunakan bila elevasi sumber air baku atau daerah pengolahan jauh di atas elevasi daerah pelayanan. Pada sistem ini diameter pipa terpasang harus disesuaikan dengan kondisi hidrolis yang ada dan harus memenuhi kriteria saat maksimum dan minimum. Tinggi hidrolis dapat dihitung dari level terendah pada reservoir sumber air dengan level tertinggi reservoir di distribusi. Sistem pengaliran ini tergolong lebih murah karena tidak menggunakan pompa.

- Pengaliran Sistem Pemompaan

Sistem pemompaan adalah sistem pengaliran dengan cara memompakan air kedalam jaringan distribusi. Sistem ini diterapkan di daerah yang memiliki keadaan topografi relative datar dan perbedaan elevasinya kecil. Tinggi hidrolis ditentukan oleh elevasi atau level terendah pompa. Pada sistem ini hal yang perlu diperhatikan adalah diameter pipa dan tekanannya. Jika diameter pipa terlalu kecil maka tekanan menjadi naik, sehingga perbedaan tinggi hidrolis akan sangat tajam yang menyebabkan peningkatan head

pompa. Sebaliknya, jika diameter pipa terlalu besar maka head pompa dapat diturunkan.

- Pengaliran Sistem Kombinasi
Sistem ini merupakan sistem pengaliran dimana air minum dari sumber air atau instalasi pengolahan air dialirkan ke jaringan pipa distribusi dengan menggunakan pompa dan reservoir distribusi, baik dioperasikan secara bergantian atau bersama-sama disesuaikan dengan keadaan topografi dari daerah pelayanan.

2.4 Reservoir

Fungsi utama reservoir pada suatu sistem penyediaan air bersih adalah untuk menyeimbangkan antara produksi dan pemakaian air. Disamping fungsi utama tersebut, reservoir seringkali mempunyai fungsi lain, seperti untuk menambah tekanan, mengatur tekanan air, mengatasi keadaan darurat, dan sebagainya. Sebelum didistribusikan, air masuk ke dalam reservoir. Reservoir ini berfungsi sebagai tempat penampungan sementara air bersih sebelum didistribusikan melalui pipa-pipa secara gravitasi. Reservoir ini biasanya diletakkan di tempat dengan elevasi lebih tinggi daripada tempat-tempat yang menjadi sasaran distribusi. Biasanya terletak di atas bukit atau gunung. Setelah dari reservoir, air bersih siap untuk didistribusikan melalui pipa-pipa dengan berbagai ukuran ke tiap daerah distribusi. Jenis reservoir meliputi (Dirjen Cipta Karya, 2007) :

- Ground reservoir yaitu bangunan penampung air bersih di bawah permukaan tanah.
- Elevated reservoir (menara air) adalah bangunan penampung air yang terletak di atas permukaan tanah dengan ketinggian tertentu sehingga tekanan air pada titik terjauh masih tercapai.

Menurut peraturan menteri pekerjaan umum nomer 18 tahun 2007, lokasi dan tinggi reservoir ditentukan berdasarkan hal-hal sebagai berikut:

- Reservoir pelayanan ditempat sedekat mungkin dengan pusat daerah pelayanan, kecuali jika keadaan tidak memungkinkan.

- Tinggi reservoir pada sistem gravitasi ditentukan sedemikian rupa sehingga tekanan minimum sesuai hasil perhitungan hidrolis di jaringan pipa distribusi.
- Jika elevasi muka tanah suatu wilayah pelayanan bervariasi, maka wilayah pelayanan dapat dibagi menjadi beberapa zona wilayah pelayanan yang dilayani masing-masing dengan satu reservoir.

Kapasitas/volume reservoir dapat ditentukan berdasarkan analisa fluktuasi pemakaian air dan pengalirannya (*supply and Demand analysis*) yang terjadi dalam satu hari. Kapasitas reservoir dapat ditentukan dengan 2 metoda, yaitu secara analisis dan grafis.

Sebelum menentukan kapasitas reservoir dengan menggunakan metode tersebut, sebelumnya disajikan data kebutuhan air yang menjadi dasar perhitungan kapasitas reservoir. Berdasarkan Tabel tersebut, kapasitas reservoir $\pm x\%$ dari kebutuhan hari maksimum. Dimana nilai diatas merupakan hasil dari grafik yang telah didapat, yaitu :

$$\text{Kapasitas Reservoir} = \% \text{ Pengisian Maks} - \% \text{ Pengosongan Maks} \quad (2.11)$$

Dengan menetapkan waktu retensi yang dibutuhkan klor untuk dapat kontak dengan sempurna dengan air yakni 30-45 menit, maka dimensi reservoir dapat ditentukan. Dan dapat juga menetapkan waktu pemompaan selama t jam, yaitu dari jam a sampai jam b, maka dimensi reservoir dapat ditentukan. Kapasitas dan volume reservoir dapat ditentukan berdasarkan analisa fluktuasi pemakaian air dan pengalirannya (*supply and Demand analysis*) yang terjadi dalam satu hari.

2.5 Sistem Pompa

Dalam memilih suatu pompa untuk tujuan tertentu harus tersedia data-data mengenai sistem pemompaan maupun data-data pompa yang ada di pasaran, yang dapat dari brosur pompa di suatu pabrik. Data mengenai sistem pemompaan yang harus tersedia adalah sebagai berikut :

1. Kapasitas sistem

2. Head sistem yang didasarkan pada kondisi suction dan discharge
3. Daya/energi yang tersedia

2.5.1 Kapasitas Pompa

Dalam menentukan kapasitas pompa, perlu diketahui kondisi sistem perpompaan. Pada sistem distribusi air minum, kapasitas yang harus dialirkan tergantung dari kebutuhan air suatu daerah pelayanan dimana kebutuhan air ini berfluktiasi tergantung dari pemakaiannya. Dalam merencanakan sistem pompa distribusi dan menentukan kapasitas pompa distribusi diperlukan data perkiraan kebutuhan air maksimum, kebutuhan air rata-rata dan kebutuhan air minimum sehingga diharapkan sistem dapat melayani kebutuhan air daerah pelayanan.

2.5.2 Head Pompa

Head menunjukkan energi atau kemampuan untuk usaha persatuan massa. Dalam pompa head adalah ukuran energi yang diberikan ke air pada kapasitas dan kecepatan operasi tertentu, sehingga air dapat mengalir dari tempat rendah ke tempat tinggi. Dalam sistem pompa ada beberapa macam head, yaitu :

- Head statik
- Head yang bekerja pada kedua permukaan zat cair
- Head kecepatan
- Head loss

Persamaan untuk head total pompa adalah :

$$H = H_s + H_p + H_f + \frac{V^2}{2g} \quad (2.12)$$

Keterangan : H = Head Pompa

 Hs = Head Statik total

 Hp = perbedaan tekanan (minor losses)

 Hf = head loss total

2.5.3 Daya Pompa

Pompa digunakan untuk mendistribusikan air dari bak penampung atau reservoir yang akan dialirkan ke pipa distribusi sampai ke pelanggan dengan tekanan yang mencukupi. Perhitungan daya pompa berdasarkan data total tekanan (head) yang tersedia dengan rumus:

$$P = \frac{Q \cdot w \cdot H}{75 \eta} \text{ HP} \quad (2.13)$$

Keterangan :
P = daya pompa
Q = debit (m^3/s)
W = densitas (kg/cm^3)
H = total tekanan (m)
 η = efisiensi pompa (60% -75%)
HP = daya kuda

2.6 Hal-Hal Yang Perlu Diperhatikan Dalam Penelitian

Dalam penelitian ini, kita hanya menganalisis jaringan pipa induk dan sekunder distribusi air minum PDAM Surya Sembada. Beberapa hal yang perlu diperhatikan dalam penelitian ini antara lain kecepatan aliran, sisa tekanan, kehilangan tekanan, dan perhitungan dimensi pipa.

2.6.1 Kecepatan Aliran

Nilai kecepatan aliran dalam pipa yang diijinkan adalah sebesar 0,3 – 2,5 m/s pada debit jam puncak. Kecepatan yang terlalu kecil menyebabkan endapan yang ada dalam pipa tidak dapat terdorong sehingga dapat menyumbat aliran pada pipa. Selain itu juga merupakan pemborosan biaya, karena diameter pipa yang digunakan besar. Sedangkan kecepatan yang terlalu besar dapat mengakibatkan pipa cepat aus dan mempunyai *headloss* yang tinggi, sehingga pembuatan elevated reservoir meningkat. Untuk menentukan kecepatan aliran dalam pipa, dapat digunakan rumus :

$$Q = AxV = 0,25 \pi D^2 V \quad (2.14)$$

Keterangan :
Q = debit aliran (m^3/s)
V = kecepatan aliran (m/s)
D = diameter pipa (m)

2.6.2 Sisa Tekanan

Menurut SNI 7509-2011, tekanan air diukur dari permukaan tanah dan tekanan air pada sambungan pelanggan diukur pada sambungan pipa pelayanan. Besarnya tekanan

minimum pada jaringan pipa distribusi diatur pada SNI 7509 – 2011 dengan ketentuan sebagai berikut :

1. Jaringan distribusi utama : 15 m
2. Jaringan ditribusi pembagi : 11 m
3. Sambungan pelanggan : 7,5 m

Menurut SNI 7509-2011, panjang pipa pelayanan dibatasi oleh kehilangan tekanan pada pemakaian jam puncak. Kehilangan tekanan maksimum adalah 3,5 meter dari distribusi pembagi hingga ke sambungan rumah.

2.6.3 Kehilangan Tekanan

Kehilangan tekanan terdiri menjadi dua jenis, yaitu kehilangan tekanan primer (*major losses*) dan kehilangan tekanan sekunder (*minor losses*). Kehilangan tekanan sekunder dipengaruhi oleh aksesoris pipa. Menurut Masombe dkk. (2015), rumus yang digunakan untuk menghitung kehilangan tekanan sekunder adalah sebagai berikut:

$$He = k \frac{v^2}{2g} \quad (2.15)$$

Keterangan :
 He = kehilangan tekanan sekunder (meter)
 k = koefisien kehilangan energi sekunder
 v = kecepatan aliran (m/s)
 g = percepatan gravitasi (m/s²)

Kehilangan tekanan primer disebabkan oleh gesekan terhadap pipa. Kehilangan teknana primer dihitung menggunakan rumus Hazen William.

$$H_f = \left[\frac{Q}{0,00155 \times C \times D^{2,63}} \right]^{1,85} \times L \quad (2.16)$$

Keterangan :
 H_f = kehilangan tekanan primer (m)
 L = panjang pipa (m)
 Q = debit aliran (L/det)
 D = diameter pipa (cm)
 C = koefisien Hazen-William

Diameter pipa juga dapat ditentukan melalui rumus Hazen William. Selain itu, diameter pipa distribusi juga ditentukan berdasarkan debit jam puncak dan sisa tekan yang diinginkan.

2.7 Program WaterCAD V8i series 5 Connected Edition

WaterCAD V8i series 5 Connected Edition adalah program yang dapat memodelkan jaringan distribusi eksisting maupun penelitian sistem distribusi baru. Program ini memodelkan dan mengelola jaringan distribusi air. Program ini dapat digunakan untuk menganalisis distribusi air dari jaringan pada aliran tetap dengan menggunakan pompa, tangki, dan pintu pengontrol (katup). Selain itu, WaterCAD memberikan tahapan atau periodisasi dari komputasi jaringan perpipaan terhadap adanya kebutuhan air maupun pemberian air yang fluktuatif.

Menurut Natara (2018) kelebihan program WaterCAD dibandingkan dengan program lain adalah:

- 1 Mendukung GIS database connection (Sistem Informasi Geografis) pada program ArcView, ArcCAD, MapInfo dan AutoCAD yang memudahkan untuk penggabungan model hidrolik WaterCAD dengan database utama pada program tersebut.
- 2 Mendukung program Microsoft Office, Microsoft Excel dan Microsoft Access untuk sharing data pada file WaterCAD.
- 3 Mendukung program EPANET versi Windows sehingga dapat mengubah file jaringan pipa program tersebut ke dalam bentuk fileWaterCAD (.wtg)

Tahapan - tahapan dalam penggunaan program WaterCAD adalah sebagai berikut:

1 Welcome dialog

Pada setiap pembukaan awal program WaterCAD, akan diperlihatkan sebuah dialog box yang disebut Welcome Dialog. Kotak tersebut memuat Quick Start Leason, Create New Project, Open Existing Project serta Open from Project Wise. Melalui Welcome Dialog ini pengguna dapat langsung mengakses ke bagian lain untuk menjalankan program ini.

2 Pembuatan Lembar Kerja

Pembuatan lembar kerja baru atau Create New Project pada program ini dapat dilakukan dengan cara klik 2 kali Create

New Project pada Welcome Dialog. Setelah masuk ke dalam lembar kerja baru tampilkan Background Layers dengan cara mengklik kanan Background Layers – New – File dan pilih file DXF. Setelah file dxf terpilih masuk dalam DXF. Properties dan unit diganti dalam m (meter). Setelah itu klik OK dan Zoom Extents. Setelah penggambaran jaringan dilakukan adalah pengisian data-data teknis dan pemodelan komponen-komponen sistem jaringan distribusi air bersih yang akan dipakai dalam penggambaran yang memudahkan untuk pengecekan. Komponen tersebut terdiri dari reservoir, pipa, titik simpul (*junction*), tandon, dan lain-lain

3 Pemodelan Komponen-Komponen Sistem Jaringan Distribusi Air bersih

Dalam program WaterCAD, komponen-komponen sistem jaringan distribusi air bersih seperti titik reservoir, pipa, titik simpul (*junction*), tandon tersebut dimodelkan sedemikian rupa sehingga mendekati kinerja komponen tersebut di lapangan. Untuk keperluan pemodelan, program WaterCAD telah memberikan penamaan setiap komponen tersebut secara otomatis yang dapat diganti sesuai dengan keperluan agar memudahkan dalam penggeraan, pengamatan, penggantian ataupun pencarian suatu komponen tertentu. Agar dapat memodelkan setiap komponen sistem jaringan distribusi air bersih dengan benar, perancang harus mengetahui cara memodelkan komponen tersebut dalam program program WaterCAD.

4 Perhitungan dan Analisis Sistem Jaringan Distribusi Air bersih

Setelah jaringan tergambar dan semua komponen tertata sesuai dengan yang diinginkan, maka untuk menganalisis sistem jaringan tersebut dilakukanlah running (calculate).

BAB 3

METODE PENELITIAN

3.1. Umum

Dalam metodologi penelitian ini akan membahas tentang hal-hal yang dilakukan dalam penelitian dan merupakan pedoman untuk memahami objek yang akan diteliti meliputi, teknik perolehan data, teknik analisa data, dan pembahasan. Penelitian ini mempunyai tujuan akhir yang diharapkan dapat memberikan suatu kesimpulan terhadap masalah yang ada.

3.2. Kerangka penelitian

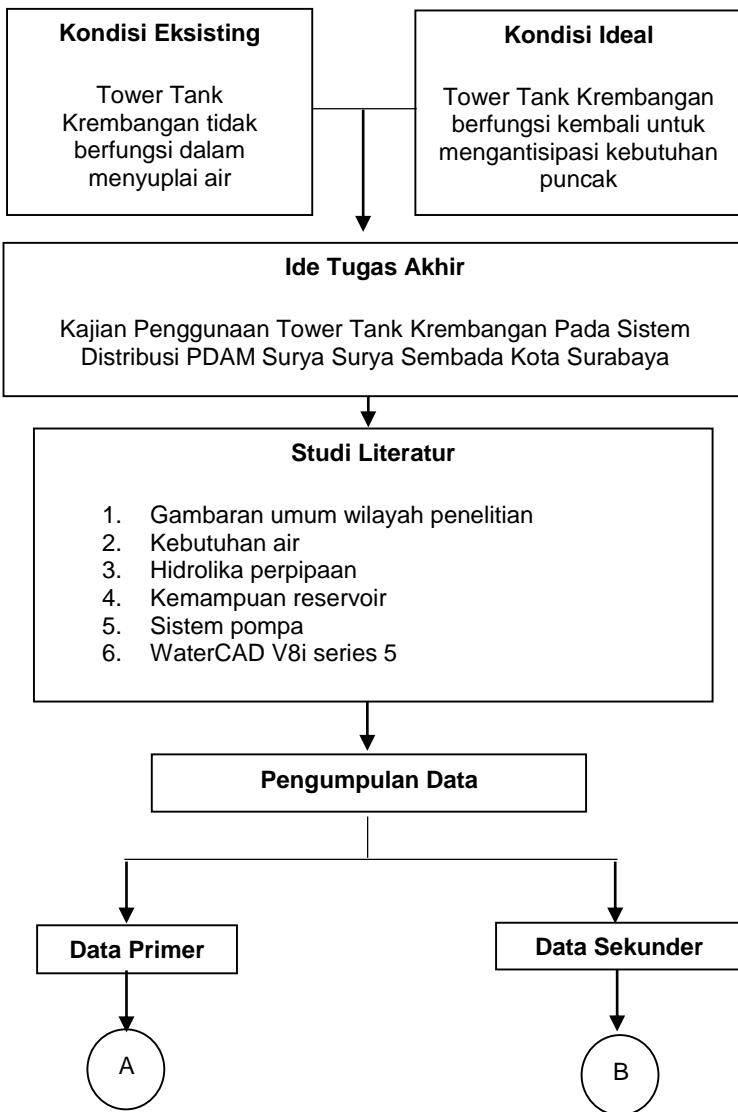
Penelitian ini didasarkan pada perbedaan antara kondisi eksisting dan kondisi ideal sehingga dapat menentukan rumusan masalah, tujuan penelitian, pengumpulan data, evaluasi dan analisis data serta pembahasan yang kemudian akan didapatkan kesimpulan dan saran dalam penelitian ini. Dalam pengerjaan tugas akhir ini dibuat skema langkah kerja penelitian untuk mempermudah proses pengerjaan. Skema langkah kerja penelitian ditunjukkan pada Gambar 3.1

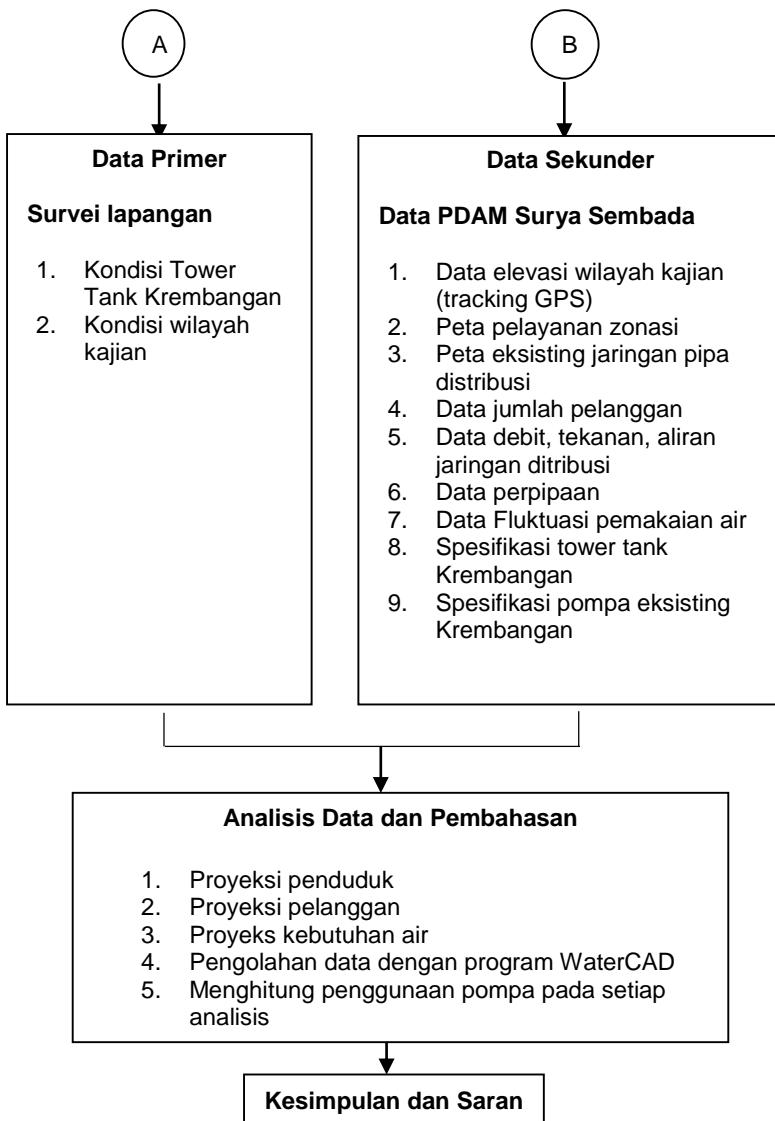
3.3. Tahap Pelaksanaan Penelitian

Tahapan pelaksanaan penelitian berisi penjabaran detail tentang langkah-langkah yang dilakukan selama proses penelitian berlangsung.

3.3.1 Studi Literatur

Studi literatur dilakukan untuk mendapatkan dasar teori yang mendukung Tugas Akhir ini. Sumber literatur yang digunakan berasal dari buku, jurnal, prosiding, artikel serta referensi lainnya (regulasi, manual, brosur dan sejenisnya). Studi literatur juga dilakukan dengan membaca laporan tugas akhir sejenis yang telah dilakukan sebelumnya. Laporan tugas akhir yang sejenis diharapkan dapat memberi gambaran pelaksanaan dan penyelesaian laporan tugas akhir ini. Studi literatur ini mengenai gambaran umum wilayah penelitian, kebutuhan air, hidrolika perpipaan, kemampuan reservoir, sistem pompa, WaterCAD V8i series 5.





Gambar 3.1 Skema Langkah Kerja

3.3.2 Pengumpulan Data Primer

Data primer adalah data yang diambil secara langsung atau survei pada wilayah pelayanan sub zona 305, 309, 313, 414, 415, 419, dan 434 pelayanan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya. Data primer yang diambil antara lain:

- a. Kondisi tower tank Kremlangan
Kondisi tower tank Kremlangan dengan observasi lapangan untuk spesifikasi tower tank beserta fasilitas penunjang lainnya.
- b. Kondisi wilayah
Kondisi wilayah dilakukan dengan observasi lapangan untuk mengetahui jenis aktivitas diwilayah tersebut.

3.3.3 Pengumpulan Data Sekunder

Data sekunder adalah data yang diambil dari data yang sudah ada sebelumnya. Data sekunder yang digunakan antara lain:

- a. Data elevasi wilayah penelitian
Data elevasi diperoleh dengan menggunakan google earth. Data ini didapatkan dengan mengukur elevasi pada ujung percabangan jaringan pipa eksisting. Data elevasi digunakan untuk analisis menggunakan program WaterCAD.
- b. Peta pelayanan zonasi
- c. Peta eksisting jaringan pipa distribusi
- d. Data jumlah pelanggan
Data jumlah pelanggan diperlukan untuk menghitung kebutuhan air pada wilayah penelitian. Data ini didapatkan dari PDAM Surya Sembada Kota Surabaya. Data ini kemudian diproyeksikan hingga tahun proyeksi untuk mendapat kebutuhan air hingga tahun proyeksi.
- e. Data debit, tekanan, aliran jaringan ditribusi
- f. Data perpipaan
- g. Data fluktuasi pemakaian air
- h. Spesifikasi tower tank Kremlangan
- i. Spesifikasi pompa eksisting Kremlangan

3.3.4 Analisis dan Pembahasan

Data primer dan sekunder yang terkumpul digunakan dalam analisis dan pembahasan sebagai dasar dari penelitian. Pembahasan bertujuan untuk memperjelas data yang telah dilakukan pengolahan. Hal-hal yang akan diperhitungkan dalam analisis data dan pembahasan meliputi beberapa tahap, antara lain:

1. Proyeksi Penduduk

Proyeksi Penduduk dilakukan untuk mengetahui laju pertumbuhan penduduk dan jumlah penduduk hingga tahun proyeksi. Kemudian dilakukan pembandingan jumlah penduduk dengan jumlah SR yang akan didapatkan jumlah orang per SR. dan dipatkan persen pelayanan pada setiap sub zona hingga tahun proyeksi. Langkah-langkah menghitung proyeksi penduduk adalah sebagai berikut:

- Dilakukan pengumpulan data penduduk selama 10 tahun terakhir
- Dilakukan perhitungan rasio pertumbuhan pelanggan dengan metode aritmatika, geometri, dan *least square*.
- Dilakukan proyeksi pelanggan menggunakan metode terpilih (metode aritmatika, geometri, dan *least square*) dengan nilai korelasi paling mendekati 1. Rumus nilai korelasi dapat dilihat pada persamaan 2.7 sementara persamaan ketiga metode dapat dilihat pada persamaan 2.2 hingga 2.6

2. Proyeksi pelanggan

Proyeksi pelanggan di daerah pelayanan eksisting dilakukan untuk mengetahui kebutuhan air daerah pelayanan eksisting hingga tahun proyeksi. Perhitungan proyeksi pelanggan terbagi menjadi proyeksi sambungan rumah dan proyeksi fasilitas umum. Langkah-langkah dalam melakukan proyeksi sambungan rumah adalah sebagai berikut:

- Dilakukan pengumpulan data pelanggan selama lima tahun terakhir.

- Dilakukan perhitungan rasio pertumbuhan pelanggan dengan metode aritmatika, geometri, dan *least square*.
- Dilakukan proyeksi pelanggan menggunakan metode terpilih (metode aritmatika, geometri, dan *least square*) dengan nilai korelasi paling mendekati 1. Rumus nilai korelasi dapat dilihat pada persamaan 2.7 sementara persamaan ketiga metode dapat dilihat pada persamaan 2.2 hingga 2.6

Langkah langkah dalam melakukan proyeksi fasilitas umum adalah sebagai berikut:

- Dilakukan pengumpulan data pelanggan selama lima tahun terakhir.
- Dilakukan proyeksi fasilitas umum terlayani berdasarkan klasifikasi pelanggan menggunakan persamaan 2.8. Bila nilai yang didapatkan bukan merupakan bilangan asli maka nilai nya dibulatkan keatas bilangan asli terdekat.

3. Proyeksi kebutuhan air minum

Perhitungan kebutuhan air pada setiap sub zona dapat dihitung dengan langkah langkah berikut:

- Setelah diketahui jumlah pelanggan terlayani maka dihitung kebutuhan air berdasarkan proyeksi pelanggan (10 tahun mendatang) sesuai dengan kategori pelanggan dan dikalikan dengan pemakaian rata-rata pelanggan di wilayah penelitian. Rumus perhitungan kebutuhan air dapat dilihat pada persamaan 2.1.
- Kemudian dilakukan perhitungan kebutuhan air dengan kebocoran air (Q_a) berdasarkan persen kebocoran air dengan persamaan rumus perhitungan 3.1

$$Q_a = (Q_d + Q_n) / (100\% - \% \text{ kebocoran air}) \quad (3.1)$$
- dilakukan perhitungan kebutuhan air pada jam puncak dengan faktor jam puncak.
- Kemudian dilakukan perhitungan kebutuhan air setiap titik tapping berdasarkan persen pemakaian.

4. Pengolahan data dengan program WaterCAD

Analisis dengan menggunakan program WaterCAD bertujuan untuk menganalisis parameter seperti *flow*, tekanan, kecepatan, dll. Hal ini dilakukan untuk membandingkan sistem yang paling ideal atau efektif dalam menyuplai air pada wilayah penelitian. Analisis yang pertama menganalisis kondisi eksisting jaringan distribusi daerah kajian dengan kebutuhan air rata-rata tahun 2019. Kemudian muncul evaluasi berdasarkan hasil perhitungan program tersebut.

Analisis selanjutnya yaitu analisis sistem jaringan distribusi dengan menggunakan tower tank Krempangan berdasarkan kebutuhan air pada tahun 2030. Pada analisis ini menggunakan tiga *trial*, yaitu :

- a. Kemampuan tower tank dan pompa Krempangan dalam menyuplai air di Kecamatan Krempangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir.
- b. Kemampuan sistem kombinasi menggunakan tower tank dan *booster pump* dalam menyuplai air di Kecamatan Krempangan, Kecamatan Pabean Cantian dan Kecamatan Semampir jika tidak mampu melayani titik terjauh.
- c. kemampuan tower tank Krempangan dalam menyuplai air di sebagian wilayah penelitian.

5. Menghitung penggunaan pompa pada setiap analisis

Perhitungan penggunaan pompa dijadikan faktor pemilihan sistem jaringan distribusi yang paling efektif. Perhitungan penggunaan pompa yaitu dengan menghitung daya pompa dengan persamaan rumus 2.13

6. Kesimpulan dan Saran

Dari analisis data dan pembahasan yang dilakukan diambil kesimpulan yang menyatakan ringkasan dari hasil penelitian. Kesimpulan tersebut merupakan jawaban dari rumusan masalah. Saran diberikan untuk perbaikan penelitian dan pelaksanaan penelitian lebih lanjut.

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

BAB 4 **ANALISIS DAN PEMBAHASAN**

4.1. Analisis Kondisi Eksisting Jaringan Pipa Distribusi

Pada kajian ini terdapat 2 data pemakaian air yaitu data pemakaian air berdasarkan rekening tahun 2015-2019 per kategori pelanggan dan data pemakaian air berdasarkan meter air pelanggan per sub zona pada tahun 2019, dengan adanya keterbatasan data yang diberikan maka perhitungan kebutuhan air dilakukan dengan menghitung terlebih dahulu persentase pemakaian per kategori pelanggan pada tahun 2019 dengan menggunakan data kebutuhan air rata-rata tahun 2015-2019 yang kemudian digunakan sebagai patokan untuk menghitung pemakaian air pada tahun 2019 sehingga akan didapatkan hasil perhitungan unit pemakaian tahun 2019 yang akan digunakan untuk menghitung kebutuhan air pada tahun proyeksi. Perhitungan yang akan digunakan untuk melakukan analisis kondisi eksisting sistem distribusi pada daerah wilayah studi akan dijelaskan pada uraian berikut:

4.1.1 Tingkat Pemakaian air

Perhitungan tingkat pemakaian air didapatkan dari data rekening PDAM Surya Sembada Kota Surabaya. Pemakaian air berdasarkan rekening telah mengalami perubahan debit dikarenakan PDAM Surya Sembada Kota Surabaya menerapkan pemakaian minimal pada seluruh kategori pelanggan yaitu sebesar 10 m³/bulan. Pelanggan PDAM Surya Sembada Surabaya terbagi menjadi 7 kategori yang dapat dilihat pada Tabel 4.1 Kategori pelanggan tersebut berdasarkan tarif air PDAM Surya Sembada Surabaya.

Tabel 4.1 Kategori Pelanggan PDAM Surya Sembada Surabaya

No	Golongan Pelanggan	Kelompok Pelanggan
1	Perumahan	Rumah tangga, sekolah, panti sosial, rumah susun milik, apartemen
2	Pemerintahan	Kantor pemerintahan/ asing/ prapol
3	Perdagangan	Industri rumah tangga, depot, ruko, gudang, restoran, tempat hiburan, stasiun TV
4	Industri	Industri Besar, rumah sakit kategori besar

No	Golongan Pelanggan	Kelompok Pelanggan
5	Sosial Umum	Hidran umum, tempat ibadah, rumah susun sewa
6	Sosial Khusus	Pondok pesantren, panti asuhan, panti jompo, balai
7	Pelabuhan	Pelabuhan udara, pelabuhan laut

Sumber: Data PDAM

Data pemakaian air rata-rata tahun 2015-2019 terdapat pada tabel 4.2 untuk data pelanggan dan pemakaian air pada tahun 2015-2019 selengkapnya terdapat pada lampiran C.

Tabel 4.2 Data Pemakaian Air Rata-Rata Tahun 2015-2019

Kategori Pelanggan	Pemakaian (L/s)						
	305	309	313	414	415	419	434
Industri	0,03	0,92	-	0,08	0,00	0,52	-
Pemerintahan	0,09	0,03	19,79	2,43	25,33	2,38	-
Perdagangan	9,58	4,79	5,30	11,23	9,30	22,77	-
Perumahan	11,30	30,75	38,91	41,27	31,52	17,76	-
Sosial Khusus	0,19	0,39	0,82	0,70	0,56	0,46	-
Sosial Umum	0,19	0,76	1,23	1,92	1,75	0,56	-
Pelabuhan	-	-	-	-	-	0,01	11,72
Jumlah	21,39	37,64	66,06	57,63	68,47	44,46	11,72

Sumber: Data PDAM

Berdasarkan data rekening rata-rata pemakaian setiap sub zona jika dilakukan perhitungan persentase pemakaian, maka pada contoh perhitungan persentase pemakaian kategori perumahan pada sub zona 305 yaitu sekitar 52,86 %. Hasil perhitungan persentase pemakaian setiap kategori pelanggan pada setiap sub zona terdapat pada Tabel 4.3 dan contoh perhitungan persentase pemakaian pada sub zona 305 dapat dilihat pada uraian berikut:

Sub Zona 305 tahun 2019

Perumahan

Pemakaian rata-rata

$$= 11,30 \text{ L/s}$$

Persentase Pemakaian

$$\begin{aligned}
 &= \frac{\text{Pemakaian rata-rata}}{\text{Total Pemakaian}} \times 100\% \\
 &= \frac{11,30}{21,39} \times 100\% \\
 &= 52,86\%
 \end{aligned}$$

Tabel 4.3 Persentase Pemakaian

Kategori Pelanggan	% pemakaian						
	305	309	313	414	415	419	434
Industri	0,2	2,5	-	0,1	0,0	1,2	-
Pemerintahan	0,4	0,1	30,0	4,2	37,0	5,3	-
Perdagangan	44,8	12,7	8,0	19,5	13,6	51,2	-
Perumahan	52,9	81,7	58,9	71,6	46,0	39,9	-
Sosial Khusus	0,9	1,0	1,2	1,2	0,8	1,0	-
Sosial Umum	0,9	2,0	1,9	3,3	2,6	1,3	-
Pelabuhan	-	-	-	-	-	0	100
Jumlah	100	100	100	100	100	100	100

4.1.2 Pemakaian Riil

Pemakaian air berdasarkan data pemakaian riil PDAM Surya Sembada Kota Surabaya merupakan data yang didapatkan pada alat ukur meter air di pelanggan. Data ini digunakan digunakan sebagai acuan karena mendekati kondisi yang sebenarnya pada daerah kajian. Data pemakaian riil pada tahun 2019 terdapat pada Tabel 4.4

Tabel 4.4 Data Pemakaian Riil Tahun 2019

Sub Zona	Total Debit Pemakaian Riil Sub Zona (L/s)
305	24,24
309	29,64
313	43,48
414	60,51
415	30,73
419	23,52
434	32,20
Jumlah	244,32

Sumber: Data PDAM

Berdasarkan perhitungan persentase pemakaian pada Tabel 4.3 hasil perhitungan tersebut akan digunakan untuk menghitung pemakaian air riil per unit. Salah satu hasil perhitungan pemakaian air riil pada sub zona 305 kategori

perumahan dengan jumlah SR sebanyak 1204 SR mempunyai unit pemakaian sebesar 640,95 L/SR.hari. Untuk perhitungan data tersebut dapat dilihat pada uraian berikut:

Sub Zona 305 tahun 2019

Debit riil	= 24,24 L/s
Kebocoran tahun 2018	= 31,22%
Rencana kehilangan air tahun 2030 direncanakan sebesar 20% (Rispam, 2014)	
Kebocoran tahun 2019	= 31,22% - ((31,22% - 20%)/12)
	= 30,28%
Total pemakaian	= 24,24 L/s x (100%-30,28%)
	= 16,90 L/s
Total konsumen	= 2078 unit
Perumahan	
Jumlah penduduk	= 12725 jiwa
Jumlah Sambungan	= 1204 SR
Penduduk per sambungan	= 10 jiwa/SR
Jumlah Penduduk Terlayani	= 1204 SR x 10 jiwa/SR
	= 12040 jiwa
Presentase Pemakaian	= 52,9%
Pemakaian rata-rata	= 16,90 L/s x 52,9%
	= 8,93 L/s
Unit Pemakaian	= $\frac{8,93 \text{ L/s}}{1204 \text{ SR}} \times 86400$
	= 640,95 L/SR.hari

Industri

Jumlah pelanggan	= 3 unit
Prosentase Pemakaian	= 0,16 %
Pemakaian rata-rata	= 16,90 L/s L/s x 0,16 %
	= 0,03 L/s
Unit Pemakaian Riil	= $\frac{0,03 \text{ L/s}}{3 \text{ unit}} \times 86400$
	= 784,41 L/unit.hari

Pemerintahan

Jumlah pelanggan	= 4 unit
Prosentase Pemakaian	= 0,41 %
Pemakaian rata-rata	= 16,90 L/s x 0,41 %
	= 0,07 L/s
Unit Pemakaian Riil	= $\frac{0,07 \text{ L/s}}{4 \text{ unit}} \times 86400$

$$= 1480,13 \text{ L/unit.hari}$$

Perdagangan

Jumlah pelanggan	= 848 unit
Prosentase Pemakaian	= 44,8 %
Pemakaian rata-rata	= $16,90 \text{ L/s} \times 44,8 \%$
	= 7,57 L/s
Unit Pemakaian Riil	= $\frac{7,57 \text{ L/s}}{848 \text{ unit}} \times 86400$
	= 771,37 L/unit.hari

Sosial Khusus

Jumlah pelanggan	= 8 unit
Prosentase Pemakaian	= 0,90 %
Pemakaian rata-rata	= $16,90 \text{ L/s} \times 0,90 \%$
	= 0,15 L/s
Unit Pemakaian Riil	= $\frac{0,15 \text{ L/s}}{8 \text{ unit}} \times 86400$
	= 1636,44 L/unit.hari

Sosial Umum

Jumlah pelanggan	= 11 unit
Prosentase Pemakaian	= 0,88 %
Pemakaian rata-rata	= $16,90 \text{ L/s} \times 0,88 \%$
	= 0,15 L/s
Unit Pemakaian Riil	= $\frac{0,15 \text{ L/s}}{11 \text{ unit}} \times 86400$
	= 1163,17 L/unit.hari

Berdasarkan data pemakaian riil tahun 2019, kemudian dihitung kebutuhan air pada jam puncak dengan faktor jam puncak. Hasil perhitungan pemakaian riil, unit pemakaian riil, dan pemakaian jam puncak pada setiap sub zona dapat dilihat pada tabel 4.5 hingga tabel 4.7. Contoh perhitungan pemakaian air pada jam puncak tahun 2019 pada sub zona 305 dapat dilihat pada uraian berikut:

$$\begin{aligned} \text{Debit pemakaian jam puncak} &= Q_{\text{rata-rata}} \times \text{faktor jam puncak} \\ &= 24,24 \text{ L/s} \times 1,44 \\ &= 34,90 \text{ L/s} \end{aligned}$$

Tabel 4.5 Pemakaian Riil pada Setiap Sub Zona

Kategori Pelanggan	Unit Pemakaikan (L/s)						
	305	309	313	414	415	419	434
Industri	0,03	0,51	-	0,06	0,00	0,19	-
Pemerintahan	0,07	0,02	9,08	1,78	7,92	0,88	-
Perdagangan	7,57	2,63	2,43	8,22	2,91	8,40	-
Perumahan	8,93	16,88	17,86	30,21	9,86	6,55	-
Sosial Khusus	0,15	0,22	0,38	0,51	0,18	0,17	-
Sosial Umum	0,15	0,41	0,57	1,41	0,55	0,21	-
Pelabuhan	-	-	-	-	-	0,00	22,45
Jumlah	16,90	20,66	30,31	42,18	21,42	16,39	22,45

Tabel 4.6 Unit Pemakaian Riil pada Setiap Sub Zona

Kategori Pelanggan	Unit Pemakaikan (L/unit/hari)						
	305	309	313	414	415	419	434
Industri	784,41	10939,65	-	810,84	8,57	16553,08	-
Pemerintahan	1480,13	484,21	12258,97	8089,71	26335,10	3293,76	-
Perdagangan	771,37	361,16	2307,98	1124,09	413,00	2108,99	-
Perumahan	640,95	510,42	383,53	634,72	384,92	365,06	-
Sosial Khusus	1636,44	979,47	1634,32	1703,22	759,15	1645,26	-
Sosial Umum	1163,17	1085,02	998,24	2429,83	2061,37	1787,54	-
Pelabuhan	-	-	-	-	-	170,75	646529,16
Jumlah	6476,48	14359,94	17583,04	14792,41	29962,12	25753,69	646529,16

Tabel 4.7 Pemakaian Rata-Rata dan Jam Puncak Tahun 2019

Sub Zona	Total Debit sub Zona(L/s)	
	Q Rata- Rata	Q Jam Puncak
305	24,24	34,90
309	29,64	42,68
313	43,48	62,62
414	60,51	87,13
415	30,73	44,25
419	23,52	33,86
434	32,20	46,37

4.1.3 Komputasi WaterCAD

Untuk mengetahui kondisi eksisting jaringan distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya, maka dilakukan komputasi menggunakan program WaterCAD. Hal ini dilakukan untuk menganalisis parameter tekanan, *flow*, dan kecepatan aliran. Data yang diperlukan untuk komputasi WaterCAD adalah sebagai berikut:

1. Data Pipa
Diameter, panjang, elevasi, dan material pipa
2. *Junction*
Demand
3. Reservoir dan Tank
Lokasi, elevasi, jenis

Data jaringan distribusi yang diperoleh dari PDAM Surya Sembada Kota Surabaya tidak sesuai dengan format WaterCAD V8i series 5 sehingga perlu dilakukan ekspor terlebih dahulu dengan menggunakan fitur *model builder* pada WaterCAD. Setelah itu, model akan muncul secara otomatis sesuai dengan file ArcGis yang dieksport. Sementara untuk data elevasi, didapatkan dari elevasi yang ada pada *google earth*. Pada awal kajian ini pengukuran elevasi dilakukan langsung di lapangan menggunakan GPS. Namun dikarenakan kendala Covid-19, survei lapangan tidak dilakukan.

Sebelum memulai komputasi diperlukan untuk memvalidasi ulang jaringan pipa. Hal ini dilakukan karena eksport file yang berbeda tempat akan mengakibatkan hasil yang kurang maksimal seperti model pipa dan *junction* yang tidak tersambung atau hilang.

Tahap selanjutnya adalah mengelempokkan jaringan pipa sesuai dengan sub zonanya dengan menggunakan *selection sets*. kemudian memasukan kebutuhan air rata-rata pada *junction* dan pola pemakaian air minum tiap sub zona. Peletakan titik tapping ditentukan oleh pihak PDAM yang dapat dilihat pada lampiran D dan untuk persen pelayanan pada titik tapping menyesuaikan pola persebaran pelanggan pada sub zona. Memasukan data kebutuhan air pada titik tapping (*junction*) dengan dengan persentase pemakaian per kategori pelanggan. Berikut kebutuhan air pada titik tapping tahun 2019 yang dapat dilihat pada Tabel 4.8

Tabel 4.8 Kebutuhan Titik Tapping Tahun 2019

Sub Zona	Titik Tapping	Jenis Pelanggan	Q Rata-rata	Q Total	Q Total Sub Zona	
305	J-3187	50% perumahan	6,41	17,59	24,24	
		50% Sosial umum	0,11			
		100% Sosial Khusus	0,22			
		perdagangan	10,86			
	J-3740	50% perumahan	6,41	6,65		
		pemerintahan	0,10			
		industri	0,04			
		50% Sosial umum	0,11			
309	J-1443	50% pemerintahan	0,01	8,30	29,64	
		industri	0,73			
		30% Perumahan	7,26			
		50% Sosial umum	0,30			
	J-2901	50% pemerintahan	0,01	21,34		
		70% perumahan	16,95			
		Sosial Khusus	0,31			
		50% Sosial umum	0,30			
		perdagangan	3,77			
313	J-2416	10% Perumahan	2,56	6,29	43,48	
		perdagangan	3,49			
		30% Sosial umum	0,24			
	J-854	pemerintahan	13,03	18,74		
		50% Sosial khusus	0,27			
		40% sosial umum	0,32			
		20% perumahan	5,12			
	J-1322	70% perumahan	17,93	18,45		
		50% Sosial khusus	0,27			
		30% Sosial umum	0,24			

Sub Zona	Titik Tapping	Jenis Pelanggan	Q Rata-rata	Q Total	Q Total Sub Zona	
414	J-1234	industri	0,08	39,79	60,51	
		50% perdagangan	5,90			
		70% perumahan	30,33			
		80% sosial khusus	0,59			
		50% pemerintahan	1,28			
		80% sosial umum	1,61			
	J-1832	50% pemerintahan	1,28	20,72		
		30% perumahan	13,00			
		50% perdagangan	5,90			
		20% Sosial khusus	0,15			
		20% Sosial umum	0,40			
415	J-3383	industri	0,00	13,46	30,73	
		pemerintahan	11,37			
		50% perdagangan	2,09			
	J-1496	50% Perumahan	7,07	7,99		
		50% Sosial Khusus	0,13			
		Sosial umum	0,79			
	J-2952	50% Perumahan	7,07	9,29		
		50% perdagangan	2,09			
		50% Sosial Khusus	0,13			
419	J-3901	industri	0,27	2,16	23,52	
		Pelabuhan	0,00			
		20% Perumahan	1,88			
	J-2221	80% Perumahan	7,52	21,36		
		pemerintahan	1,26			
		perdagangan	12,04			
		Sosial Khusus	0,25			
		Sosial umum	0,30			
434	J-3464	Pelabuhan	16,10	16,10	32,20	
	J-2711	Pelabuhan	16,10	16,10		

Sumber: Data PDAM dan Hasil Perhitungan

Pola pemakaian antar sub zona diasumsikan sama dikarenakan data PDAM yang diberikan terbatas. Pola pemakaian didapatkan dari data fluktuasi debit setiap jamnya. Data fluktuasi tersebut digunakan untuk menentukan nilai faktor *multiplier* dengan persamaan 4.1. Setelah menghitung nilai faktor *multiplier*, faktor *multiplier* per jamnya dapat diinput pada fitur *Demand control*

center. Perhitungan nilai faktor *multiplier Demand* terdapat pada Tabel 4.9

$$\text{Demand multiplier} = \frac{\text{Debit (L/s)}}{\text{Debit Rata-Rata (L/s)}} \quad (4.1)$$

Tabel 4.9 Nilai Faktor *Multiplier Demand*

Jam	Debit (L/s)	Multiplier
1	138	1,02
2	169	1,25
3	125	0,92
4	132	0,97
5	155	1,14
6	148	1,09
7	160	1,18
8	193	1,44
9	148	1,09
10	105	0,77
11	126	0,93
12	96	0,71

Jam	Debit (L/s)	Multiplier
13	103	0,76
14	132	0,97
15	93	0,69
16	95	0,70
17	118	0,87
18	126	0,93
19	134	0,99
20	192	1,42
21	154	1,14
22	128	0,94
23	146	1,08
24	138	1,02

Sumber: Data PDAM dan Hasil Perhitungan

Dilakukan pula pemasangan data ketinggian air di reservoir untuk mengetahui kapasitas produksi air reservoir yang dialirkan ke tank pada selama 24 jam. Perhitungan nilai faktor *multiplier* reservoir terdapat pada Tabel 4.10

Kemudian memasukan data tank sesuai dengan kondisi ground reservoir timur Kremlangan. Setelah semua data dimasukan, dilakukan validasi kembali untuk memastikan tidak ada data yang salah dan dimasukan sesuai prosedur WaterCAD. Apabila tidak ada kendala dalam proses validasi, maka komputasi dapat dilakukan.

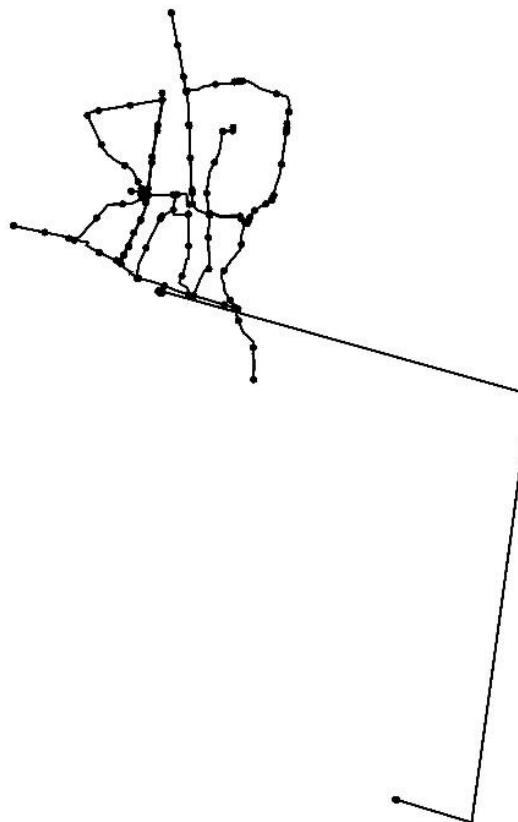
Tabel 4.10 Nilai Faktor *Multiplier* Reservoir

Jam	Level Tandon (m)	<i>Multiplier</i>
1	3,12	1,10
2	3,34	1,18
3	3,33	1,17
4	3,66	1,29
5	3,65	1,29
6	3,59	1,27
7	3,53	1,25
8	3,43	1,21
9	3,03	1,07
10	2,5	0,88
11	2,28	0,80
12	2,28	0,80
Jam	Level Tandon (m)	<i>Multiplier</i>
13	2,34	0,83
14	2,43	0,86
15	2,56	0,90
16	2,53	0,89
17	2,4	0,85
18	2,37	0,84
19	2,37	0,84
20	2,43	0,86
21	2,5	0,88
22	2,65	0,93
23	2,78	0,98
24	2,93	1,03

Sumber: Data PDAM dan Hasil Perhitungan

Pada analisis kondisi eksisting, analisis jaringan menggunakan satu reservoir sebagai sumber air yaitu reservoir Ngagel 1. Kemudian menggunakan ground reservoir Kremlangan timur dengan 4 pompa dan 2 pompa cadangan dengan spesifikasi head 35 m, dan flow 60 L/s. Gambar jaringan distribusi pada WaterCAD terdapat pada gambar 4.1. Hasil komputasi dapat dilihat pada tabel 4.11 dan fluktuasi debit pada tujuan 1 dapat dilihat pada Gambar 4.2

Scenario: EPS24



Jaringan Distribusi Daerah Kajian.wtg
16/05/2020

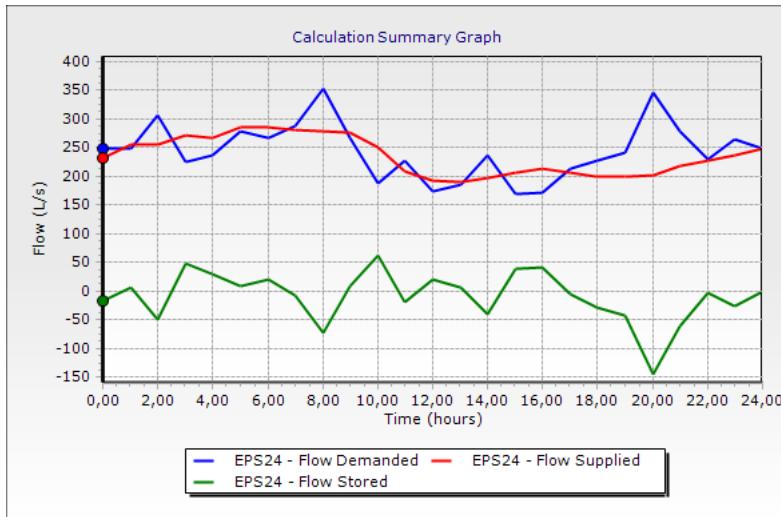
Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.1 Jaringan Distribusi pada WaterCAD

Tabel 4.11 Hasil Komputasi

<i>Time</i>	<i>Flow Supplied</i>	<i>Flow Demanded</i>	<i>Flow Stored</i>
1	256	250	6
2	255	306	-50
3	273	225	47
4	268	237	31
5	286	279	7
6	286	267	19
7	281	289	-7
8	278	352	-74
9	276	267	10
10	251	188	63
11	209	227	-18
12	193	174	19
13	191	186	5
14	198	237	-40
15	207	169	39
16	213	171	42
17	208	213	-5
18	199	227	-28
19	199	242	-43
20	203	347	-145
21	218	279	-61
22	227	230	-3
23	237	264	-28
24	248	250	-2



Gambar 4.2 Fluktuasi Debit Pada Tujuan 1

Flow suplied merupakan aliran total dari sumber air yaitu reservoir. Sementara *Flow Stored* menunjukkan jumlah air yang tersimpan di tank yang menyesuaikan dengan jumlah kebutuhan air dan kapasitas tank. Sedangkan *flow demanded* menunjukkan total jumlah kebutuhan air. Kesetimbangan pada grafik tersebut terdapat pada persamaan 4.2 Hasil komputasi pada gambar 4.2, menunjukkan *Flow Supplied* memiliki nilai yang bervariasi mengikuti pattern ketinggian air reservoir.

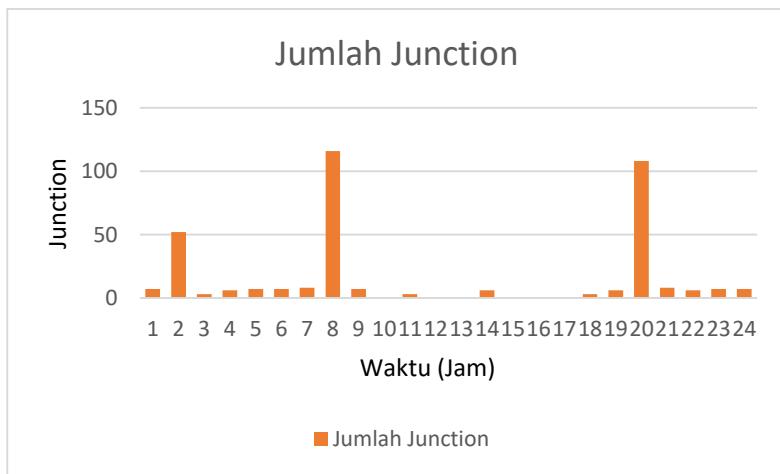
$$\text{Flow Stored} = \text{Flow Supplied} - \text{Flow demanded} \quad (4.2)$$

Pelaksanaan analisis kondisi eksisting jaringan distribusi perlu dilakukan pemindaiannya terlebih dahulu terkait permasalahan yang kemungkinan terjadi terkait parameter tekanan, kecepatan dan *flow*. Permasalahan yang pertama terjadi dikarenakan oleh penggunaan pemodelan, perbedaan antara kondisi eksisting jaringan dengan model pada program WaterCAD terkait parameter-parameter tertentu sehingga hasil dari pemodelan merupakan prakiraan.

A. Pemodelan jaringan distribusi dengan parameter tekanan

Pemodelan untuk menganalisis parameter tekanan pada jaringan distribusi menggunakan program WaterCAD V8i series 5. Pada sistem distribusi air, tekanan minimum sebagai syarat adalah 1 atm atau setara dengan 1 bar atau 10 meter kolom air (mka) pada pipa sekunder dan tersier. Sedangkan pada pipa utama tekanan harus lebih besar dari 10 m. Tekanan maksimum juga harus diperhatikan, dikarenakan jika nilai tekanan terlalu besar dapat menyebabkan pipa pecah.

Hasil jumlah *junction* yang memiliki nilai tekanan dibawah 10 m dapat dilihat pada Gambar 4.3. Grafik menunjukkan pada pukul 08.00 merupakan jam puncak pemakaian air dan memiliki tekanan kurang dari 10 m terbanyak, yaitu sebesar 116 titik. Selain pada jam puncak nilai tekanan kurang dari 10 m terjadi pada jam-jam tertentu. Hal ini disebabkan karena pompa eksisting tidak dapat mengatasi fluktuasi pemakaian air pada daerah pelayanan. Selain itu tekanan rendah pada jam puncak disebabkan oleh pemakaian air yang tinggi dan nilai *headloss* yang besar sehingga tekanan air menurun. Pemodelan menghasilkan total titik dengan nilai tekanan dibawah 10 m sejumlah 367 titik.



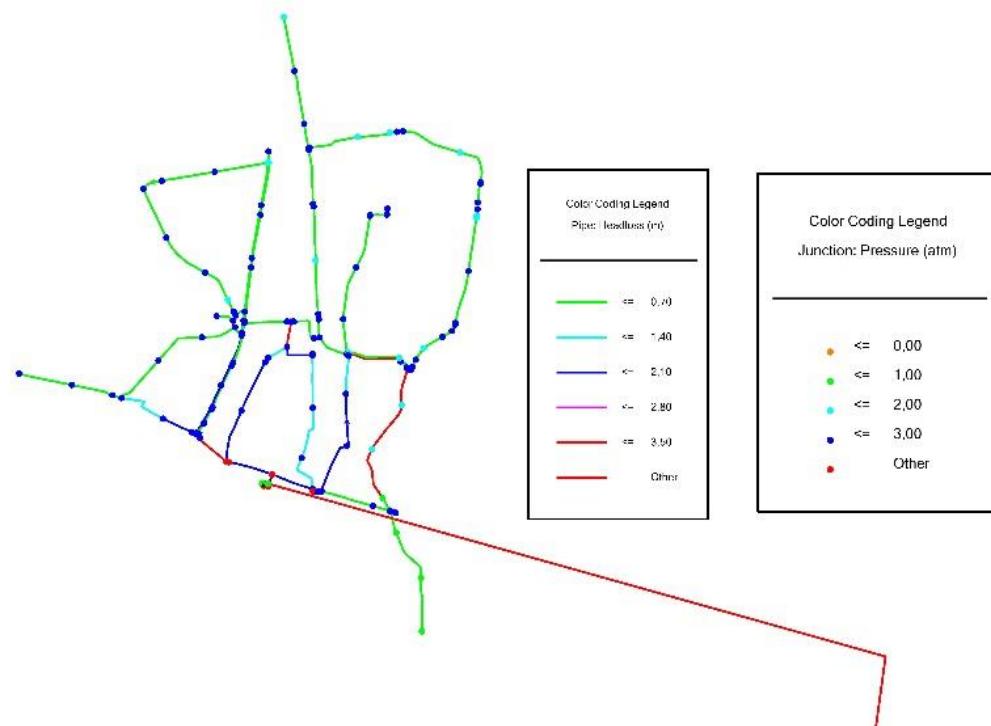
Gambar 4.3 Jumlah *Junction* yang Memiliki Nilai Tekanan Dibawah 10 m

B. Pemodelan jaringan distribusi dengan parameter kecepatan aliran

Pemodelan dengan menganalisis nilai kecepatan aliran dalam pipa menjadi penting karena jika kecepatan yang terlalu kecil menyebabkan endapan dalam pipa sedangkan kecepatan yang terlalu besar dapat mengakibatkan pipa cepat tergerus. Selain itu nilai kecepatan dapat menjadi indikator untuk melihat adanya aliran dalam pipa. Hasil komputasi menunjukan bahwa pada jam rata-rata (19.00) kecepatan rata-rata memiliki nilai 0,37 m/s dan nilai tertinggi yaitu 1,93 m/s. Sementara pada jam puncak (08.00) nilai kecepatan cenderung naik yaitu kecepatan rata-rata memiliki nilai 0,53 m/s dan nilai tertinggi yaitu 2,8 m/s. Nilai kecepatan akan lebih tinggi saat jam puncak daripada waktu average, hal ini disebabkan karena debit yang dibawa juga semakin tinggi.

Hasil pemodelan jaringan distribusi selengkapnya dapat dilihat pada gambar 4.4 Sampai dengan gambar 4.7. Hasil analisis pada *junction* terdapat pada tabel 4.12 hingga tabel 4.13 dan untuk hasil analisis pada pipa terdapat pada tabel 4.14 hingga Tabel 4.15

Scenario: EPS24



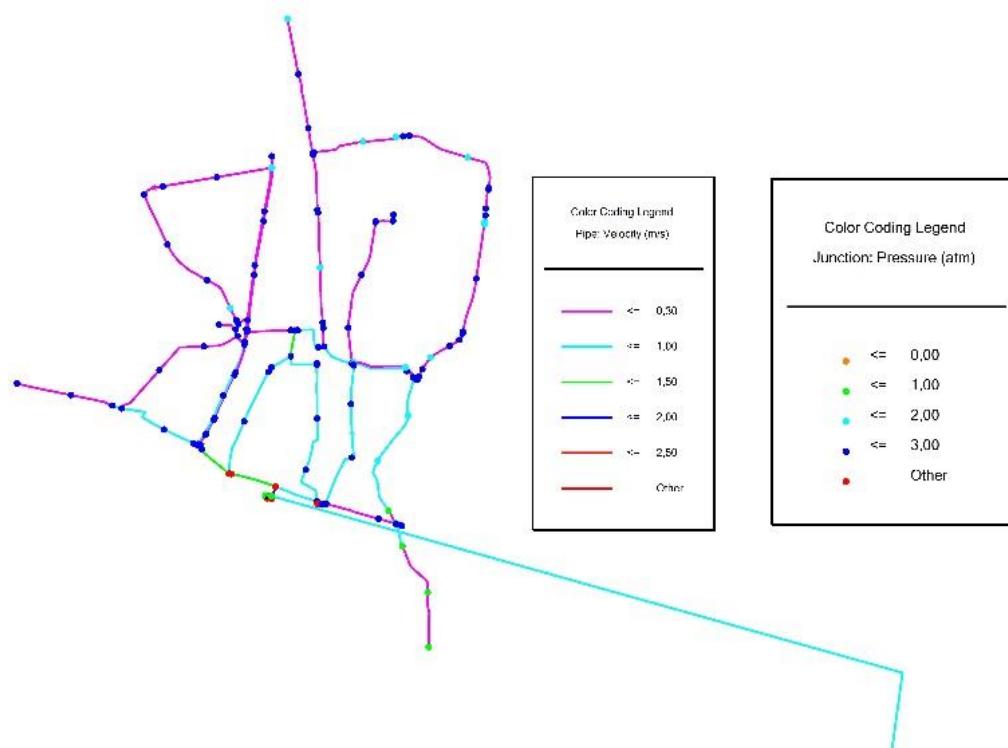
Tujuan 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.4 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



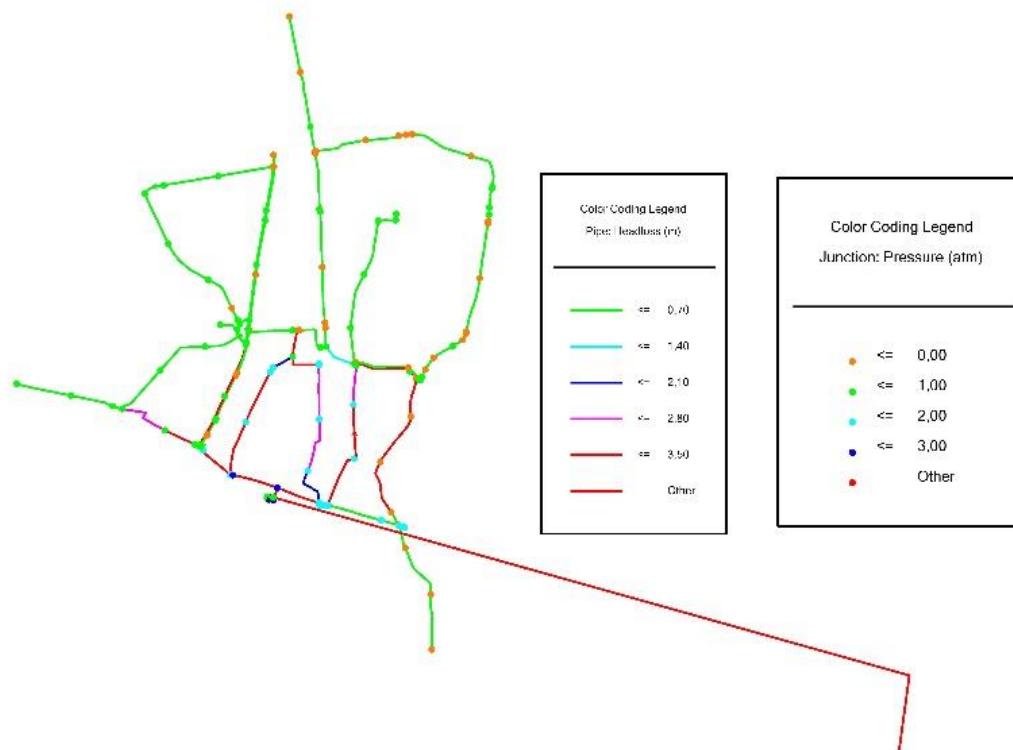
Tujuan 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.5 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Scenario: EPS24



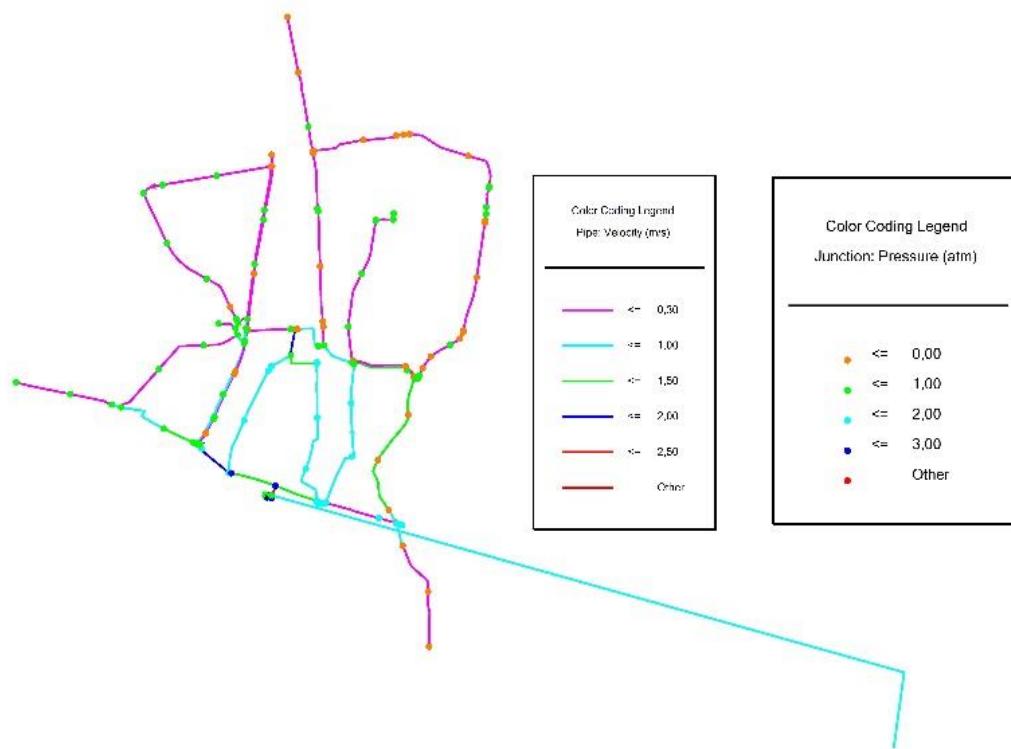
Tujuan 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.6 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



Tujuan 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.7 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Tabel 4.12 Hasil Analisis Junction pada Waktu Average (19.00)

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-743	4	0	31,6	36,7
J-744	4	0	31,6	36,67
J-751	5	0	20,7	26,44
J-752	5	0	20,7	26,44
J-764	6	0	20,7	27,43
J-765	6	0	20,7	27,43
J-821	4	0	21,7	26,46
J-822	4	0	21,7	26,46
J-853	6	0	25	31,88
J-854	6	19	19,9	26,64
J-942	7	0	29,2	37,2
J-943	7	0	29,2	37,21
J-1041	5	0	21,7	27,43
J-1079	6	0	19,8	26,45
J-1080	6	0	19,8	26,45
J-1117	6	0	31,9	38,99
J-1152	5	0	21,7	27,43
J-1176	6	0	31,8	38,88
J-1222	6	0	19,8	26,45
J-1223	4	0	31,7	36,82
J-1224	4	0	31,6	36,76
J-1234	7	39	29,1	37,14
J-1237	5	0	21,7	27,43
J-1238	5	0	21,7	27,43
J-1322	5	19	20,7	26,44
J-1396	7	0	29,2	37,23
J-1442	7	0	29,1	37,11
J-1443	7	8	29	37,07
J-1449	5	0	21,2	26,92
J-1450	5	0	21,2	26,91
J-1481	5	0	25,8	31,74
J-1495	4	0	26,2	31,08
J-1496	4	8	26,2	31,12

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-1553	5	0	26	31,88
J-1554	5	0	26	31,88
J-1586	5	0	21,7	27,43
J-1597	8	0	6,3	14,47
J-1598	8	0	6,3	14,48
J-1633	6	0	20,8	27,56
J-1634	6	0	20,8	27,57
J-1638	7	0	19,7	27,44
J-1639	7	0	19,7	27,44
J-1648	4	0	26,5	31,45
J-1649	4	0	26,5	31,48
J-1668	7	0	24	31,88
J-1669	6	0	25	31,88
J-1795	4	0	21,7	26,46
J-1830	5	0	20,7	26,44
J-1832	4	21	31,7	36,86
J-1848	2	0	23,7	26,52
J-1849	2	0	23,7	26,52
J-1854	6	0	19,8	26,46
J-1862	4	0	27,4	32,32
J-1900	6	0	20,7	27,43
J-1901	6	0	20,7	27,43
J-1939	5	0	21,7	27,43
J-1940	5	0	21,7	27,43
J-1949	6	0	30,1	37,19
J-1956	6	0	30,1	37,17
J-1957	7	0	29,1	37,15
J-1986	4	0	35,6	40,83
J-2004	6	0	20,7	27,43
J-2016	4	0	21,7	26,46
J-2078	5	0	21,3	27,03
J-2082	5	0	21,3	27,03
J-2089	7	0	29,1	37,11
J-2090	7	0	29,1	37,11

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2126	6	0	20,7	27,41
J-2147	6	0	20,7	27,43
J-2148	6	0	20,7	27,43
J-2164	5	0	20,7	26,47
J-2221	5	21	21,8	27,58
J-2278	4	0	36,2	41,44
J-2290	5	0	21,7	27,43
J-2415	6	0	20,4	27,12
J-2416	6	6	20,4	27,12
J-2426	5	0	21,5	27,21
J-2427	4	0	22,4	27,18
J-2447	5	0	26,9	32,88
J-2448	5	0	26,7	32,68
J-2459	5	0	26	31,88
J-2460	6	0	25	31,88
J-2478	6	0	20	26,74
J-2479	5	0	21	26,73
J-2500	4	0	21,7	26,47
J-2522	3	0	22,7	26,48
J-2555	4	0	21,7	26,44
J-2568	8	0	18,1	26,75
J-2603	5	0	20,7	26,46
J-2662	5	0	21,5	27,21
J-2690	5	0	21,9	27,71
J-2691	4	0	23	27,76
J-2705	6	0	20,9	27,68
J-2706	6	0	20,9	27,61
J-2711	3	16	24,1	27,98
J-2712	3	0	24,2	28,09
J-2799	6	0	20,7	27,44
J-2807	3	0	22,6	26,45
J-2864	8	0	18,9	27,52
J-2901	8	21	6,3	14,55
J-2920	6	0	19,8	26,46

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-2952	4	9	23	27,83
J-2974	6	0	19,8	26,51
J-3050	9	0	27,2	37,11
J-3119	4	0	22,6	27,4
J-3120	5	0	21,6	27,4
J-3163	5	0	26	31,91
J-3187	7	17	7	14,23
J-3286	6	0	27,1	34,01
J-3303	4	0	22,1	26,92
J-3304	5	0	21,2	26,92
J-3329	7	0	19,1	26,82
J-3383	4	13	24,5	29,36
J-3416	7	0	28,3	36,29
J-3439	6	0	21,1	27,81
J-3462	6	0	25	31,88
J-3464	4	16	22,6	27,38
J-3473	6	0	19,9	26,61
J-3508	5	0	17,7	23,34
J-3511	6	0	26,3	33,24
J-3586	1	0	26,1	27,98
J-3612	3	0	23,6	27,48
J-3638	8	0	18,3	26,92
J-3639	5	0	21,2	26,92
J-3701	6	0	21,2	27,95
J-3712	8	0	10,6	18,94
J-3735	7	0	27,2	35,14
J-3739	9	0	25,3	35,16
J-3740	5	7	8,9	14,18
J-3758	5	0	21,6	27,39
J-3772	4	0	22,6	27,44
J-3790	5	0	28,8	34,78
J-3795	5	0	26	31,88
J-3851	6	0	22,8	29,66
J-3866	5	0	20,7	26,45

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3886	7	0	19,4	27,08
J-3888	6	0	27,1	34,01
J-3890	2	0	25,1	27,98
J-3898	6	0	20,7	27,43
J-3901	6	2	20,8	27,53
J-3914	2	0	24,6	27,42
J-4061	5	0	21,9	27,64
J-4062	5	0	21,9	27,64
J-4084	4	0	21,7	26,46
J-4085	4	0	21,7	26,47
J-4093	5	0	25,8	31,67
J-4097	4	0	36,3	41,55
J-4098	4	0	36,3	41,55
J-4099	4	0	36,3	41,55
J-4100	4	0	36,3	41,54
J-4101	4	0	36,3	41,56
J-4102	4	0	36,3	41,56
J-4117	5	0	8,9	14,18
J-4120	8	0	28,1	37,11

Tabel 4.13 Hasil Analisis Junction pada Waktu Puncak (08.00)

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-743	4	0	19,8	24,53
J-744	4	0	19,8	24,46
J-751	5	0	-1	3,99
J-752	5	0	-1	3,99
J-764	6	0	0	5,96
J-765	6	0	0	5,97
J-821	4	0	0	4,03
J-822	4	0	0	4,03
J-853	6	0	8,6	14,87
J-854	6	27	-1,6	4,37
J-942	7	0	17,9	25,51

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-943	7	0	17,9	25,55
J-1041	5	0	0,9	5,97
J-1079	6	0	-1,9	4,01
J-1080	6	0	-1,9	4,01
J-1117	6	0	22,3	29,11
J-1152	5	0	0,9	5,97
J-1176	6	0	22,1	28,88
J-1222	6	0	-1,9	4,01
J-1223	4	0	20	24,76
J-1224	4	0	19,9	24,64
J-1234	7	57	17,8	25,41
J-1237	5	0	0,9	5,97
J-1238	5	0	0,9	5,97
J-1322	5	27	-1	3,99
J-1396	7	0	18	25,59
J-1442	7	0	17,7	25,34
J-1443	7	12	17,6	25,27
J-1449	5	0	-0,1	4,94
J-1450	5	0	-0,1	4,93
J-1481	5	0	9,3	14,6
J-1495	4	0	9	13,27
J-1496	4	12	9	13,34
J-1553	5	0	9,5	14,87
J-1554	5	0	9,5	14,87
J-1586	5	0	0,9	5,97
J-1597	8	0	-27	-19,97
J-1598	8	0	-27	-19,96
J-1633	6	0	0,2	6,23
J-1634	6	0	0,2	6,24
J-1638	7	0	-1	5,98
J-1639	7	0	-1	5,98
J-1648	4	0	9,7	14,01
J-1649	4	0	9,7	14,08
J-1668	7	0	7,6	14,87

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-1669	6	0	8,6	14,87
J-1795	4	0	0	4,03
J-1830	5	0	-1	3,99
J-1832	4	30	20,1	24,84
J-1848	2	0	2,1	4,15
J-1849	2	0	2,1	4,14
J-1854	6	0	-1,9	4,01
J-1862	4	0	11,4	15,75
J-1900	6	0	0	5,97
J-1901	6	0	0	5,97
J-1939	5	0	0,9	5,97
J-1940	5	0	0,9	5,97
J-1949	6	0	18,8	25,51
J-1956	6	0	18,8	25,45
J-1957	7	0	17,8	25,42
J-1986	4	0	27,8	32,78
J-2004	6	0	0	5,97
J-2016	4	0	0	4,03
J-2078	5	0	0,2	5,17
J-2082	5	0	0,2	5,16
J-2089	7	0	17,7	25,34
J-2090	7	0	17,7	25,34
J-2126	6	0	-0,1	5,93
J-2147	6	0	0	5,97
J-2148	6	0	0	5,97
J-2164	5	0	-0,9	4,03
J-2221	5	31	1,2	6,27
J-2278	4	0	29	34
J-2290	5	0	0,9	5,96
J-2415	6	0	-0,6	5,34
J-2416	6	9	-0,6	5,35
J-2426	5	0	0,5	5,52
J-2427	4	0	1,4	5,46
J-2447	5	0	11,5	16,88

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2448	5	0	11,1	16,46
J-2459	5	0	9,5	14,87
J-2460	6	0	8,6	14,87
J-2478	6	0	-1,4	4,58
J-2479	5	0	-0,4	4,56
J-2500	4	0	0	4,04
J-2522	3	0	1	4,06
J-2555	4	0	0	3,99
J-2568	8	0	-3,3	4,61
J-2603	5	0	-0,9	4,03
J-2662	5	0	0,5	5,53
J-2690	5	0	1,5	6,53
J-2691	4	0	2,5	6,63
J-2705	6	0	0,4	6,46
J-2706	6	0	0,3	6,32
J-2711	3	23	3,9	7,06
J-2712	3	0	4,1	7,29
J-2799	6	0	0	5,98
J-2807	3	0	1	4
J-2864	8	0	-1,8	6,14
J-2901	8	31	-26,9	-19,83
J-2920	6	0	-1,9	4,02
J-2952	4	13	2,7	6,76
J-2974	6	0	-1,8	4,12
J-3050	9	0	15,8	25,34
J-3119	4	0	1,8	5,91
J-3120	5	0	0,9	5,9
J-3163	5	0	9,6	14,93
J-3187	7	25	-26,5	-20,45
J-3286	6	0	12,7	19,13
J-3303	4	0	0,9	4,94
J-3304	5	0	-0,1	4,94
J-3329	7	0	-2,2	4,74
J-3383	4	19	5,6	9,82

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3416	7	0	16,1	23,7
J-3439	6	0	0,7	6,72
J-3462	6	0	8,6	14,87
J-3464	4	23	1,8	5,87
J-3473	6	0	-1,6	4,32
J-3508	5	0	-7	-2,23
J-3511	6	0	11,2	17,59
J-3586	1	0	5,9	7,06
J-3612	3	0	3	6,06
J-3638	8	0	-3	4,94
J-3639	5	0	-0,1	4,94
J-3701	6	0	1	7
J-3712	8	0	-18,4	-11,03
J-3735	7	0	13,9	21,39
J-3739	9	0	12	21,43
J-3740	5	10	-24,7	-20,55
J-3758	5	0	0,9	5,88
J-3772	4	0	1,9	5,98
J-3790	5	0	15,1	20,67
J-3795	5	0	9,5	14,87
J-3851	6	0	4,3	10,42
J-3866	5	0	-1	4
J-3886	7	0	-1,7	5,25
J-3888	6	0	12,7	19,13
J-3890	2	0	4,9	7,06
J-3898	6	0	0	5,97
J-3901	6	3	0,1	6,15
J-3914	2	0	3,8	5,95
J-4061	5	0	1,3	6,39
J-4062	5	0	1,3	6,39
J-4084	4	0	0	4,03
J-4085	4	0	0	4,04
J-4093	5	0	9,1	14,45
J-4097	4	0	29,2	34,22

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-4098	4	0	29,2	34,22
J-4099	4	0	29,2	34,22
J-4100	4	0	29,2	34,21
J-4101	4	0	29,2	34,25
J-4102	4	0	29,2	34,25
J-4117	5	0	-24,7	-20,55
J-4120	8	0	16,8	25,34

Tabel 4.14 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-6	0,08	0,04
P-3	400	114	Steel	242	1,93	1,84
P-20	300	27	PVC	36	0,51	0,07
P-21	300	112	PVC	20	0,28	0,09
P-23	300	63	PVC	-24	0,33	0,07
P-24	300	96	PVC	11	0,16	0,03
P-25	300	58	PVC	-24	0,33	0,06
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-22	0,45	1,13
P-37	250	18	PVC	1	0,03	0
P-38	250	28	PVC	1	0,03	0
P-44	300	9	PVC	11	0,16	0
P-45	300	148	PVC	11	0,16	0,04
P-51	250	465	PVC	6	0,12	0,1
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-6	0,12	0
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	90	1,27	0,18
P-62	300	6	PVC	90	1,27	0,08
P-67	400	14	Steel	0	0	0
P-68	400	13	Steel	0	0	0
P-69	400	12	Steel	61	0,48	0,02
P-70	400	12	Steel	61	0,48	0,02
P-71	400	14	Steel	60	0,48	0,02
P-72	400	16	Steel	60	0,48	0,02

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-73	400	5	Steel	0	0	0
P-76	400	5	Steel	0	0	0
P-77	400	5	Steel	61	0,48	0,01
P-78	400	5	Steel	61	0,48	0,01
P-79	400	5	Steel	60	0,48	0,01
P-80	400	5	Steel	60	0,48	0,01
P-81	400	3	Steel	60	0,48	0
P-82	400	4	Steel	121	0,96	0,02
P-83	400	4	Steel	-61	0,48	0
P-84	400	4	Steel	0	0	0
P-85	400	4	Steel	0	0	0
P-86	400	7	Steel	242	1,93	0,11
P-101	400	13	Steel	242	1,93	0,2
P-108	400	23	Steel	242	1,93	0,37
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	30	0,42	0,54
ps-12	450	65	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-14	450	201	Ductile Iron	-13	0,08	0,01
ps-15	450	12	Ductile Iron	-1	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-18	450	106	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-94	400	39	Steel	4	0,03	0
ps-95	400	323	Steel	42	0,33	0,2
ps-96	400	394	Steel	4	0,03	0
ps-97	400	3	Steel	4	0,03	0
ps-98	400	53	Steel	42	0,33	0,03
ps-134	300	500	PVC	2	0,03	0,01
ps-135	300	119	PVC	-14	0,19	0,05
ps-152	300	500	PVC	47	0,66	1,92
ps-153	300	7	PVC	55	0,78	0,04

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	24	0,25	0,07
ps-292	250	9	PVC	-4	0,08	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-16	0,32	0,11
ps-306	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-327	250	500	PVC	47	0,95	4,67
ps-332	250	500	PVC	45	0,92	4,4
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-61	1,25	0,05
ps-643	250	15	PVC	6	0,12	0
ps-644	250	62	PVC	6	0,12	0,01
ps-645	250	14	PVC	6	0,12	0
ps-646	250	57	PVC	6	0,12	0,01
ps-647	250	16	PVC	6	0,12	0
ps-648	250	62	PVC	6	0,12	0,01
ps-649	250	179	PVC	6	0,12	0,04
ps-650	250	576	PVC	6	0,12	0,12
ps-651	250	308	PVC	6	0,12	0,06
ps-652	300	168	PVC	-12	0,17	0,05
ps-653	300	481	PVC	11	0,16	0,13
ps-654	300	500	PVC	-6	0,08	0,04
ps-923	200	202	PVC	-16	0,51	0,76
ps-1048	400	399	Steel	116	0,92	1,64
ps-1049	400	5	Steel	116	0,92	0,02
ps-1050	400	17	Steel	55	0,44	0,02
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-126	1	2,02
ps-1053	400	13	Steel	-106	0,84	0,04
ps-1054	200	0	PVC	-38	1,2	0
ps-1055	200	238	PVC	-38	1,2	4,48
ps-1056	200	307	PVC	-22	0,7	2,09
ps-1097	300	88	PVC	20	0,28	0,07
ps-1103	300	3	PVC	106	1,49	0,06
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-4	0,03	0
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	2	0,05	0,02
ps-1270	250	197	PVC	2	0,05	0,01
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-23	0,47	1,27
ps-1273	250	292	PVC	-36	0,74	1,72
ps-1274	250	6	PVC	-36	0,74	0,04
ps-1275	250	40	PVC	-44	0,9	0,34
ps-1299	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-1300	250	326	PVC	7	0,14	0,09
ps-1332	250	80	PVC	47	0,95	0,75
ps-1337	250	500	PVC	45	0,92	4,4
ps-1338	250	356	PVC	45	0,92	3,13
ps-1778	400	19	Steel	55	0,44	0,02
ps-1779	400	27	Steel	55	0,44	0,03
ps-1780	400	36	Steel	55	0,44	0,04
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	8	0,12	0,08
ps-1806	300	500	PVC	6	0,09	0,05
ps-1807	300	400	PVC	6	0,09	0,04
ps-1808	300	9	PVC	-44	0,63	0,03
ps-1809	300	500	PVC	45	0,64	1,83
ps-1810	300	500	PVC	45	0,64	1,83
ps-1814	300	2	PVC	106	1,49	0,04
ps-1815	300	337	PVC	90	1,27	4,35
ps-1816	300	45	PVC	90	1,27	0,58
ps-1818	300	3	PVC	106	1,49	0,06
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-4	0,03	0
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-4	0,03	0
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-4	0,03	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2122	450	500	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2123	450	13	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-13	0,08	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-1	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	42	0,33	0,02
ps-2235	300	500	PVC	2	0,03	0,01
ps-2236	300	343	PVC	-14	0,19	0,14
ps-2238	300	92	PVC	-16	0,23	0,05
ps-2239	300	9	PVC	-14	0,19	0
ps-2240	300	34	PVC	14	0,19	0,01
ps-2258	300	500	PVC	47	0,66	1,92
ps-2259	300	353	PVC	47	0,66	1,36
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	7	0,09	0,05
ps-2332	300	214	PVC	24	0,34	0,24
ps-2333	350	9	PVC	24	0,25	0
ps-2370	250	500	PVC	2	0,05	0,02
ps-2565	250	507	PVC	-6	0,12	0,11
ps-2566	250	26	PVC	-6	0,12	0,01

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2570	250	500	PVC	-22	0,45	1,15
ps-2571	250	371	PVC	-22	0,45	0,85
ps-2572	250	1	PVC	61	1,25	0,02
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	6	0,12	0,09
ps-2579	250	66	PVC	6	0,12	0,01
ps-2585	300	51	PVC	-6	0,08	0
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	16	0,51	1,89
ps-2999	200	500	PVC	16	0,51	1,89
ps-3000	200	55	PVC	16	0,51	0,21
ps-3018	400	7	Steel	242	1,93	0,11
ps-3298	400	38	Steel	242	1,93	0,61

Tabel 4.15 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-9	0,12	0,09
P-3	400	114	Steel	352	2,8	3,67
P-20	300	27	PVC	53	0,74	0,13
P-21	300	112	PVC	29	0,41	0,17
P-23	300	63	PVC	-34	0,48	0,14
P-24	300	96	PVC	16	0,23	0,05
P-25	300	58	PVC	-34	0,48	0,13
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-32	0,65	2,27
P-37	250	18	PVC	2	0,04	0
P-38	250	28	PVC	2	0,04	0
P-44	300	9	PVC	16	0,23	0
P-45	300	148	PVC	16	0,23	0,08

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-51	250	465	PVC	9	0,18	0,19
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-9	0,18	0,01
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	130	1,84	0,37
P-62	300	6	PVC	130	1,84	0,15
P-67	400	14	Steel	0	0	0
P-68	400	13	Steel	0	0	0
P-69	400	12	Steel	88	0,7	0,03
P-70	400	12	Steel	88	0,7	0,03
P-71	400	14	Steel	88	0,7	0,03
P-72	400	16	Steel	88	0,7	0,04
P-73	400	5	Steel	0	0	0
P-76	400	5	Steel	0	0	0
P-77	400	5	Steel	88	0,7	0,01
P-78	400	5	Steel	88	0,7	0,01
P-79	400	5	Steel	88	0,7	0,01
P-80	400	5	Steel	88	0,7	0,01
P-81	400	3	Steel	88	0,7	0,01
P-82	400	4	Steel	176	1,4	0,03
P-83	400	4	Steel	-88	0,7	0,01
P-84	400	4	Steel	0	0	0
P-85	400	4	Steel	0	0	0
P-86	400	7	Steel	352	2,8	0,21
P-101	400	13	Steel	352	2,8	0,41
P-108	400	23	Steel	352	2,8	0,75
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	43	0,61	1,08
ps-12	450	65	Ductile Iron	-18	0,11	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-18	0,11	0,01
ps-14	450	201	Ductile Iron	-18	0,11	0,02
ps-15	450	12	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-18	0,11	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-17	450	131	Ductile Iron	-18	0,11	0,01
ps-18	450	106	Ductile Iron	-18	0,11	0,01
ps-94	400	39	Steel	6	0,05	0
ps-95	400	323	Steel	61	0,48	0,4
ps-96	400	394	Steel	6	0,05	0,01
ps-97	400	3	Steel	6	0,05	0
ps-98	400	53	Steel	61	0,48	0,07
ps-134	300	500	PVC	3	0,05	0,01
ps-135	300	119	PVC	-20	0,28	0,09
ps-152	300	500	PVC	68	0,96	3,84
ps-153	300	7	PVC	80	1,13	0,08
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	35	0,36	0,14
ps-292	250	9	PVC	-6	0,12	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-23	0,47	0,23
ps-306	250	500	PVC	10	0,21	0,29
ps-327	250	500	PVC	68	1,38	9,34
ps-332	250	500	PVC	66	1,34	8,8
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-89	1,82	0,1
ps-643	250	15	PVC	9	0,18	0,01
ps-644	250	62	PVC	9	0,18	0,03
ps-645	250	14	PVC	9	0,18	0,01
ps-646	250	57	PVC	9	0,18	0,02
ps-647	250	16	PVC	9	0,18	0,01
ps-648	250	62	PVC	9	0,18	0,03
ps-649	250	179	PVC	9	0,18	0,07
ps-650	250	576	PVC	9	0,18	0,24
ps-651	250	308	PVC	9	0,18	0,13
ps-652	300	168	PVC	-18	0,25	0,11
ps-653	300	481	PVC	16	0,23	0,26
ps-654	300	500	PVC	-9	0,12	0,09
ps-923	200	202	PVC	-23	0,74	1,53
ps-1048	400	399	Steel	169	1,34	3,29
ps-1049	400	5	Steel	169	1,34	0,04

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1050	400	17	Steel	80	0,63	0,03
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-183	1,46	4,04
ps-1053	400	13	Steel	-154	1,22	0,09
ps-1054	200	0	PVC	-55	1,75	0,01
ps-1055	200	238	PVC	-55	1,75	8,97
ps-1056	200	307	PVC	-32	1,01	4,19
ps-1097	300	88	PVC	29	0,41	0,14
ps-1103	300	3	PVC	154	2,17	0,11
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-6	0,04	0
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	3	0,07	0,04
ps-1270	250	197	PVC	3	0,07	0,01
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-34	0,68	2,53
ps-1273	250	292	PVC	-53	1,08	3,45
ps-1274	250	6	PVC	-53	1,08	0,07
ps-1275	250	40	PVC	-64	1,31	0,67
ps-1299	250	500	PVC	10	0,21	0,29
ps-1300	250	326	PVC	10	0,21	0,19
ps-1332	250	80	PVC	68	1,38	1,5
ps-1337	250	500	PVC	66	1,34	8,8
ps-1338	250	356	PVC	66	1,34	6,26
ps-1778	400	19	Steel	80	0,63	0,04
ps-1779	400	27	Steel	80	0,63	0,06
ps-1780	400	36	Steel	80	0,63	0,07
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	12	0,17	0,16
ps-1806	300	500	PVC	9	0,13	0,1
ps-1807	300	400	PVC	9	0,13	0,08
ps-1808	300	9	PVC	-64	0,91	0,06

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1809	300	500	PVC	66	0,93	3,66
ps-1810	300	500	PVC	66	0,93	3,66
ps-1814	300	2	PVC	154	2,17	0,07
ps-1815	300	337	PVC	130	1,84	8,7
ps-1816	300	45	PVC	130	1,84	1,16
ps-1818	300	3	PVC	154	2,17	0,12
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-6	0,04	0
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-6	0,04	0
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-6	0,04	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	9	0,05	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	9	0,05	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	9	0,05	0,01
ps-2122	450	500	Ductile Iron	9	0,05	0,01
ps-2123	450	13	Ductile Iron	9	0,05	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-18	0,11	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-18	0,11	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	61	0,48	0,03
ps-2235	300	500	PVC	3	0,05	0,01
ps-2236	300	343	PVC	-20	0,28	0,27
ps-2238	300	92	PVC	-24	0,34	0,1
ps-2239	300	9	PVC	-20	0,28	0,01
ps-2240	300	34	PVC	20	0,28	0,03
ps-2258	300	500	PVC	68	0,96	3,84

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2259	300	353	PVC	68	0,96	2,71
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	10	0,14	0,1
ps-2332	300	214	PVC	35	0,49	0,48
ps-2333	350	9	PVC	35	0,36	0,01
ps-2370	250	500	PVC	3	0,07	0,04
ps-2565	250	507	PVC	-9	0,18	0,21
ps-2566	250	26	PVC	-9	0,18	0,01
ps-2570	250	500	PVC	-32	0,65	2,3
ps-2571	250	371	PVC	-32	0,65	1,71
ps-2572	250	1	PVC	89	1,82	0,04
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	9	0,18	0,17
ps-2579	250	66	PVC	9	0,18	0,03
ps-2585	300	51	PVC	-9	0,12	0,01
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	23	0,74	3,79
ps-2999	200	500	PVC	23	0,74	3,79
ps-3000	200	55	PVC	23	0,74	0,42
ps-3018	400	7	Steel	352	2,8	0,23
ps-3298	400	38	Steel	352	2,8	1,22

4.2. Analisis Sistem Distribusi Menggunakan Tower tank Krembangan

4.2.1 Proyeksi Penduduk

Terdapat tiga metode dalam perhitungan proyeksi penduduk yaitu metode aritmatik, metode geometri, dan metode *least square*.

Dari ketiga metode tersebut kemudian dicari koefisien korelasinya untuk menentukan metode yang digunakan untuk menghitung proyeksi penduduk. Metode yang dipilih yaitu metode yang mempunyai nilai koefisien korelasi mendekati 1 (grafik linier) karena semakin mendekati 1 nilai koefisien korelasi menunjukkan kuatnya hubungan liner antara dua variabel. Setelah didapatkan nilai koefisien korelasi dilakukan perhitungan proyeksi dengan metode terpilih hingga tahun 2030. Tabel perhitungan koefisien korelasi masing-masing metode dan proyeksi penduduk hingga tahun Tabel 4.16 hingga Tabel 4.30. Nilai koefisien korelasi dapat dihitung menggunakan rumus sebagai berikut:

$$r = \frac{n(\sum xy) - (\sum x)(\sum y)}{\sqrt{[n(\sum y^2) - (\sum y)^2]x[n(\sum x^2) - (\sum x)^2]}}$$

Kecamatan Krembangan

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.16 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Penduduk	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	124797	0	0	0	0	0
2012	130085	1	5288	5288	1	27962944
2013	135009	2	4924	9848	4	24245776
2014	135009	3	0	0	9	0
2015	135009	4	0	0	16	0
2016	127564	5	-7445	-37225	25	55428025
2017	124687	6	-2877	-17262	36	8277129
2018	124419	7	-268	-1876	49	71824
Jumlah		28	-378	-41227	140	115985698
		r				-0,571772

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,571772.

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.17 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	124797	1	11,734	11,73444	1	137,697
2012	130085	2	11,776	23,55189	4	138,673
2013	135009	3	11,813	35,43929	9	139,549
2014	135009	4	11,813	47,25239	16	139,549
2015	135009	5	11,813	59,06548	25	139,549
2016	127564	6	11,756	70,53824	36	138,212
2017	124687	7	11,734	82,13493	49	137,676
2018	124419	8	11,731	93,85128	64	137,626
Jumlah	36		94,17102276	423,5679	204	1108,53255
		r				-0,313380

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,313380

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.18 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	124797	1	124797	124797	1	15574291209
2012	130085	2	130085	260170	4	16922107225
2013	135009	3	135009	405027	9	18227430081
2014	135009	4	135009	540036	16	18227430081
2015	135009	5	135009	675045	25	18227430081
2016	127564	6	127564	765384	36	16272574096
2017	124687	7	124687	872809	49	15546847969
2018	124419	8	124419	995352	64	15480087561
Jumlah	36		1036579	4638620	204	1,34478E+11
		r				-0,311026

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,311026

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.19

Tabel 4.19 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode

Metode	Nilai r (Koefisien Korelasi)
Aritmatik	-0,5718
Geometri	-0,3134
Least Square	-0,3110

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode aritmatik. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada Kecamatan Kremlangan adalah persamaan 2.2 Hasil proyeksi penduduk Kecamatan Kremlangan hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.20

Tabel 4.20 Proyeksi Penduduk Kecamatan Kremlangan Hingga Tahun 2030

Kelurahan/ Tahun	Proyeksi Penduduk Kecamatan Kremlangan												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
Dupak	25071	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072	25072
MoroKremangan	47940	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941	47941
Perak Barat	16655	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656	16656
Kemayoran	19383	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384	19384
Kremangan Selatan	15370	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371	15371
Jumlah	124419	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420	124420

Kecamatan Pabean Cantian

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.21 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Penduduk	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	87605	0	0	0	0	0
2012	88616	1	1011	1011	1	1022121
2013	90122	2	1506	3012	4	2268036
2014	90934	3	812	2436	9	659344
2015	83865	4	-7069	-28276	16	49970761
2016	90934	5	7069	35345	25	49970761
2017	91729	6	795	4770	36	632025
2018	89881	7	-1848	-12936	49	3415104
Jumlah		28	2276	5362	140	107938152
		r				-0,038791

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,038791.

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.22 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	87605	1	11,381	11,38059	1	129,518
2012	88616	2	11,392	22,78414	4	129,779
2013	90122	3	11,409	34,22676	9	130,163
2014	90934	4	11,418	45,67156	16	130,368
2015	83865	5	11,337	56,68482	25	128,527
2016	90934	6	11,418	68,50734	36	130,368
2017	91729	7	11,427	79,98616	49	130,567
2018	89881	8	11,406	91,24993	64	130,102
Jumlah		36	91,18715849	410,4913	204	1039,3931
		r				0,300538

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,300538.

c. Metode *Least Square*

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.23 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode *Least Square*

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	87605	1	87605	87605	1	7674636025
2012	88616	2	88616	177232	4	7852795456
2013	90122	3	90122	270366	9	8121974884
2014	90934	4	90934	363736	16	8268992356
2015	83865	5	83865	419325	25	7033338225
2016	90934	6	90934	545604	36	8268992356
2017	91729	7	91729	642103	49	8414209441
2018	89881	8	89881	719048	64	8078594161
Jumlah		36	713686	3225019	204	63713532904
			r			0,308727

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,308727

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.24

Tabel 4.24 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode

Metode	Nilai r (Koefisien Korelasi)
Aritmatik	-0,039
Geometri	0,301
<i>Least Square</i>	0,309

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode *least square*. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada Kecamatan Pabean Cantian adalah persamaan 2.4 Hasil proyeksi penduduk Kecamatan Pabean Cantian hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.25

Tabel 4.25 Proyeksi Penduduk Kecamatan Pabean Cantian Hingga Tahun 2030

Kelurahan/ Tahun	Proyeksi Penduduk Kecamatan Pabean Cantian												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
Bongkaran	12908	12725	12716	12706	12697	12688	12678	12669	12660	12650	12641	12632	12622
Nyamplungan	11758	11612	11613	11614	11615	11616	11616	11617	11618	11619	11620	11621	11621
Krembangan Utara	18699	18028	18150	18272	18394	18516	18638	18760	18882	19004	19126	19248	19370
Perak Timur	16141	17349	17276	17203	17130	17058	16985	16912	16839	16766	16693	16620	16547
Perak Utara	30375	28379	28659	28938	29217	29496	29775	30055	30334	30613	30892	31172	31451
Jumlah	89881	88093	88414	88733	89053	89374	89692	90013	90333	90652	90972	91293	91611

Kecamatan Semampir

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.26 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Penduduk	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	172830	0	0	0	0	0
2012	173537	1	707	707	1	499849
2013	176726	2	3189	6378	4	10169721
2014	177884	3	1158	3474	9	1340964
2015	179475	4	1591	6364	16	2531281
2016	180613	5	1138	5690	25	1295044
2017	181653	6	1040	6240	36	1081600
2018	202029	7	20376	142632	49	415181376
Jumlah		28	29199	171485	140	432099835
		r				0,592574

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,592574

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.27 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	172830	1	12,060	12,0601	1	145,445
2012	173537	2	12,064	24,1283	4	145,544
2013	176726	3	12,082	36,2471	9	145,983
2014	177884	4	12,089	48,3555	16	146,141
2015	179475	5	12,098	60,489	25	146,357
2016	180613	6	12,104	72,6247	36	146,510
2017	181653	7	12,110	84,769	49	146,649
2018	202029	8	12,216	97,7293	64	149,235
Jumlah		36	96,82337575	436,403	204	1171,86262
		r				0,829122

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,829122

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.28 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Penduduk	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2011	172830	1	172830	172830	1	29870208900
2012	173537	2	173537	347074	4	30115090369
2013	176726	3	176726	530178	9	31232079076
2014	177884	4	177884	711536	16	31642717456
2015	179475	5	179475	897375	25	32211275625
2016	180613	6	180613	1083678	36	32621055769
2017	181653	7	181653	1271571	49	32997812409
2018	202029	8	202029	1616232	64	40815716841
Jumlah	36		1444747	6630474	204	2,61506E+11
			r			0,817279

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,817279

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.29

Tabel 4.29 Koefisien Korelasi Masing-Masing Metode

Metode	Nilai r (Koefisien Korelasi)
Aritmatik	0,5926
Geometri	0,8291
Least Square	0,8173

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode geometri. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada Kecamatan Semampir adalah persamaan 2.3 Hasil proyeksi penduduk Kecamatan Semampir hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.30.

Tabel 4.30 Proyeksi Penduduk Kecamatan Semampir Hingga Tahun 2030

Kelurahan/ Tahun	Proyeksi Penduduk Kecamatan Semampir												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
Ampel	21124	21553	21990	22436	22891	23355	23829	24312	24805	25308	25821	26345	26879
Sidotopo	35372	36090	36822	37568	38330	39107	39901	40710	41535	42378	43237	44114	45008
Pegiran	34425	35124	35836	36563	37304	38061	38832	39620	40423	41243	42079	42933	43803
Wonokusumo	74665	76180	77724	79301	80909	82550	84224	85932	87674	89452	91266	93117	95005
Ujung	36443	37183	37937	38706	39491	40292	41109	41942	42793	43661	44546	45449	46371
Jumlah	202029	206130	210309	214574	218925	223365	227895	232516	237230	242042	246949	251958	257066

4.2.2 Proyeksi Sambungan Rumah (SR)

Proyeksi sambungan rumah (SR) diperlukan mengingat PDAM Surya Sembada Kota Surabaya telah mempunyai cakupan pelayanan sebesar 98,97%, sehingga jumlah SR tidak dipengaruhi oleh jumlah penduduk dan jika jiwa/SR berpatokan dari data BPS maka jumlah SR akan sangat melonjak tajam seiring mengikuti jumlah penduduk. Maka perhitungan proyeksi pelanggan dilakukan untuk mengetahui jumlah jiwa/SR dan akan digunakan untuk perhitungan kebutuhan air.

Perhitungan proyeksi jumlah sambungan rumah (SR) dihitung tidak jauh beda dengan proyeksi penduduk. Perhitungan metode koefisiensi korelasi dan proyeksi SR dilakukan pada setiap sub zona. Tabel perhitungan koefisien korelasi masing-masing metode dan proyeksi penduduk hingga tahun Tabel 4.31 hingga Tabel 4.60.

Sub Zona 305

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.31 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1332	0	0	0	0	0
2016	1243	1	-89	-89	1	7921
2017	1236	2	-7	-14	4	49
2018	1419	3	183	549	9	33489
2019	1204	4	-215	-860	16	46225
Jumlah		10	-128	-414	30	87684
		r				-0,171976

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,171976

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.32 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1332	1	7,194	7,194437	1	51,760
2016	1243	2	7,125	14,25057	4	50,770
2017	1236	3	7,120	21,35891	9	50,689
2018	1419	4	7,258	29,03083	16	52,674
2019	1204	5	7,093	35,46702	25	50,316
Jumlah		15	35,7904 6788	107,3018	55	256,2095
r						-0,164216

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,164216

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.33 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1332	1	1332	1332	1	1774224
2016	1243	2	1243	2486	4	1545049
2017	1236	3	1236	3708	9	1527696
2018	1419	4	1419	5676	16	2013561
2019	1204	5	1204	6020	25	1449616
Jumlah		15	6434	19222	55	8310146
r						-0,143975

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,143975

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.34

Tabel 4.34 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,1720
Geometri	-0,1642
Least Square	-0,1440

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode aritmatik. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 305 adalah persamaan 2.2. Hasil proyeksi penduduk sub zona 305 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.35

Tabel 4.35 Proyeksi SR subzona 305 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	1204
1	2020	1204
2	2021	1204
3	2022	1204
4	2023	1204
5	2024	1204
6	2025	1204
7	2026	1204
8	2027	1204
9	2028	1204
10	2029	1204
11	2030	1204

Sub Zona 309

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.36 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3047	0	0	0	0	0
2016	2921	1	-126	-126	1	15876
2017	2927	2	6	12	4	36
2018	3697	3	770	2310	9	592900
2019	2857	4	-840	-3360	16	705600
Jumlah		10	-190	-1164	30	1314412
		r				-0,216843

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,216843

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.37 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3047	1	8,022	8,021913	1	64,351
2016	2921	2	7,980	15,95936	4	63,675
2017	2927	3	7,982	23,9452	9	63,708
2018	3697	4	8,215	32,86111	16	67,491
2019	2857	5	7,958	39,78764	25	63,322
Jumlah		15	40,15613173	120,5752	55	322,5475
		r				0,160138

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,160138

c. Metode *Least Square*

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.38 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode *Least Square*

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3047	1	3047	3047	1	9284209
2016	2921	2	2921	5842	4	8532241
2017	2927	3	2927	8781	9	8567329
2018	3697	4	3697	14788	16	13667809
2019	2857	5	2857	14285	25	8162449
Jumlah		15	15449	46743	55	48214037
		r				0,180802

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,180802

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.39

Tabel 4.39 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,2168
Geometri	0,1601
<i>Least Square</i>	0,1808

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode aritmatik. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 309 adalah persamaan 2.2. Hasil proyeksi penduduk sub zona 309 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.40

Tabel 4.40 Proyeksi SR subzona 309 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	2857
1	2020	2857
2	2021	2857
3	2022	2857
4	2023	2857
5	2024	2857
6	2025	2857
7	2026	2857
8	2027	2857
9	2028	2857
10	2029	2857
11	2030	2857

Sub Zona 313**a. Metode Aritmatik**

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.41 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3878	0	0	0	0	0
2016	3932	1	54	54	1	2916
2017	3956	2	24	48	4	576
2018	4253	3	297	891	9	88209
2019	4023	4	-230	-920	16	52900
Jumlah		10	145	73	30	144601
r						-0,183140

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,183140

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.42 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3878	1	8,263	8,263074836	1	68,278
2016	3932	2	8,277	16,55380696	4	68,507
2017	3956	3	8,283	24,84896608	9	68,608
2018	4253	4	8,355	33,42151958	16	69,812
2019	4023	5	8,300	41,49891586	25	68,886
Jumlah	15	41,47813008	124,5862833	55	344,0922126	
	r					0,668826

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,668826

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode least square dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.43 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3878	1	3878	3878	1	15038884
2016	3932	2	3932	7864	4	15460624
2017	3956	3	3956	11868	9	15649936
2018	4253	4	4253	17012	16	18088009
2019	4023	5	4023	20115	25	16184529
Jumlah	15	20042	60737	55	80421982	
	r					0,660283

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,660283

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.44

Tabel 4.44 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,1831
Geometri	0,6688
Least Square	0,6603

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode geometri. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 313 adalah persamaan 2.3. Hasil proyeksi penduduk sub zona 313 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.45

Tabel 4.45 Proyeksi SR subzona 313 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	4023
1	2020	4057
2	2021	4090
3	2022	4123
4	2023	4157
5	2024	4191
6	2025	4226
7	2026	4260
8	2027	4295
9	2028	4331
10	2029	4366
11	2030	4402

Sub Zona 414

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.46 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X^2	Y^2
2015	3904	0	0	0	0	0
2016	3992	1	88	88	1	7744
2017	4143	2	151	302	4	22801
2018	4501	3	358	1074	9	128164
2019	4112	4	-389	-1556	16	151321
Jumlah		10	208	-92	30	310030
		r				-0,292623

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,292623

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.47 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X^2	Y^2
2015	3904	1	8,270	8,269757	1	68,389
2016	3992	2	8,292	16,5841	4	68,758
2017	4143	3	8,329	24,98753	9	69,375
2018	4501	4	8,412	33,64822	16	70,763
2019	4112	5	8,322	41,60832	25	69,250
Jumlah		15	41,62469971	125,0979221	55	346,5348699
		r				0,653105

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,653105

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.48 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	3904	1	3904	3904	1	15241216
2016	3992	2	3992	7984	4	15936064
2017	4143	3	4143	12429	9	17164449
2018	4501	4	4501	18004	16	20259001
2019	4112	5	4112	20560	25	16908544
Jumlah		15	20652	62881	55	85509274
		r				0,640982

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar 0,640982

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.49

Tabel 4.49 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,2926
Geometri	0,6531
Least Square	0,6410

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode geometri. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 414 adalah persamaan 2.3 Hasil proyeksi penduduk sub zona 414 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.50

Tabel 4.50 Proyeksi SR subzona 414 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	4112
1	2020	4162
2	2021	4212
3	2022	4263
4	2023	4315

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
5	2024	4367
6	2025	4419
7	2026	4473
8	2027	4527
9	2028	4581
10	2029	4637
11	2030	4693

Sub Zona 415

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.51 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	2465	0	0	0	0	0
2016	2484	1	19	19	1	361
2017	2387	2	-97	-194	4	9409
2018	2424	3	37	111	9	1369
2019	2214	4	-210	-840	16	44100
Jumlah		10	-251	-904	30	55239
		r				-0,615635

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,615635.

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.52 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	2465	1	7,810	7,809947	1	60,995
2016	2484	2	7,818	15,63525	4	61,115
2017	2387	3	7,778	23,33338	9	60,494
2018	2424	4	7,793	31,1727	16	60,734
2019	2214	5	7,703	38,51278	25	59,329
Jumlah		15	38,90109562	116,4641	55	302,6675
		r				-0,821130

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar - 0,821130

c. Metode *Least Square*

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode *least square* dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.53 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	2465	1	2465	2465	1	6076225
2016	2484	2	2484	4968	4	6170256
2017	2387	3	2387	7161	9	5697769
2018	2424	4	2424	9696	16	5875776
2019	2214	5	2214	11070	25	4901796
Jumlah		15	11974	35360	55	28721822
		r				-0,824274

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar - 0,824274

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.54

Tabel 4.54 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,6156
Geometri	-0,8211
<i>Least Square</i>	-0,8243

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode *least square*. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 415 adalah persamaan 2.4. Hasil proyeksi penduduk sub zona 415 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.55

Tabel 4.55 Proyeksi SR subzona 415 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	2214
1	2020	2508
2	2021	2451
3	2022	2395
4	2023	2339
5	2024	2283
6	2025	2227
7	2026	2170
8	2027	2114
9	2028	2058
10	2029	2002
11	2030	1946

Sub Zona 419

a. Metode Aritmatik

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode aritmatik dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.56 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Aritmatika

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	Selisih Tahun (X)	Selisih Jumlah Penduduk Tiap Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1587	0	0	0	0	0
2016	1581	1	-6	-6	1	36
2017	1582	2	1	2	4	1
2018	1591	3	9	27	9	81
2019	1550	4	-41	-164	16	1681
Jumlah		10	-37	-141	30	1799
		r				-0,542515

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,542515

b. Metode Geometri

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode geometri dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.57 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Geometri

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	LN Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1587	1	7,370	7,369601	1	54,311
2016	1581	2	7,366	14,73163	4	54,255
2017	1582	3	7,366	22,09934	9	54,265
2018	1591	4	7,372	29,48847	16	54,348
2019	1550	5	7,346	36,73005	25	53,964
Jumlah		15	36,81998694	110,4191	55	271,1427
		r				-0,623229

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,623229

c. Metode Least Square

Untuk mendapatkan koefisien korelasi pada metode least square dilakukan perhitungan seperti berikut:

Tabel 4.58 Perhitungan Koefisien Korelasi Metode Least Square

Tahun	Jumlah Pelanggan (SR)	No. Data Tiap Tahun (X)	Jumlah Penduduk Per Tahun (Y)	XY	X ²	Y ²
2015	1587	1	1587	1587	1	2518569
2016	1581	2	1581	3162	4	2499561
2017	1582	3	1582	4746	9	2502724
2018	1591	4	1591	6364	16	2531281
2019	1550	5	1550	7750	25	2402500
Jumlah		15	7891	23609	55	12454635
		r				-0,62198

Dari perhitungan tersebut didapatkan nilai r sebesar -0,62198

Dari perhitungan dengan masing-masing metode, didapat koefisien korelasi pada Tabel 4.59

Tabel 4.59 Koefisien Korelasi masing-masing metode

METODE	NILAI r (KOEFISIEN KORELASI)
Aritmatik	-0,5425
Geometri	-0,6232
Least Square	-0,6220

Berdasarkan tabel diketahui bahwa koefisien korelasi yang paling mendekati 1 angka mutlak adalah metode *least square*. Oleh karena itu, persamaan yang digunakan untuk menentukan proyeksi penduduk pada sub zona 419 adalah persamaan 2.4. Hasil proyeksi penduduk sub zona 419 hingga tahun 2030 terdapat pada Tabel 4.60

Tabel 4.60 Proyeksi SR subzona 419 hingga tahun 2030

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
0	2019	1550
1	2020	1543
2	2021	1536
3	2022	1529
4	2023	1522

Kurun Waktu	Tahun	Jumlah Pelanggan
5	2024	1515
6	2025	1508
7	2026	1501
8	2027	1494
9	2028	1487
10	2029	1480
11	2030	1473

4.2.3 Proyeksi Fasilitas

Proyeksi fasilitas umum pada masing-masing sub zona dilakukan menggunakan persamaan 2.8 akan tetapi jumlah penduduk diganti dengan jumlah sambungan rumah (SR) karena diasumsikan perbandingan persen pelayanan fasilitas umum dengan pelayanan domestik sama. Perhitungan proyeksi fasilitas umum pada setiap sub zona terdapat pada Tabel 4.61 hingga Tabel 4.66 Pada perhitungan proyeksi fasilitas pelabuhan tidak ada SR pada sub zona 343 dikarenakan di sub zona tersebut hanya ada pelabuhan yaitu milik Pelindo. dan contoh perhitungan proyeksi salah satu fasilitas umum dapat dilihat pada uraian berikut:

Fasilitas industri Sub Zona 305

Jumlah fasilitas industri Sub Zona 305 tahun 2019 (F_o) = 3 unit

$$F_n = \frac{SR_n \times F_o}{SR_o}$$

$$F_{2030} = \frac{1204 \text{ SR} \times 3 \text{ unit}}{1204 \text{ SR}}$$

$$= 3 \text{ unit}$$

Tabel 4.61 Proyeksi Fasilitas Industri pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	2	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
309	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
313	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
414	6	6	7	7	7	7	7	7	7	7	7	7	7
415	0	1	2	2	2	2	2	2	1	1	1	1	1
419	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
434	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Total	13	15	17	17	17	17	17	17	16	16	16	16	16

Tabel 4.62 Proyeksi Fasilitas Pemerintahan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
309	4	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
313	63	64	65	66	66	67	67	68	68	69	69	70	71
414	22	19	20	20	20	20	21	21	21	21	22	22	22
415	25	26	30	29	29	28	27	27	26	25	25	24	23
419	23	23	23	23	23	23	23	23	23	23	23	22	22
434	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Total	150	139	145	145	145	145	145	146	145	145	146	145	145

Tabel 4.63 Proyeksi Fasilitas Perdagangan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	891	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848
309	647	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629
313	94	91	92	93	94	95	95	96	97	98	98	99	100
414	621	632	640	648	656	664	672	680	688	696	705	713	722
415	563	609	690	675	659	644	628	613	597	582	567	551	536
419	347	344	343	341	340	338	337	335	334	332	331	329	327
434	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Total	3163	3153	3242	3234	3226	3218	3209	3201	3193	3185	3178	3169	3162

Tabel 4.64 Proyeksi Fasilitas Sosial Umum pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	9	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11
309	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33
313	49	49	50	50	51	51	52	52	52	53	53	54	54
414	47	50	51	52	52	53	54	54	55	56	56	57	58
415	23	23	27	26	25	25	24	24	23	22	22	21	21
419	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
434	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Total	171	176	182	182	182	183	184	184	184	185	185	186	187

Tabel 4.65 Proyeksi Fasilitas Sosial Khusus pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	7	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8
309	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19
313	20	20	21	21	21	21	21	22	22	22	22	22	22
414	26	26	27	27	27	28	28	28	29	29	29	30	30
415	16	20	23	23	22	22	21	21	20	20	19	19	18
419	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9
434	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Total	97	102	107	107	106	107	106	107	107	107	106	107	106

Tabel 4.66 Proyeksi Fasilitas Pelabuhan pada Setiap Sub Zona Hingga Tahun 2030

Sub Zona	Tahun												
	2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
305	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
309	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
313	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
414	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
415	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
419	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
434	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Total	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4

4.2.4 Tingkat kebutuhan air

Berdasarkan perhitungan unit pemakaian rata-rata pada Tabel 4.5 dan Tabel 4.6, maka akan dilanjutkan dengan menghitung kebutuhan air pada tahun proyeksi. Salah satu contoh pada sub zona 305 total pemakaian air dengan jumlah pelanggan pada tahun 2030 sebanyak 2078 SR adalah sebesar 21,12 L/s. Untuk perhitungan data tersebut dapat dilihat pada uraian berikut:

Sub Zona 305 Tahun 2030

Total SR	= 2078 SR
----------	-----------

Perumahan

Jumlah penduduk	= 12622 jiwa
-----------------	--------------

Jumlah Sambungan	= 1204 SR
------------------	-----------

Penduduk per sambungan	= 10 jiwa/SR
------------------------	--------------

Jumlah penduduk terlayani	= 1204×10
---------------------------	--------------------

	= 12040
--	---------

Unit konsumsi SR	= 640,95 L/SR.hari
------------------	--------------------

Unit konsumsi	= $640,95 / 10$
---------------	-----------------

	= 64,10 L/orang.hari
--	----------------------

Pemakaian rata-rata	= $(12040 \times 64,10 / 86400)$
---------------------	----------------------------------

	= 8,93 L/s
--	------------

Industri

Jumlah pelanggan	= 3 unit
------------------	----------

Unit pemakaian	= 784,41 L/unit.hari
----------------	----------------------

Pemakaian rata-rata	= $(3 \times 784,41 / 86400)$
---------------------	-------------------------------

	= 0,027 L/s
--	-------------

Pemerintahan

Jumlah pelanggan	= 4 unit
------------------	----------

Unit pemakaian	= 1480,13 L/unit.hari
----------------	-----------------------

Pemakaian rata-rata	= $(4 \times 1480,13 / 86400)$
---------------------	--------------------------------

	= 0,069 L/s
--	-------------

Perdagangan

Jumlah pelanggan	= 848 unit
------------------	------------

Unit pemakaian	= 771,37 L/unit.hari
----------------	----------------------

Pemakaian rata-rata	= $(848 \times 771,37 / 86400)$
---------------------	---------------------------------

	= 7,57 L/s
--	------------

Sosial Khusus

Jumlah pelanggan	= 8 unit
------------------	----------

Unit pemakaian	= 1636,44 L/unit.hari
----------------	-----------------------

Pemakaian rata-rata	= $(8 \times 1636,44 / 86400)$ = 0,15 L/s
Sosial Umum	
Jumlah pelanggan	= 11 unit
Unit pemakaian	= 1163,17 L/unit.hari
Pemakaian rata-rata	= $(11 \times 1163,17 / 86400)$ = 0,15 L/s
Kebocoran tahun 2030	= 20%
Rencana kehilangan air tahun 2030 direncanakan sebesar 20% (Rispam, 2014)	
Total pelanggan	= 2078 unit
Total pemakaian	= jumlah pemakaian rata-rata = 16,9 L/s
Total pemakaian rata-rata	= $(100\%/(100\% - \% \text{ kebocoran air}) \times \text{total pemakaian}$ = 21,1 L/s
Debit pemakaian jam puncak	= $Q_{\text{rata-rata}} \times \text{faktor jam puncak}$ = 28,97 L/s 1,44 = 30,42 L/s

Untuk hasil perhitungan kebutuhan air tahun 2030 pada setiap sub zona dapat dilihat pada Tabel 4.67

Tabel 4.67 Kebutuhan Air Tahun 2030 Pada Setiap Sub Zona

Sub Zona	Total Debit sub Zona(L/s)	
	Q rata-rata	Q Jam Puncak
305	21,12	30,42
309	25,83	37,19
313	41,66	59,99
414	60,27	86,79
415	23,63	34,02
419	19,52	28,11
434	28,06	40,41

4.2.5 Komputasi WaterCAD

Setelah didapatkan hasil kebutuhan air total tahun 2030 pada setiap sub zona, selanjutnya dilakukan analisis kemampuan tower tank Kremlangan dalam menyuplai air menggunakan komputasi program WaterCAD dengan mengasumsi tidak ada kebocoran pada tower tank. Data jaringan distribusi berupa

diameter, panjang, elevasi, dan material pipa, elevasi, *Demand* pada *junction*, lokasi, elevasi, dan jenis reservoir atau tank menggunakan data pada komputasi awal yang telah di analisis, hanya saja yang berbeda yaitu adanya tower tank berkapasitas 1500 m³ dengan ketinggian 35 meter pada jaringan.

Pada analisis ini menggunakan debit kebutuhan air rata-rata pada tahun 2030. Dalam simsulasi jaringan kali ini, tidak langsung berhasil. Diperlukan beberapa kali *trial* sampai didapatkan jaringan distribusi air minum yang efektif.

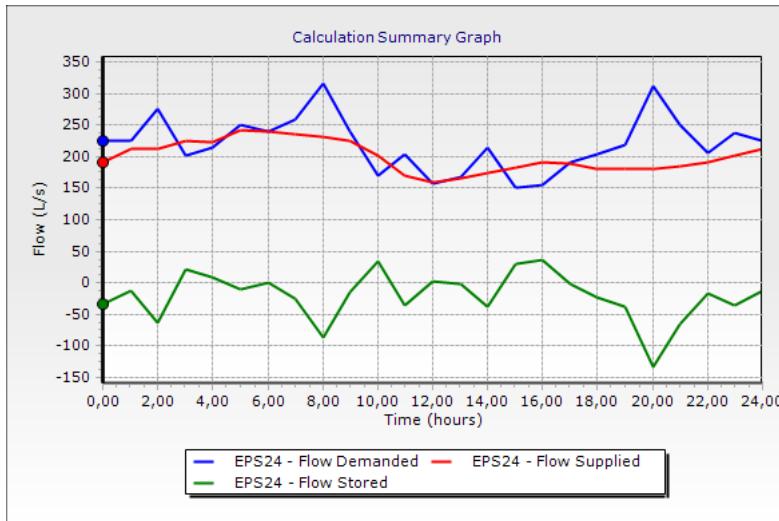
A. *Trial 1 Tower Tank*

Pada *trial 1* direncanakan air dari reservoir Ngagel 1 masuk ke ground reservoir kemudian akan dipompa dengan 4 pompa eksisting menuju tower tank dan selanjutnya dialirkan ke area pelayanan. Hasil komputasi dapat dilihat pada Tabel 4.68 dan fluktuasi debit pada trial 1 dapat dilihat pada Gambar 4.8

Tabel 4.68 Hasil Komputasi

Time	Flow Supplied	Flow Demanded	Flow Stored
1	213	224	-12
2	212	275	-63
3	225	202	22
4	223	213	9
5	241	251	-10
6	239	240	-1
7	235	260	-25
8	231	317	-86
9	225	240	-15
10	203	169	33
11	170	205	-35
12	159	156	2
13	165	167	-3
14	175	213	-39
15	183	152	31
16	191	154	37
17	189	191	-2
18	181	205	-24
19	179	218	-38

Time	Flow Supplied	Flow Demanded	Flow Stored
20	180	312	-132
21	185	251	-66
22	191	207	-16
23	202	238	-36
24	212	224	-13



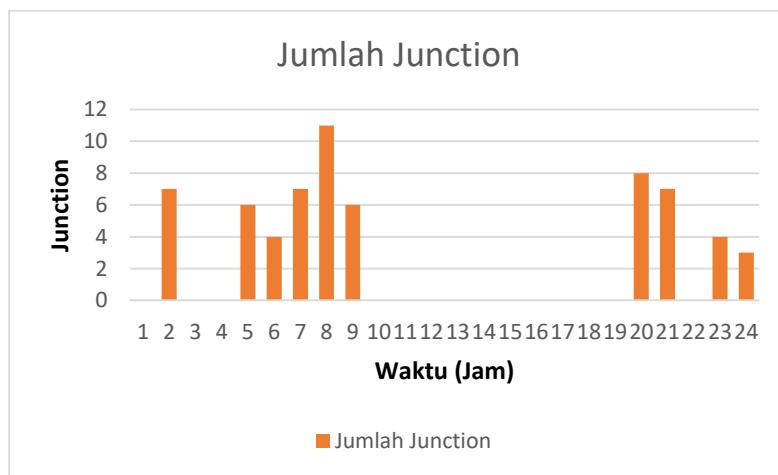
Gambar 4.8 Fluktuasi Debit Pada Trial 1

Hasil komputasi menunjukkan *Flow Supplied* memiliki nilai yang bervariasi mengikuti *pattern* ketinggian reservoir. *Flow Supplied* mengalami penurunan dikarenakan jumlah perhitungan kebutuhan air pada tahun 2030 menurun. Selanjutnya menganalisis parameter tekanan pada jaringan distribusi. Hasil komputasi menunjukkan bahwa penggunaan tower tank dalam menyuplai air di daerah pelayanan sudah cukup berhasil. Tower tank dapat mengatasi fluktuasi pemakaian air sehingga jumlah *junction* yang memiliki nilai tekanan dibawah 10 m menurun.

Pemodelan *trial 1* ini menghasilkan total titik dengan nilai tekanan dibawah 10 m sejumlah 63 titik. Dibandingkan dengan hanya menggunakan pompa eksisting tekanan jauh lebih baik

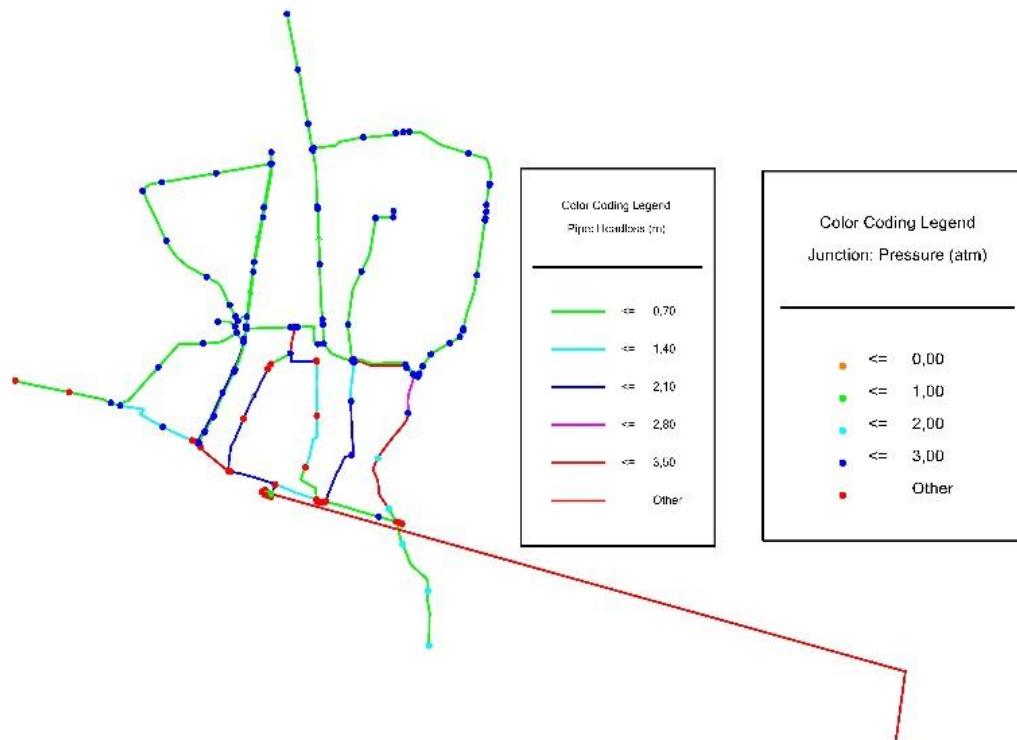
pada penggunaan tower tank. Nilai tekanan yang masih kecil pada *junction* disebabkan oleh nilai *headloss* yang masih tinggi. Grafik jumlah *junction* yang memiliki nilai tekanan dibawah 10 m dapat dilihat pada Gambar 4.9. Sementara pada parameter kecepatan aliran dalam pipa menunjukkan pada jam puncak kecepatan aliran tertinggi sebesar 2,52 m/s dan masih ada nilai kecepatan yang kurang dari 0,3 m/s. Nilai kecepatan kecil dikarenakan debit yang di alirkan kecil pada diameter yang besar. Nilai kecepatan akan lebih besar saat jam puncak daripada jam rata-rata. Untuk selanjutnya maka dilakukan skenario untuk mengatasi nilai tekanan yang kurang pada jaringan.

Hasil pemodelan jaringan distribusi selengkapnya dapat dilihat pada Gambar 4.10 Sampai dengan gambar 4.13 Hasil analisis pada *junction* terdapat pada Tabel 4.69 hingga Tabel 4.70 Dan untuk hasil analisis pada pipa terdapat pada Tabel 4.71 hingga Tabel 4.72



Gambar 4.9 Jumlah *Junction* yang Memiliki Nilai Tekanan Dibawah 10 m Trial 1

Scenario: EPS24



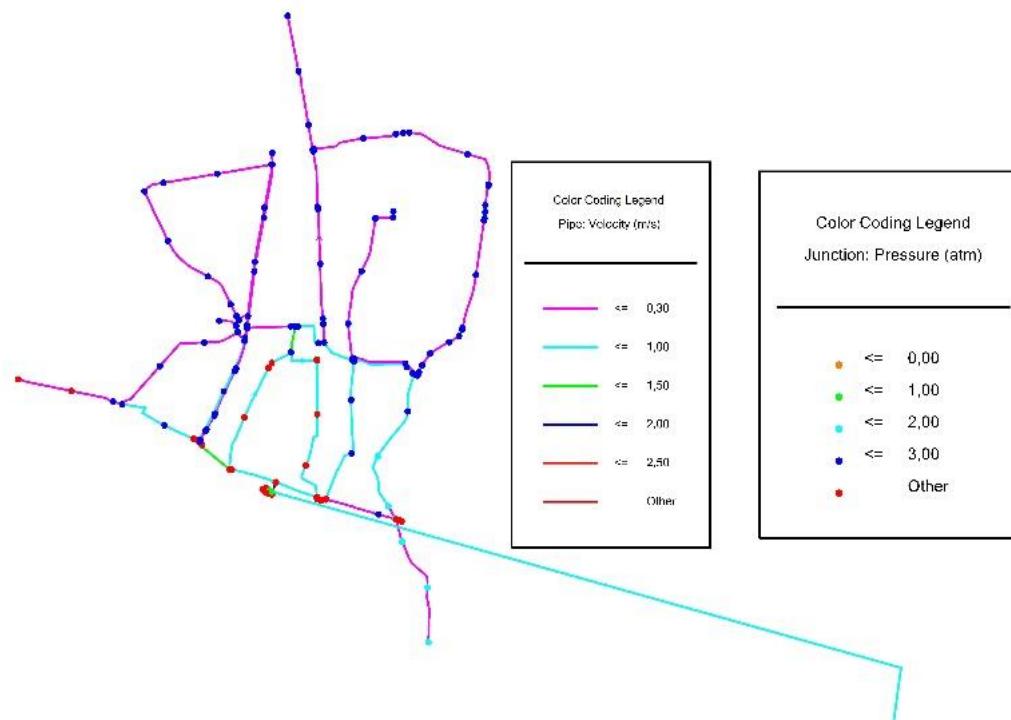
Trial 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.10 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



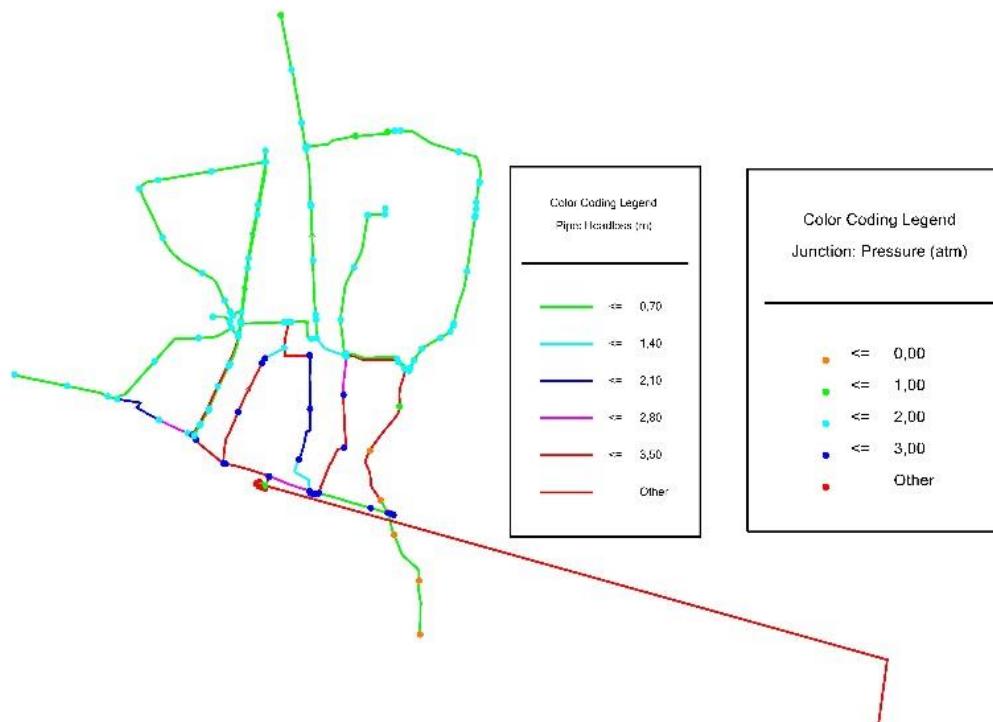
Trial 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[D8.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.11 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Scenario: EPS24



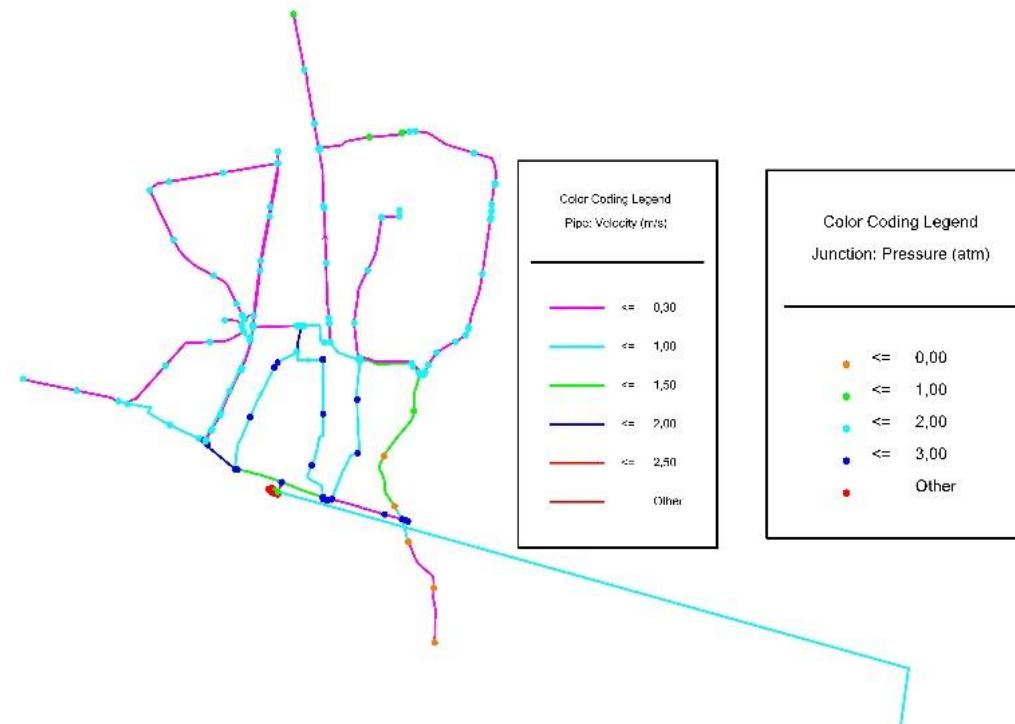
Trial 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.12 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



Trial 1.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.13 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Tabel 4.69 Hasil Analisis Junction pada Waktu Average (19.00)

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-743	4	0	34,5	39,73
J-744	4	0	34,5	39,71
J-751	5	0	25,7	31,59
J-752	5	0	25,7	31,59
J-764	6	0	25,6	32,47
J-765	6	0	25,6	32,47
J-821	4	0	26,7	31,61
J-822	4	0	26,7	31,61
J-853	6	0	28,8	35,86
J-854	6	18	24,9	31,75
J-942	7	0	31,9	40,03
J-943	7	0	31,9	40,05
J-1041	5	0	26,5	32,48
J-1079	6	0	24,7	31,59
J-1080	6	0	24,7	31,59
J-1117	6	0	34,3	41,56
J-1152	5	0	26,5	32,48
J-1176	6	0	34,3	41,46
J-1222	6	0	24,7	31,59
J-1223	4	0	34,6	39,82
J-1224	4	0	34,6	39,78
J-1234	7	39	31,9	39,98
J-1237	5	0	26,5	32,48
J-1238	5	0	26,5	32,48
J-1322	5	17	25,7	31,59
J-1396	7	0	31,9	40,07
J-1442	7	0	31,8	39,97
J-1443	7	7	31,8	39,94
J-1449	5	0	26,1	32,01
J-1450	5	0	26,1	32,01
J-1481	5	0	29,9	35,98
J-1495	4	0	30,4	35,49
J-1496	4	6	30,4	35,52

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-1553	5	0	29,8	35,86
J-1554	5	0	29,8	35,86
J-1586	5	0	26,5	32,48
J-1597	8	0	13,8	22,32
J-1598	8	0	13,8	22,32
J-1633	6	0	25,8	32,67
J-1634	6	0	25,8	32,67
J-1638	7	0	24,6	32,49
J-1639	7	0	24,6	32,5
J-1648	4	0	30,7	35,76
J-1649	4	0	30,7	35,78
J-1668	7	0	27,9	35,86
J-1669	6	0	28,8	35,86
J-1795	4	0	26,7	31,61
J-1830	5	0	25,7	31,59
J-1832	4	20	34,6	39,86
J-1848	2	0	28,6	31,66
J-1849	2	0	28,6	31,65
J-1854	6	0	24,7	31,6
J-1862	4	0	31,3	36,42
J-1900	6	0	25,6	32,48
J-1901	6	0	25,6	32,48
J-1939	5	0	26,5	32,48
J-1940	5	0	26,5	32,48
J-1949	6	0	32,9	40,03
J-1956	6	0	32,9	40,01
J-1957	7	0	31,9	40
J-1986	4	0	37,7	43,07
J-2004	6	0	25,6	32,48
J-2016	4	0	26,7	31,61
J-2078	5	0	26,2	32,11
J-2082	5	0	26,2	32,11
J-2089	7	0	31,8	39,97
J-2090	7	0	31,8	39,97

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2126	6	0	25,6	32,45
J-2147	6	0	25,6	32,48
J-2148	6	0	25,6	32,48
J-2164	5	0	25,7	31,61
J-2221	5	18	26,7	32,68
J-2278	4	0	38,2	43,57
J-2290	5	0	26,5	32,47
J-2415	6	0	25,3	32,19
J-2416	6	6	25,3	32,19
J-2426	5	0	26,3	32,27
J-2427	4	0	27,3	32,24
J-2447	5	0	30,6	36,72
J-2448	5	0	30,5	36,56
J-2459	5	0	29,8	35,86
J-2460	6	0	28,8	35,86
J-2478	6	0	25	31,85
J-2479	5	0	25,9	31,84
J-2500	4	0	26,7	31,61
J-2522	3	0	27,6	31,62
J-2555	4	0	26,6	31,59
J-2568	8	0	23	31,86
J-2603	5	0	25,7	31,6
J-2662	5	0	26,3	32,19
J-2690	5	0	26,8	32,79
J-2691	4	0	27,9	32,83
J-2705	6	0	25,8	32,76
J-2706	6	0	25,8	32,7
J-2711	3	14	29	33,07
J-2712	3	0	29,1	33,15
J-2799	6	0	25,6	32,49
J-2807	3	0	27,6	31,59
J-2864	8	0	23,8	32,62
J-2901	8	18	13,9	22,37
J-2920	6	0	24,7	31,6

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2952	4	7	27,9	32,89
J-2974	6	0	24,8	31,64
J-3050	9	0	29,9	39,97
J-3119	4	0	27,5	32,49
J-3120	5	0	26,6	32,49
J-3163	5	0	29,9	35,96
J-3187	7	15	14,6	22,13
J-3286	6	0	30,5	37,57
J-3303	4	0	27,1	32,01
J-3304	5	0	26,1	32,01
J-3329	7	0	24,1	31,92
J-3383	4	10	29,2	34,2
J-3416	7	0	31,2	39,33
J-3439	6	0	26	32,88
J-3462	6	0	28,8	35,86
J-3464	4	14	27,5	32,49
J-3473	6	0	24,9	31,73
J-3508	5	0	23,4	29,18
J-3511	6	0	29,9	36,92
J-3586	1	0	31	33,07
J-3612	3	0	28,5	32,55
J-3638	8	0	23,2	32,01
J-3639	5	0	26,1	32,01
J-3701	6	0	26,1	33,02
J-3712	8	0	17,2	25,78
J-3735	7	0	30,4	38,44
J-3739	9	0	28,4	38,43
J-3740	5	6	16,5	22,09
J-3758	5	0	26,6	32,49
J-3772	4	0	27,5	32,49
J-3790	5	0	32,1	38,21
J-3795	5	0	29,8	35,86
J-3851	6	0	27,4	34,34
J-3866	5	0	25,7	31,59

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3886	7	0	24,3	32,15
J-3888	6	0	30,5	37,57
J-3890	2	0	30	33,07
J-3898	6	0	25,6	32,48
J-3901	6	2	25,7	32,61
J-3914	2	0	29,5	32,5
J-4061	5	0	26,8	32,73
J-4062	5	0	26,8	32,73
J-4084	4	0	26,7	31,61
J-4085	4	0	26,7	31,61
J-4093	5	0	29,9	35,92
J-4117	5	0	16,5	22,09
J-4120	8	0	30,9	39,97
J-4139	4	0	39,5	44,88
J-4140	4	0	39,5	44,88
J-4141	4	0	39,5	44,88
J-4142	4	0	39,5	44,92
J-4143	4	0	39,5	44,93
J-4144	4	0	39,5	44,94
J-4145	4	0	39,2	44,6
J-4151	2,58	0	39,8	43,83

Tabel 4.70 Hasil Analisis Junction pada Waktu Puncak (08.00)

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-743	4	0	27,8	32,76
J-744	4	0	27,7	32,71
J-751	5	0	11,1	16,45
J-752	5	0	11,1	16,45
J-764	6	0	11,8	18,22
J-765	6	0	11,8	18,23
J-821	4	0	12,1	16,49
J-822	4	0	12,1	16,49
J-853	6	0	18,4	25,01
J-854	6	26	10,4	16,79

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-942	7	0	25,5	33,36
J-943	7	0	25,5	33,39
J-1041	5	0	12,8	18,24
J-1079	6	0	10,1	16,47
J-1080	6	0	10,1	16,47
J-1117	6	0	29,4	36,41
J-1152	5	0	12,8	18,24
J-1176	6	0	29,2	36,22
J-1222	6	0	10,1	16,47
J-1223	4	0	28	32,94
J-1224	4	0	27,9	32,85
J-1234	7	57	25,4	33,27
J-1237	5	0	12,8	18,24
J-1238	5	0	12,8	18,24
J-1322	5	25	11,1	16,45
J-1396	7	0	25,5	33,43
J-1442	7	0	25,3	33,23
J-1443	7	10	25,3	33,18
J-1449	5	0	11,9	17,3
J-1450	5	0	11,9	17,3
J-1481	5	0	19,6	25,25
J-1495	4	0	19,6	24,27
J-1496	4	9	19,6	24,32
J-1553	5	0	19,3	25,01
J-1554	5	0	19,3	25,01
J-1586	5	0	12,8	18,24
J-1597	8	0	-9,8	-2,1
J-1598	8	0	-9,7	-2,09
J-1633	6	0	12,2	18,61
J-1634	6	0	12,2	18,62
J-1638	7	0	10,9	18,27
J-1639	7	0	10,9	18,28
J-1648	4	0	20,1	24,81
J-1649	4	0	20,1	24,85

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-1668	7	0	17,4	25,01
J-1669	6	0	18,4	25,01
J-1795	4	0	12,1	16,49
J-1830	5	0	11,1	16,45
J-1832	4	30	28	33,01
J-1848	2	0	14,1	16,6
J-1849	2	0	14,1	16,59
J-1854	6	0	10,1	16,48
J-1862	4	0	21,4	26,12
J-1900	6	0	11,8	18,24
J-1901	6	0	11,8	18,24
J-1939	5	0	12,8	18,24
J-1940	5	0	12,8	18,24
J-1949	6	0	26,4	33,36
J-1956	6	0	26,4	33,32
J-1957	7	0	25,4	33,29
J-1986	4	0	34,2	39,43
J-2004	6	0	11,8	18,24
J-2016	4	0	12,1	16,49
J-2078	5	0	12,1	17,51
J-2082	5	0	12,1	17,5
J-2089	7	0	25,3	33,23
J-2090	7	0	25,3	33,23
J-2126	6	0	11,8	18,19
J-2147	6	0	11,8	18,24
J-2148	6	0	11,8	18,24
J-2164	5	0	11,1	16,5
J-2221	5	26	13,2	18,65
J-2278	4	0	35,2	40,43
J-2290	5	0	12,8	18,22
J-2415	6	0	11,3	17,66
J-2416	6	9	11,3	17,67
J-2426	5	0	12,4	17,83
J-2427	4	0	13,3	17,77

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-2447	5	0	21	26,74
J-2448	5	0	20,7	26,41
J-2459	5	0	19,3	25,01
J-2460	6	0	18,4	25,01
J-2478	6	0	10,6	16,98
J-2479	5	0	11,6	16,96
J-2500	4	0	12,1	16,5
J-2522	3	0	13,1	16,52
J-2555	4	0	12	16,46
J-2568	8	0	8,7	17,01
J-2603	5	0	11,1	16,49
J-2662	5	0	12,2	17,67
J-2690	5	0	13,4	18,87
J-2691	4	0	14,4	18,95
J-2705	6	0	12,4	18,8
J-2706	6	0	12,3	18,68
J-2711	3	20	15,9	19,42
J-2712	3	0	16	19,59
J-2799	6	0	11,9	18,27
J-2807	3	0	13	16,47
J-2864	8	0	10,2	18,53
J-2901	8	27	-9,6	-1,99
J-2920	6	0	10,1	16,48
J-2952	4	10	14,6	19,06
J-2974	6	0	10,2	16,57
J-3050	9	0	23,4	33,23
J-3119	4	0	13,8	18,27
J-3120	5	0	12,8	18,27
J-3163	5	0	19,5	25,2
J-3187	7	22	-9,1	-2,47
J-3286	6	0	21,7	28,43
J-3303	4	0	12,8	17,3
J-3304	5	0	11,9	17,31
J-3329	7	0	9,8	17,12

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3383	4	15	17,1	21,69
J-3416	7	0	24,1	31,95
J-3439	6	0	12,6	19,05
J-3462	6	0	18,4	25,01
J-3464	4	20	13,8	18,27
J-3473	6	0	10,4	16,75
J-3508	5	0	6,4	11,65
J-3511	6	0	20,4	27,14
J-3586	1	0	17,8	19,42
J-3612	3	0	14,9	18,38
J-3638	8	0	9	17,3
J-3639	5	0	11,9	17,3
J-3701	6	0	12,9	19,32
J-3712	8	0	-3,1	4,83
J-3735	7	0	22,4	30,18
J-3739	9	0	20,4	30,16
J-3740	5	8	-7,3	-2,55
J-3758	5	0	12,8	18,27
J-3772	4	0	13,8	18,26
J-3790	5	0	23,9	29,72
J-3795	5	0	19,3	25,01
J-3851	6	0	15,4	21,96
J-3866	5	0	11,1	16,46
J-3886	7	0	10,2	17,58
J-3888	6	0	21,7	28,43
J-3890	2	0	16,8	19,42
J-3898	6	0	11,8	18,25
J-3901	6	3	12,1	18,5
J-3914	2	0	15,7	18,27
J-4061	5	0	13,3	18,75
J-4062	5	0	13,3	18,75
J-4084	4	0	12,1	16,49
J-4085	4	0	12,1	16,5
J-4093	5	0	19,4	25,13

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-4117	5	0	-7,3	-2,55
J-4120	8	0	24,4	33,23
J-4139	4	0	37,5	42,87
J-4140	4	0	37,5	42,87
J-4141	4	0	37,5	42,87
J-4142	4	0	37,6	42,93
J-4143	4	0	37,6	42,95
J-4144	4	0	37,6	42,96
J-4145	4	0	37,1	42,46
J-4151	2,58	0	37,1	40,96

Tabel 4.71 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-6	0,08	0,04
P-3	400	114	Steel	218	1,73	1,51
P-20	300	27	PVC	33	0,47	0,06
P-21	300	112	PVC	18	0,26	0,08
P-23	300	63	PVC	-22	0,31	0,06
P-24	300	96	PVC	9	0,13	0,02
P-25	300	58	PVC	-22	0,31	0,05
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-19	0,39	0,87
P-37	250	18	PVC	2	0,03	0
P-38	250	28	PVC	2	0,03	0
P-44	300	9	PVC	10	0,14	0
P-45	300	148	PVC	10	0,14	0,03
P-51	250	465	PVC	6	0,11	0,09
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-6	0,11	0
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	77	1,09	0,14
P-62	300	6	PVC	77	1,09	0,06
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	28	0,4	0,49
P-215	400	16	Steel	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-216	400	15	Steel	0	0	0
P-217	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-218	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-219	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-220	400	14	Steel	47	0,37	0,01
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-224	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-225	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-226	400	9	Steel	47	0,37	0,01
P-227	400	8	Steel	47	0,37	0,01
P-228	400	5	Steel	94	0,75	0,01
P-229	400	7	Steel	141	1,12	0,04
P-230	400	28	Steel	188	1,5	0,28
P-231	400	7	Steel	188	1,5	0,07
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	218	1,73	0,69
P-247	400	20	Steel	218	1,73	0,27
ps-12	450	65	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-14	450	201	Ductile Iron	-12	0,07	0,01
ps-15	450	12	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-18	450	106	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-94	400	39	Steel	7	0,05	0
ps-95	400	323	Steel	40	0,32	0,18
ps-96	400	394	Steel	7	0,05	0,01
ps-97	400	3	Steel	7	0,05	0
ps-98	400	53	Steel	40	0,32	0,03

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-134	300	500	PVC	1	0,01	0
ps-135	300	119	PVC	-13	0,19	0,04
ps-152	300	500	PVC	41	0,58	1,51
ps-153	300	7	PVC	48	0,68	0,03
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	21	0,22	0,05
ps-292	250	9	PVC	-7	0,14	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-14	0,28	0,09
ps-306	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-327	250	500	PVC	41	0,83	3,66
ps-332	250	500	PVC	39	0,8	3,41
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-58	1,19	0,05
ps-643	250	15	PVC	6	0,11	0
ps-644	250	62	PVC	6	0,11	0,01
ps-645	250	14	PVC	6	0,11	0
ps-646	250	57	PVC	6	0,11	0,01
ps-647	250	16	PVC	6	0,11	0
ps-648	250	62	PVC	6	0,11	0,01
ps-649	250	179	PVC	6	0,11	0,03
ps-650	250	576	PVC	6	0,11	0,11
ps-651	250	308	PVC	6	0,11	0,06
ps-652	300	168	PVC	-12	0,16	0,05
ps-653	300	481	PVC	10	0,14	0,11
ps-654	300	500	PVC	-6	0,08	0,04
ps-923	200	202	PVC	-14	0,45	0,6
ps-1048	400	399	Steel	106	0,85	1,4
ps-1049	400	5	Steel	106	0,85	0,02
ps-1050	400	17	Steel	48	0,38	0,01
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-112	0,89	1,61
ps-1053	400	13	Steel	-91	0,73	0,03
ps-1054	200	0	PVC	-33	1,05	0
ps-1055	200	238	PVC	-33	1,05	3,48
ps-1056	200	307	PVC	-19	0,61	1,61
ps-1097	300	88	PVC	18	0,26	0,06
ps-1103	300	3	PVC	91	1,29	0,04

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-7	0,04	0,01
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	1	0,01	0
ps-1270	250	197	PVC	1	0,01	0
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-21	0,42	1,05
ps-1273	250	292	PVC	-31	0,63	1,29
ps-1274	250	6	PVC	-31	0,63	0,03
ps-1275	250	40	PVC	-37	0,76	0,24
ps-1299	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-1300	250	326	PVC	7	0,14	0,09
ps-1332	250	80	PVC	41	0,83	0,59
ps-1337	250	500	PVC	39	0,8	3,41
ps-1338	250	356	PVC	39	0,8	2,42
ps-1778	400	19	Steel	48	0,38	0,02
ps-1779	400	27	Steel	48	0,38	0,02
ps-1780	400	36	Steel	48	0,38	0,03
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	9	0,13	0,09
ps-1806	300	500	PVC	7	0,1	0,06
ps-1807	300	400	PVC	7	0,1	0,05
ps-1808	300	9	PVC	-37	0,53	0,02
ps-1809	300	500	PVC	40	0,57	1,45
ps-1810	300	500	PVC	40	0,57	1,45
ps-1814	300	2	PVC	91	1,29	0,03
ps-1815	300	337	PVC	77	1,09	3,29
ps-1816	300	45	PVC	77	1,09	0,44
ps-1818	300	3	PVC	91	1,29	0,04
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-7	0,04	0,01

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-7	0,04	0,01
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-7	0,04	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2122	450	500	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2123	450	13	Ductile Iron	6	0,04	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-12	0,07	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	40	0,32	0,02
ps-2235	300	500	PVC	1	0,01	0
ps-2236	300	343	PVC	-13	0,19	0,13
ps-2238	300	92	PVC	-15	0,21	0,04
ps-2239	300	9	PVC	-13	0,19	0
ps-2240	300	34	PVC	13	0,19	0,01
ps-2258	300	500	PVC	41	0,58	1,51
ps-2259	300	353	PVC	41	0,58	1,07
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	6	0,08	0,04
ps-2332	300	214	PVC	21	0,3	0,19

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2333	350	9	PVC	21	0,22	0
ps-2370	250	500	PVC	1	0,01	0
ps-2565	250	507	PVC	-6	0,11	0,09
ps-2566	250	26	PVC	-6	0,11	0
ps-2570	250	500	PVC	-19	0,39	0,89
ps-2571	250	371	PVC	-19	0,39	0,66
ps-2572	250	1	PVC	58	1,19	0,02
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	6	0,11	0,08
ps-2579	250	66	PVC	6	0,11	0,01
ps-2585	300	51	PVC	-6	0,08	0
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	14	0,45	1,49
ps-2999	200	500	PVC	14	0,45	1,49
ps-3000	200	55	PVC	14	0,45	0,16
ps-3018	400	7	Steel	218	1,73	0,09
ps-3298	400	38	Steel	218	1,73	0,5

Tabel 4.72 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-8	0,12	0,08
P-3	400	114	Steel	317	2,52	3,02
P-20	300	27	PVC	48	0,68	0,11
P-21	300	112	PVC	27	0,38	0,15
P-23	300	63	PVC	-31	0,44	0,12
P-24	300	96	PVC	13	0,19	0,04
P-25	300	58	PVC	-31	0,44	0,11
P-26	250	8	PVC	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-27	250	492	PVC	-28	0,56	1,75
P-37	250	18	PVC	2	0,05	0
P-38	250	28	PVC	2	0,05	0
P-44	300	9	PVC	15	0,21	0
P-45	300	148	PVC	15	0,21	0,07
P-51	250	465	PVC	8	0,17	0,17
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-8	0,17	0,01
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	112	1,59	0,28
P-62	300	6	PVC	112	1,59	0,12
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	41	0,58	0,98
P-215	400	16	Steel	0	0	0
P-216	400	15	Steel	0	0	0
P-217	400	13	Steel	58	0,46	0,02
P-218	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-219	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-220	400	14	Steel	58	0,46	0,02
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	58	0,46	0,01
P-224	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-225	400	12	Steel	58	0,46	0,01
P-226	400	9	Steel	58	0,46	0,01
P-227	400	8	Steel	58	0,46	0,01
P-228	400	5	Steel	116	0,92	0,02
P-229	400	7	Steel	174	1,38	0,06
P-230	400	28	Steel	232	1,85	0,41
P-231	400	7	Steel	232	1,85	0,11
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	317	2,52	1,39
P-247	400	20	Steel	317	2,52	0,53
ps-12	450	65	Ductile Iron	-17	0,11	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-17	0,11	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-14	450	201	Ductile Iron	-17	0,11	0,01
ps-15	450	12	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-17	0,11	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-17	0,11	0,01
ps-18	450	106	Ductile Iron	-17	0,11	0,01
ps-94	400	39	Steel	10	0,08	0
ps-95	400	323	Steel	58	0,46	0,36
ps-96	400	394	Steel	10	0,08	0,02
ps-97	400	3	Steel	10	0,08	0
ps-98	400	53	Steel	58	0,46	0,06
ps-134	300	500	PVC	1	0,01	0
ps-135	300	119	PVC	-19	0,27	0,09
ps-152	300	500	PVC	59	0,84	3,02
ps-153	300	7	PVC	70	0,99	0,06
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	30	0,32	0,11
ps-292	250	9	PVC	-10	0,2	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-20	0,41	0,18
ps-306	250	500	PVC	10	0,2	0,27
ps-327	250	500	PVC	59	1,21	7,33
ps-332	250	500	PVC	57	1,16	6,82
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-85	1,73	0,09
ps-643	250	15	PVC	8	0,17	0,01
ps-644	250	62	PVC	8	0,17	0,02
ps-645	250	14	PVC	8	0,17	0,01
ps-646	250	57	PVC	8	0,17	0,02
ps-647	250	16	PVC	8	0,17	0,01
ps-648	250	62	PVC	8	0,17	0,02
ps-649	250	179	PVC	8	0,17	0,07
ps-650	250	576	PVC	8	0,17	0,22
ps-651	250	308	PVC	8	0,17	0,12
ps-652	300	168	PVC	-17	0,24	0,1

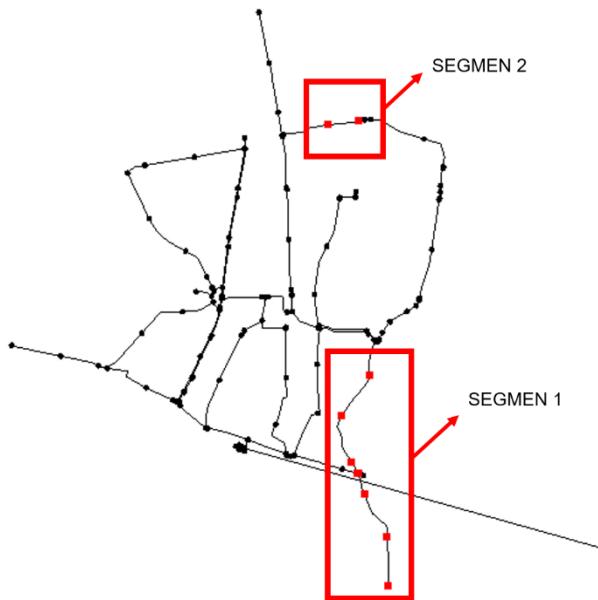
Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-653	300	481	PVC	15	0,21	0,22
ps-654	300	500	PVC	-8	0,12	0,08
ps-923	200	202	PVC	-20	0,65	1,21
ps-1048	400	399	Steel	155	1,23	2,8
ps-1049	400	5	Steel	155	1,23	0,04
ps-1050	400	17	Steel	70	0,56	0,03
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-162	1,29	3,22
ps-1053	400	13	Steel	-133	1,05	0,07
ps-1054	200	0	PVC	-48	1,53	0,01
ps-1055	200	238	PVC	-48	1,53	6,97
ps-1056	200	307	PVC	-28	0,88	3,23
ps-1097	300	88	PVC	27	0,38	0,12
ps-1103	300	3	PVC	133	1,88	0,09
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	1	0,02	0
ps-1270	250	197	PVC	1	0,02	0
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-30	0,62	2,1
ps-1273	250	292	PVC	-45	0,92	2,58
ps-1274	250	6	PVC	-45	0,92	0,06
ps-1275	250	40	PVC	-54	1,1	0,48
ps-1299	250	500	PVC	10	0,2	0,27
ps-1300	250	326	PVC	10	0,2	0,18
ps-1332	250	80	PVC	59	1,21	1,18
ps-1337	250	500	PVC	57	1,16	6,82
ps-1338	250	356	PVC	57	1,16	4,85
ps-1778	400	19	Steel	70	0,56	0,03
ps-1779	400	27	Steel	70	0,56	0,04
ps-1780	400	36	Steel	70	0,56	0,06
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0

<i>Label</i>	<i>Diameter</i> (mm)	<i>Length</i> (m)	<i>Material</i>	<i>Flow</i> (L/s)	<i>Velocity</i> (m/s)	<i>Headloss</i> (m)
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	13	0,19	0,18
ps-1806	300	500	PVC	11	0,15	0,12
ps-1807	300	400	PVC	11	0,15	0,1
ps-1808	300	9	PVC	-54	0,76	0,05
ps-1809	300	500	PVC	58	0,82	2,9
ps-1810	300	500	PVC	58	0,82	2,9
ps-1814	300	2	PVC	133	1,88	0,05
ps-1815	300	337	PVC	112	1,59	6,59
ps-1816	300	45	PVC	112	1,59	0,87
ps-1818	300	3	PVC	133	1,88	0,09
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-10	0,06	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	8	0,05	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	8	0,05	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	8	0,05	0,01
ps-2122	450	500	Ductile Iron	8	0,05	0,01
ps-2123	450	13	Ductile Iron	8	0,05	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-17	0,11	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-17	0,11	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	58	0,46	0,03
ps-2235	300	500	PVC	1	0,01	0

<i>Label</i>	<i>Diam eter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Materi al</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headlos s (m)</i>
ps-2236	300	343	PVC	-19	0,27	0,26
ps-2238	300	92	PVC	-21	0,3	0,08
ps-2239	300	9	PVC	-19	0,27	0,01
ps-2240	300	34	PVC	19	0,27	0,03
ps-2258	300	500	PVC	59	0,84	3,02
ps-2259	300	353	PVC	59	0,84	2,13
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	8	0,12	0,08
ps-2332	300	214	PVC	30	0,43	0,37
ps-2333	350	9	PVC	30	0,32	0,01
ps-2370	250	500	PVC	1	0,02	0
ps-2565	250	507	PVC	-8	0,17	0,19
ps-2566	250	26	PVC	-8	0,17	0,01
ps-2570	250	500	PVC	-28	0,56	1,77
ps-2571	250	371	PVC	-28	0,56	1,32
ps-2572	250	1	PVC	85	1,73	0,03
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	8	0,17	0,15
ps-2579	250	66	PVC	8	0,17	0,02
ps-2585	300	51	PVC	-8	0,12	0,01
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	20	0,65	2,99
ps-2999	200	500	PVC	20	0,65	2,99
ps-3000	200	55	PVC	20	0,65	0,33
ps-3018	400	7	Steel	317	2,52	0,19
ps-3298	400	38	Steel	317	2,52	1

B. Trial 2 Memasang Pompa Booster

Trial 2 dilakukan untuk menaikkan Pressure dengan memasang *booster pump* pada jaringan yang mempunyai nilai tekanan rendah. Pada trial 1, daerah yang mempunyai nilai tekanan kurang dari 10 m berada pada 2 segmen yaitu yang pertama pada sub zona 305, 309 dan yang kedua pada sub zona 313. Pemasangan pompa booster dilakukan pada setiap segmen tersebut. Pembagian segmen 1 dan 2 dapat dilihat pada Gambar 4.14.



Gambar 4.14 Pembagian segmen 1 dan 2

Rencana sisa tekan minimum pada jaringan adalah sebesar 10 m. Berdasarkan data elevasi, dan total *headloss* maka dapat direncanakan tekanan yang dapat ditambahkan. Perhitungan dilakukan secara sederhana dengan memperkirakan melalui perhitungan perbedaan elevasi, *headloss* total dan tekanan minimum sehingga dapat diketahui prakiraan tekanan yang dibutuhkan untuk mencapai sisa tekan minimum. Perhitungan kebutuhan tahanan pada setiap segmen sebagai berikut :

Kebutuhan tekanan pada segmen 1:

<i>Zbooster pump</i>	= 5 m
<i>Z tertinggi</i>	= 8 m
<i>Headloss total</i>	= 8,24
Tekanan minimum	= 10 m
Kebutuhan tekanan	= (<i>Z tertinggi - Zbooster pump</i>) + <i>headloss total</i> + tekanan minimum = (8 - 5) + 8,24 + 10 = 21,24 m

Kebutuhan tekanan pada segmen 2:

<i>Zbooster pump</i>	= 6,14 m
<i>Z tertinggi</i>	= 8 m
<i>Headloss total</i>	= 0,54
Tekanan minimum	= 10 m
Kebutuhan tekanan	= (<i>Z tertinggi - Zbooster pump</i>) + <i>Headloss total</i> + tekanan minimum = (8 - 6,14) + 0,54 + 10 = 12,4 m

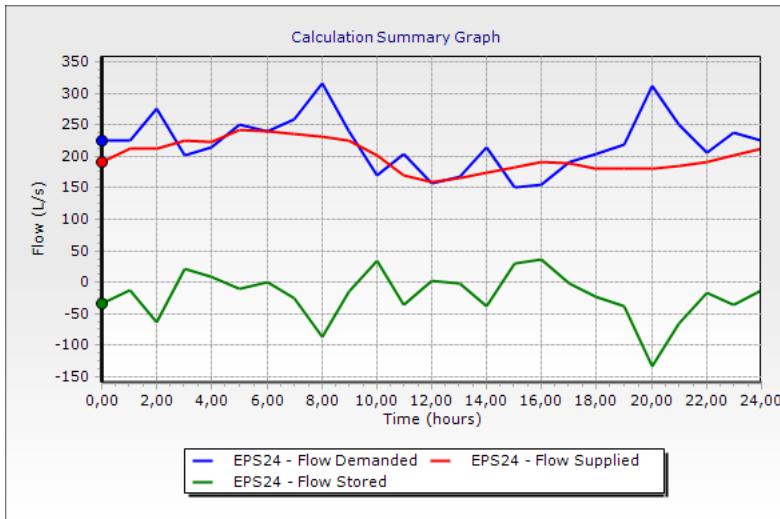
Hasil perhitungan prakiraan kebutuhan tekanan pada segmen 1 adalah sebesar 21,24 m dan pada segmen 2 adalah sebesar 12,4 m. Debit yang akan dipompaan yaitu sesuai dengan *flow* pipa yang dialirkan pada jam puncak yaitu pada segmen 1 sebesar 57 L/s dan pada segmen 2 yaitu sebesar 8 L/s. Spesifikasi *booster pump* selengkapnya terdapat pada lampiran B.

Hasil komputasi menunjukkan bahwa dengan memasang *booster pump* pada setiap segmen dapat mengatasi tekanan yang kurang dan menaikkan tekanan hingga nilai tekanan rata-rata pada jam puncak menjadi 17 m

Hasil komputasi terkait *Flow Supplied*, *Flow Stored*, dan *flow demanded* dapat dilihat pada Tabel 4.74. dan fluktuasi debit pada trial 2 terdapat pada gambar 4.15. Sementara hasil pemodelan jaringan distribusi selengkapnya dapat dilihat pada Gambar 4.16 hingga Gambar 4.19 . Hasil analisis pada *junction* terdapat pada Tabel 4.75 hingga Tabel 4.76 Dan untuk hasil analisis pada pipa terdapat pada Tabel 4.77 Hingga Tabel 4.78

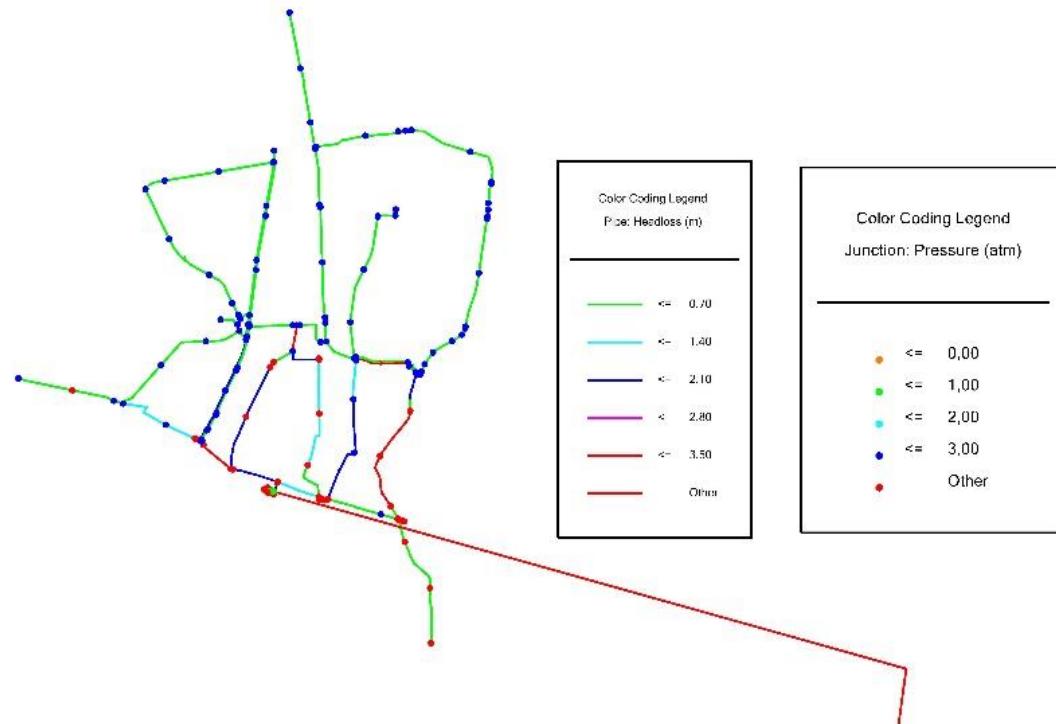
Tabel 4.74 Hasil Komputasi

Time	Flow Supplied	Flow Demanded	Flow Stored
1	213	224	-12
2	212	275	-63
3	225	202	22
4	223	213	9
5	241	251	-10
6	239	240	-1
7	235	260	-25
8	231	317	-86
9	225	240	-15
10	203	169	33
11	170	205	-35
12	159	156	2
13	165	167	-3
14	175	213	-39
15	183	152	31
16	191	154	37
17	189	191	-2
18	181	205	-24
19	179	218	-38
20	180	312	-132
21	185	251	-66
22	191	207	-16
23	202	238	-36
24	212	224	-13



Gambar 4.15 Fluktuasi Debit Pada Trial 2

Scenario: EPS24



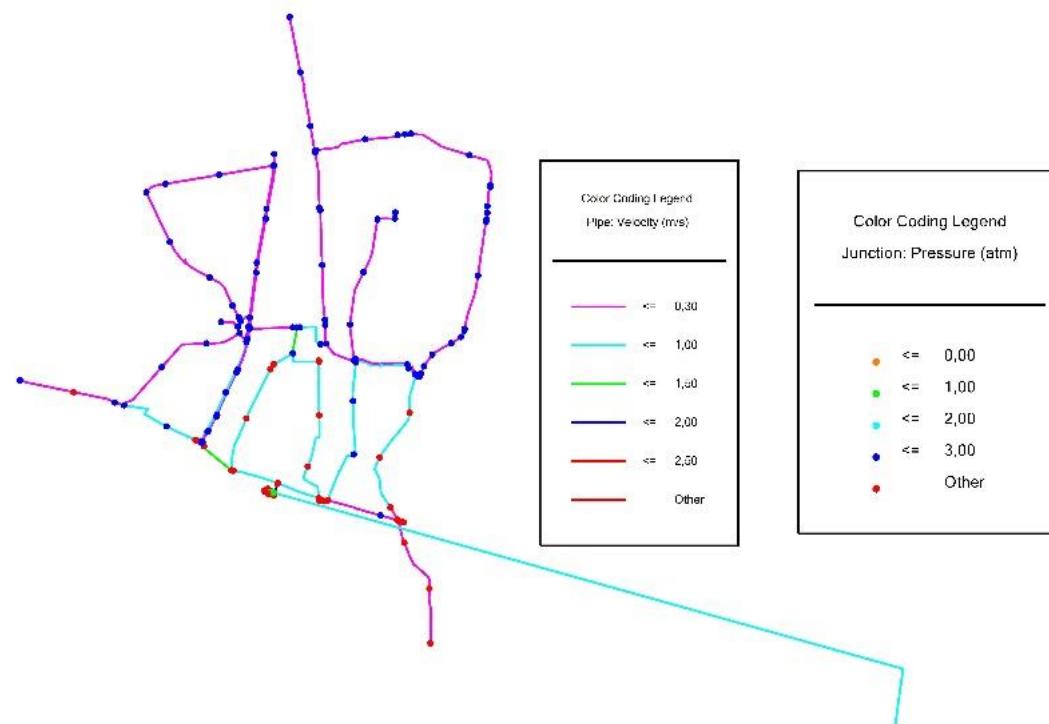
Trial 2.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.16 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



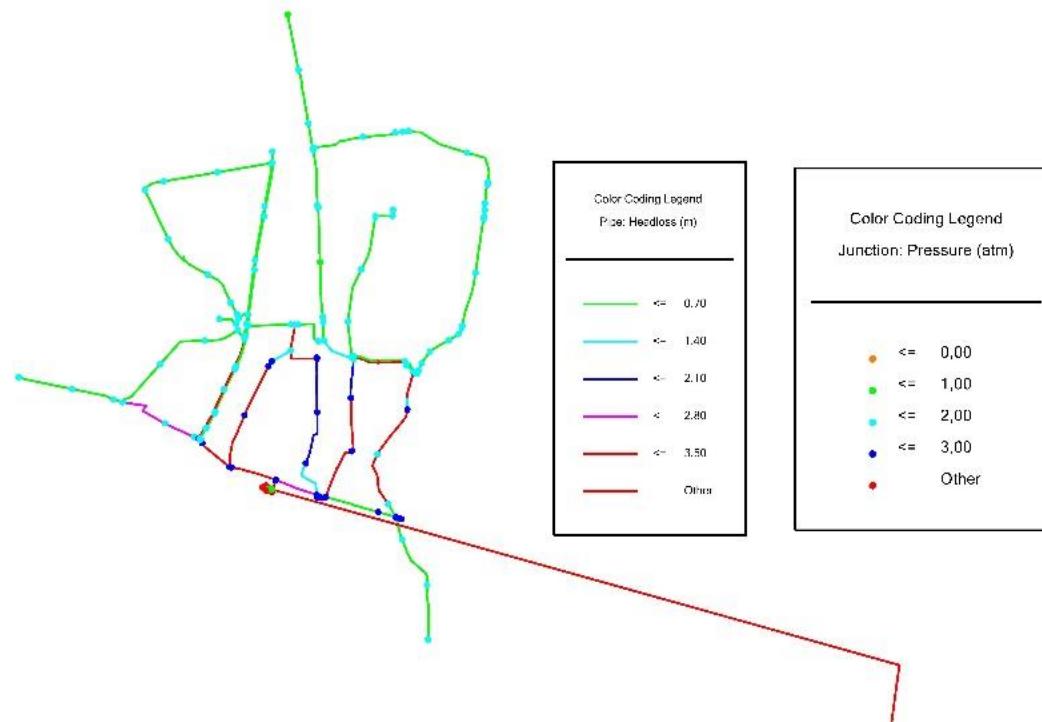
Trial 2.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[D8.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.17 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Scenario: EPS24



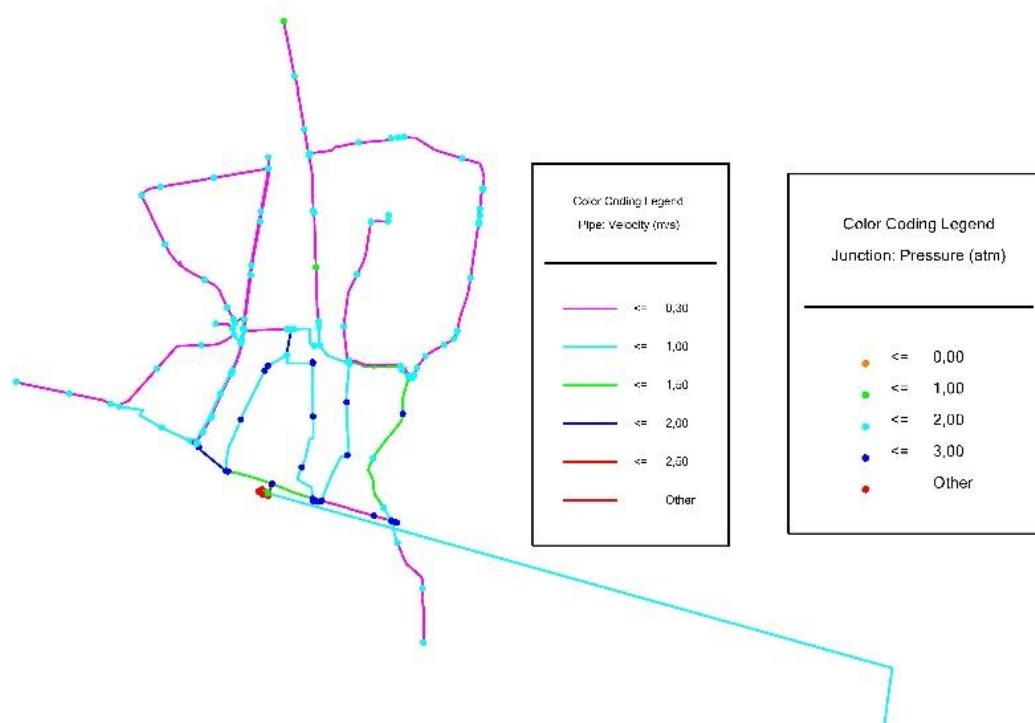
Trial 2.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.18 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



Trial 2.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.19 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Tabel 4.75 Hasil Analisis Junction pada Waktu Average (19.00)

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-743	4	0	34,5	39,72
J-744	4	0	34,5	39,69
J-751	5	0	25,9	31,86
J-752	5	0	25,9	31,86
J-764	6	0	25,5	32,37
J-765	6	0	25,5	32,37
J-821	4	0	26,9	31,86
J-822	4	0	26,9	31,86
J-853	6	0	29	35,99
J-854	6	18	25	31,87
J-942	7	0	31,9	40,04
J-943	7	0	31,9	40,06
J-1041	5	0	26,4	32,38
J-1079	6	0	25	31,91
J-1080	6	0	25	31,91
J-1117	6	0	34,3	41,56
J-1152	5	0	26,4	32,38
J-1176	6	0	34,3	41,46
J-1222	6	0	25	31,91
J-1223	4	0	34,6	39,81
J-1224	4	0	34,5	39,77
J-1234	7	39	31,9	40
J-1237	5	0	26,4	32,38
J-1238	5	0	26,4	32,38
J-1322	5	17	25,9	31,86
J-1396	7	0	31,9	40,08
J-1442	7	0	31,9	39,98
J-1443	7	7	31,8	39,95
J-1449	5	0	25,1	30,97
J-1481	5	0	29,9	35,93
J-1495	4	0	30,4	35,44
J-1496	4	6	30,4	35,46
J-1553	5	0	29,9	35,99

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-1554	5	0	29,9	35,99
J-1586	5	0	26,4	32,38
J-1597	8	0	38,2	47,52
J-1598	8	0	38,2	47,53
J-1633	6	0	25,7	32,57
J-1634	6	0	25,7	32,58
J-1638	7	0	24,5	32,4
J-1639	7	0	24,5	32,4
J-1648	4	0	30,6	35,71
J-1649	4	0	30,6	35,73
J-1668	7	0	28	35,99
J-1669	6	0	29	35,99
J-1795	4	0	26,9	31,86
J-1830	5	0	25,9	31,86
J-1832	4	20	34,6	39,84
J-1848	2	0	29,2	32,26
J-1849	2	0	29,2	32,24
J-1854	6	0	25	31,93
J-1862	4	0	31,3	36,37
J-1900	6	0	25,5	32,38
J-1901	6	0	25,5	32,38
J-1939	5	0	26,4	32,38
J-1940	5	0	26,4	32,38
J-1949	6	0	32,9	40,05
J-1956	6	0	32,9	40,02
J-1957	7	0	31,9	40,01
J-1986	4	0	37,7	43,07
J-2004	6	0	25,5	32,38
J-2016	4	0	26,9	31,86
J-2078	5	0	25,6	31,54
J-2082	5	0	25,6	31,51
J-2089	7	0	31,9	39,98
J-2090	7	0	31,9	39,98
J-2126	6	0	25,5	32,35

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2147	6	0	25,5	32,38
J-2148	6	0	25,5	32,38
J-2164	5	0	25,9	31,86
J-2221	5	18	26,6	32,59
J-2278	4	0	38,2	43,57
J-2290	5	0	26,4	32,37
J-2415	6	0	25,1	31,97
J-2416	6	6	25,1	31,99
J-2426	5	0	26,2	32,16
J-2427	4	0	27,2	32,13
J-2447	5	0	30,6	36,68
J-2448	5	0	30,4	36,51
J-2459	5	0	29,9	35,99
J-2460	6	0	29	35,99
J-2478	6	0	26,4	33,35
J-2479	5	0	27,3	33,29
J-2500	4	0	27	31,99
J-2522	3	0	28,1	32,06
J-2555	4	0	26,9	31,86
J-2568	8	0	24,6	33,42
J-2603	5	0	25,9	31,86
J-2662	5	0	26,5	32,43
J-2690	5	0	26,8	32,7
J-2691	4	0	27,8	32,75
J-2705	6	0	25,8	32,67
J-2706	6	0	25,7	32,61
J-2711	3	14	29	32,99
J-2712	3	0	29,1	33,08
J-2799	6	0	25,5	32,4
J-2807	3	0	27,9	31,86
J-2864	8	0	23,7	32,53
J-2901	8	18	38,2	47,58
J-2920	6	0	25	31,86
J-2952	4	7	27,8	32,8

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2974	6	0	25	31,86
J-3050	9	0	29,9	39,98
J-3119	4	0	27,4	32,4
J-3120	5	0	26,5	32,4
J-3163	5	0	29,8	35,9
J-3187	7	15	39	47,34
J-3286	6	0	30,5	37,54
J-3303	4	0	26	30,97
J-3304	5	0	25,1	30,98
J-3329	7	0	25,8	33,74
J-3383	4	10	29,1	34,14
J-3416	7	0	31,2	39,33
J-3439	6	0	25,9	32,8
J-3462	6	0	29	35,99
J-3464	4	14	27,4	32,4
J-3473	6	0	25,8	32,68
J-3508	5	0	47,7	54,39
J-3511	6	0	30	37,03
J-3586	1	0	30,9	32,99
J-3612	3	0	28,4	32,45
J-3638	8	0	22,2	30,97
J-3639	5	0	25,1	30,97
J-3701	6	0	26	32,94
J-3712	8	0	41,5	50,99
J-3735	7	0	30,4	38,43
J-3739	9	0	28,5	38,49
J-3740	5	6	40,9	47,3
J-3758	5	0	26,5	32,4
J-3772	4	0	27,4	32,39
J-3790	5	0	32,1	38,18
J-3795	5	0	29,9	35,99
J-3851	6	0	27,3	34,27
J-3866	5	0	26	31,89
J-3886	7	0	23,9	31,76

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3888	6	0	30,5	37,54
J-3890	2	0	29,9	32,99
J-3898	6	0	25,5	32,38
J-3901	6	2	25,6	32,51
J-3914	2	0	29,4	32,4
J-4061	5	0	26,7	32,64
J-4062	5	0	26,7	32,64
J-4084	4	0	26,9	31,86
J-4085	4	0	26,9	31,86
J-4093	5	0	29,8	35,87
J-4117	5	0	40,9	47,3
J-4120	8	0	30,9	39,98
J-4139	4	0	39,5	44,88
J-4140	4	0	39,5	44,88
J-4141	4	0	39,5	44,88
J-4142	4	0	39,5	44,92
J-4143	4	0	39,5	44,93
J-4144	4	0	39,5	44,94
J-4145	4	0	39,2	44,6
J-4151	2,58	0	39,8	43,83
J-4154	5	0	25,1	30,95

Tabel 4.76 Hasil Analisis Junction pada Waktu Puncak (08.00)

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-743	4	0	27,8	32,75
J-744	4	0	27,7	32,69
J-751	5	0	11,4	16,77
J-752	5	0	11,4	16,77
J-764	6	0	11,7	18,1
J-765	6	0	11,7	18,11
J-821	4	0	12,4	16,79
J-822	4	0	12,4	16,79
J-853	6	0	18,5	25,16
J-854	6	26	10,5	16,91

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-942	7	0	25,5	33,37
J-943	7	0	25,5	33,41
J-1041	5	0	12,7	18,12
J-1079	6	0	10,5	16,82
J-1080	6	0	10,5	16,82
J-1117	6	0	29,4	36,41
J-1152	5	0	12,7	18,12
J-1176	6	0	29,2	36,22
J-1222	6	0	10,5	16,82
J-1223	4	0	27,9	32,92
J-1224	4	0	27,9	32,84
J-1234	7	57	25,4	33,28
J-1237	5	0	12,7	18,12
J-1238	5	0	12,7	18,12
J-1322	5	25	11,4	16,77
J-1396	7	0	25,5	33,44
J-1442	7	0	25,4	33,25
J-1443	7	10	25,3	33,19
J-1449	5	0	11	16,4
J-1481	5	0	19,5	25,19
J-1495	4	0	19,5	24,21
J-1496	4	9	19,6	24,26
J-1553	5	0	19,5	25,16
J-1554	5	0	19,5	25,16
J-1586	5	0	12,7	18,12
J-1597	8	0	11	19,39
J-1598	8	0	11	19,4
J-1633	6	0	12,1	18,51
J-1634	6	0	12,1	18,52
J-1638	7	0	10,8	18,16
J-1639	7	0	10,8	18,16
J-1648	4	0	20	24,75
J-1649	4	0	20,1	24,8
J-1668	7	0	17,5	25,16

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-1669	6	0	18,5	25,16
J-1795	4	0	12,4	16,79
J-1830	5	0	11,4	16,77
J-1832	4	30	28	32,99
J-1848	2	0	14,7	17,18
J-1849	2	0	14,6	17,17
J-1854	6	0	10,5	16,84
J-1862	4	0	21,3	26,07
J-1900	6	0	11,7	18,12
J-1901	6	0	11,7	18,12
J-1939	5	0	12,7	18,12
J-1940	5	0	12,7	18,12
J-1949	6	0	26,4	33,38
J-1956	6	0	26,4	33,33
J-1957	7	0	25,4	33,31
J-1986	4	0	34,2	39,43
J-2004	6	0	11,7	18,12
J-2016	4	0	12,4	16,79
J-2078	5	0	11,6	16,99
J-2082	5	0	11,6	16,97
J-2089	7	0	25,4	33,25
J-2090	7	0	25,4	33,25
J-2126	6	0	11,7	18,07
J-2147	6	0	11,7	18,12
J-2148	6	0	11,7	18,12
J-2164	5	0	11,4	16,79
J-2221	5	26	13,1	18,54
J-2278	4	0	35,2	40,43
J-2290	5	0	12,7	18,1
J-2415	6	0	11,1	17,44
J-2416	6	9	11,1	17,46
J-2426	5	0	12,3	17,7
J-2427	4	0	13,2	17,64
J-2447	5	0	20,9	26,68

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-2448	5	0	20,6	26,35
J-2459	5	0	19,5	25,16
J-2460	6	0	18,5	25,16
J-2478	6	0	11,9	18,31
J-2479	5	0	12,8	18,25
J-2500	4	0	12,5	16,91
J-2522	3	0	13,5	16,97
J-2555	4	0	12,3	16,77
J-2568	8	0	10	18,38
J-2603	5	0	11,4	16,79
J-2662	5	0	12,5	17,95
J-2690	5	0	13,3	18,77
J-2691	4	0	14,3	18,85
J-2705	6	0	12,3	18,7
J-2706	6	0	12,2	18,58
J-2711	3	20	15,8	19,33
J-2712	3	0	15,9	19,51
J-2799	6	0	11,7	18,16
J-2807	3	0	13,3	16,78
J-2864	8	0	10,1	18,42
J-2901	8	27	11,1	19,5
J-2920	6	0	10,4	16,78
J-2952	4	10	14,5	18,96
J-2974	6	0	10,4	16,82
J-3050	9	0	23,4	33,25
J-3119	4	0	13,7	18,16
J-3120	5	0	12,7	18,16
J-3163	5	0	19,5	25,14
J-3187	7	22	11,6	19,02
J-3286	6	0	21,6	28,4
J-3303	4	0	12	16,4
J-3304	5	0	11	16,42
J-3329	7	0	11,3	18,71
J-3383	4	15	17	21,62

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-3416	7	0	24,1	31,95
J-3439	6	0	12,5	18,95
J-3462	6	0	18,5	25,16
J-3464	4	20	13,7	18,16
J-3473	6	0	11,2	17,62
J-3508	5	0	27,2	33,14
J-3511	6	0	20,5	27,26
J-3586	1	0	17,7	19,33
J-3612	3	0	14,7	18,26
J-3638	8	0	8,1	16,4
J-3639	5	0	11	16,4
J-3701	6	0	12,8	19,23
J-3712	8	0	17,7	26,32
J-3735	7	0	22,4	30,16
J-3739	9	0	20,5	30,22
J-3740	5	8	13,5	18,94
J-3758	5	0	12,7	18,16
J-3772	4	0	13,7	18,15
J-3790	5	0	23,8	29,69
J-3795	5	0	19,5	25,16
J-3851	6	0	15,3	21,88
J-3866	5	0	11,4	16,8
J-3886	7	0	9,9	17,22
J-3888	6	0	21,6	28,4
J-3890	2	0	16,7	19,33
J-3898	6	0	11,7	18,13
J-3901	6	3	12	18,39
J-3914	2	0	15,6	18,16
J-4061	5	0	13,2	18,65
J-4062	5	0	13,2	18,65
J-4084	4	0	12,4	16,79
J-4085	4	0	12,4	16,79
J-4093	5	0	19,4	25,07
J-4117	5	0	13,5	18,94

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-4120	8	0	24,4	33,25
J-4139	4	0	37,5	42,87
J-4140	4	0	37,5	42,87
J-4141	4	0	37,5	42,87
J-4142	4	0	37,6	42,93
J-4143	4	0	37,6	42,95
J-4144	4	0	37,6	42,96
J-4145	4	0	37,1	42,46
J-4151	2,58	0	37,1	40,96
J-4154	5	0	11	16,39

Tabel 4.77 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-14	0,2	0,22
P-3	400	114	Steel	218	1,73	1,51
P-20	300	27	PVC	33	0,47	0,06
P-21	300	112	PVC	18	0,26	0,08
P-23	300	63	PVC	-22	0,31	0,06
P-24	300	96	PVC	9	0,13	0,02
P-25	300	58	PVC	-22	0,31	0,05
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-19	0,39	0,89
P-37	250	18	PVC	1	0,02	0
P-38	250	28	PVC	1	0,02	0
P-44	300	9	PVC	2	0,03	0
P-45	300	148	PVC	2	0,03	0
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-14	0,29	0,01
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	78	1,1	0,14
P-62	300	6	PVC	78	1,1	0,06
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	20	0,28	0,26
P-215	400	16	Steel	0	0	0
P-216	400	15	Steel	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-217	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-218	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-219	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-220	400	14	Steel	47	0,37	0,01
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-224	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-225	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-226	400	9	Steel	47	0,37	0,01
P-227	400	8	Steel	47	0,37	0,01
P-228	400	5	Steel	94	0,75	0,01
P-229	400	7	Steel	141	1,12	0,04
P-230	400	28	Steel	188	1,5	0,28
P-231	400	7	Steel	188	1,5	0,07
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	218	1,73	0,69
P-247	400	20	Steel	218	1,73	0,27
P-254	250	265	PVC	14	0,29	0,28
P-255	250	200	PVC	14	0,29	0,21
ps-12	450	65	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-14	450	201	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-15	450	12	Ductile Iron	-1	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-18	450	106	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-94	400	39	Steel	7	0,06	0
ps-95	400	323	Steel	40	0,32	0,19
ps-96	400	394	Steel	7	0,06	0,01
ps-97	400	3	Steel	7	0,06	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-98	400	53	Steel	40	0,32	0,03
ps-134	300	500	PVC	0	0,01	0
ps-135	300	119	PVC	-13	0,19	0,05
ps-152	300	500	PVC	40	0,57	1,46
ps-153	300	7	PVC	47	0,67	0,03
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	21	0,22	0,05
ps-292	250	9	PVC	-7	0,14	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-14	0,28	0,09
ps-306	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-327	250	500	PVC	40	0,82	3,56
ps-332	250	500	PVC	39	0,8	3,41
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-58	1,19	0,05
ps-643	250	15	PVC	14	0,29	0,02
ps-644	250	62	PVC	14	0,29	0,07
ps-645	250	14	PVC	14	0,29	0,01
ps-646	250	57	PVC	14	0,29	0,06
ps-647	250	16	PVC	14	0,29	0,02
ps-648	250	62	PVC	14	0,29	0,06
ps-649	250	179	PVC	14	0,29	0,19
ps-650	250	576	PVC	14	0,29	0,61
ps-651	250	308	PVC	14	0,29	0,32
ps-652	300	168	PVC	-20	0,29	0,14
ps-653	300	481	PVC	2	0,03	0,01
ps-654	300	500	PVC	-14	0,2	0,22
ps-923	200	202	PVC	-14	0,45	0,61
ps-1048	400	399	Steel	106	0,84	1,39
ps-1049	400	5	Steel	106	0,84	0,02
ps-1050	400	17	Steel	47	0,38	0,01
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-112	0,89	1,62
ps-1053	400	13	Steel	-92	0,73	0,03
ps-1054	200	0	PVC	-33	1,06	0
ps-1055	200	238	PVC	-33	1,06	3,53
ps-1056	200	307	PVC	-19	0,61	1,64
ps-1097	300	88	PVC	18	0,26	0,06

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1103	300	3	PVC	92	1,3	0,04
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-7	0,04	0,01
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	0	0,01	0
ps-1270	250	197	PVC	0	0,01	0
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-21	0,43	1,06
ps-1273	250	292	PVC	-31	0,64	1,3
ps-1274	250	6	PVC	-31	0,64	0,03
ps-1275	250	40	PVC	-37	0,76	0,24
ps-1299	250	500	PVC	7	0,14	0,14
ps-1300	250	326	PVC	7	0,14	0,09
ps-1332	250	80	PVC	40	0,82	0,57
ps-1337	250	500	PVC	39	0,8	3,41
ps-1778	400	19	Steel	47	0,38	0,02
ps-1779	400	27	Steel	47	0,38	0,02
ps-1780	400	36	Steel	47	0,38	0,03
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	9	0,13	0,1
ps-1806	300	500	PVC	7	0,11	0,06
ps-1807	300	400	PVC	7	0,11	0,05
ps-1808	300	9	PVC	-37	0,53	0,02
ps-1809	300	500	PVC	40	0,57	1,46
ps-1810	300	500	PVC	40	0,57	1,46
ps-1814	300	2	PVC	92	1,3	0,03
ps-1815	300	337	PVC	78	1,1	3,32
ps-1816	300	45	PVC	78	1,1	0,44
ps-1818	300	3	PVC	92	1,3	0,04
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-7	0,04	0,01

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-7	0,04	0,01
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-7	0,04	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	14	0,09	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	14	0,09	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	14	0,09	0,02
ps-2122	450	500	Ductile Iron	14	0,09	0,02
ps-2123	450	13	Ductile Iron	14	0,09	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-3	0,02	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-1	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	40	0,32	0,02
ps-2235	300	500	PVC	0	0,01	0
ps-2236	300	343	PVC	-13	0,19	0,13
ps-2238	300	92	PVC	-15	0,21	0,04
ps-2239	300	9	PVC	-13	0,19	0
ps-2240	300	34	PVC	13	0,19	0,01
ps-2258	300	500	PVC	40	0,57	1,46
ps-2259	300	353	PVC	40	0,57	1,03
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	6	0,08	0,04
ps-2332	300	214	PVC	21	0,3	0,19

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2333	350	9	PVC	21	0,22	0
ps-2370	250	500	PVC	0	0,01	0
ps-2565	250	507	PVC	-14	0,29	0,53
ps-2566	250	26	PVC	-14	0,29	0,03
ps-2570	250	500	PVC	-19	0,39	0,9
ps-2571	250	371	PVC	-19	0,39	0,67
ps-2572	250	1	PVC	58	1,19	0,02
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	14	0,29	0,43
ps-2579	250	66	PVC	14	0,29	0,07
ps-2585	300	51	PVC	-14	0,2	0,02
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	14	0,45	1,51
ps-2999	200	500	PVC	14	0,45	1,51
ps-3000	200	55	PVC	14	0,45	0,17
ps-3018	400	7	Steel	218	1,73	0,09
ps-3298	400	38	Steel	218	1,73	0,5

Tabel 4.78 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-15	0,21	0,22
P-3	400	114	Steel	317	2,52	3,02
P-20	300	27	PVC	48	0,68	0,11
P-21	300	112	PVC	27	0,38	0,15
P-23	300	63	PVC	-32	0,45	0,12
P-24	300	96	PVC	13	0,19	0,04
P-25	300	58	PVC	-32	0,45	0,11
P-26	250	8	PVC	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-27	250	492	PVC	-28	0,57	1,76
P-37	250	18	PVC	2	0,04	0
P-38	250	28	PVC	2	0,04	0
P-44	300	9	PVC	9	0,13	0
P-45	300	148	PVC	9	0,13	0,03
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-15	0,3	0,01
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	113	1,59	0,28
P-62	300	6	PVC	113	1,59	0,12
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	35	0,49	0,74
P-215	400	16	Steel	0	0	0
P-216	400	15	Steel	0	0	0
P-217	400	13	Steel	58	0,46	0,02
P-218	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-219	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-220	400	14	Steel	58	0,46	0,02
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	58	0,46	0,01
P-224	400	13	Steel	58	0,46	0,01
P-225	400	12	Steel	58	0,46	0,01
P-226	400	9	Steel	58	0,46	0,01
P-227	400	8	Steel	58	0,46	0,01
P-228	400	5	Steel	116	0,92	0,02
P-229	400	7	Steel	174	1,38	0,06
P-230	400	28	Steel	232	1,85	0,41
P-231	400	7	Steel	232	1,85	0,11
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	317	2,52	1,39
P-247	400	20	Steel	317	2,52	0,53
P-254	250	265	PVC	15	0,3	0,29
P-255	250	200	PVC	15	0,3	0,22
ps-12	450	65	Ductile Iron	-11	0,07	0

<i>Label</i>	<i>Diameter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Material</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headloss (m)</i>
ps-13	450	71	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-14	450	201	Ductile Iron	-11	0,07	0,01
ps-15	450	12	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-18	450	106	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-94	400	39	Steel	10	0,08	0
ps-95	400	323	Steel	58	0,46	0,37
ps-96	400	394	Steel	10	0,08	0,02
ps-97	400	3	Steel	10	0,08	0
ps-98	400	53	Steel	58	0,46	0,06
ps-134	300	500	PVC	1	0,01	0
ps-135	300	119	PVC	-19	0,28	0,09
ps-152	300	500	PVC	59	0,83	2,97
ps-153	300	7	PVC	69	0,98	0,06
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	30	0,32	0,11
ps-292	250	9	PVC	-10	0,2	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-20	0,41	0,18
ps-306	250	500	PVC	10	0,21	0,28
ps-327	250	500	PVC	59	1,2	7,21
ps-332	250	500	PVC	57	1,16	6,82
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-85	1,73	0,09
ps-643	250	15	PVC	15	0,3	0,02
ps-644	250	62	PVC	15	0,3	0,07
ps-645	250	14	PVC	15	0,3	0,02
ps-646	250	57	PVC	15	0,3	0,06
ps-647	250	16	PVC	15	0,3	0,02
ps-648	250	62	PVC	15	0,3	0,07
ps-649	250	179	PVC	15	0,3	0,19
ps-650	250	576	PVC	15	0,3	0,62

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-651	250	308	PVC	15	0,3	0,33
ps-652	300	168	PVC	-23	0,33	0,18
ps-653	300	481	PVC	9	0,13	0,09
ps-654	300	500	PVC	-15	0,21	0,22
ps-923	200	202	PVC	-20	0,65	1,21
ps-1048	400	399	Steel	154	1,23	2,78
ps-1049	400	5	Steel	154	1,23	0,04
ps-1050	400	17	Steel	69	0,55	0,03
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-163	1,29	3,23
ps-1053	400	13	Steel	-133	1,06	0,07
ps-1054	200	0	PVC	-48	1,53	0,01
ps-1055	200	238	PVC	-48	1,53	7,03
ps-1056	200	307	PVC	-28	0,88	3,26
ps-1097	300	88	PVC	27	0,38	0,12
ps-1103	300	3	PVC	133	1,88	0,09
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	1	0,01	0
ps-1270	250	197	PVC	1	0,01	0
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-30	0,62	2,11
ps-1273	250	292	PVC	-45	0,92	2,59
ps-1274	250	6	PVC	-45	0,92	0,06
ps-1275	250	40	PVC	-54	1,1	0,49
ps-1299	250	500	PVC	10	0,21	0,28
ps-1300	250	326	PVC	10	0,21	0,18
ps-1332	250	80	PVC	59	1,2	1,16
ps-1337	250	500	PVC	57	1,16	6,82
ps-1778	400	19	Steel	69	0,55	0,03
ps-1779	400	27	Steel	69	0,55	0,04
ps-1780	400	36	Steel	69	0,55	0,06
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0

<i>Label</i>	<i>Diameter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Material</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headloss (m)</i>
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	13	0,19	0,19
ps-1806	300	500	PVC	11	0,15	0,13
ps-1807	300	400	PVC	11	0,15	0,1
ps-1808	300	9	PVC	-54	0,77	0,05
ps-1809	300	500	PVC	58	0,83	2,92
ps-1810	300	500	PVC	58	0,83	2,92
ps-1814	300	2	PVC	133	1,88	0,05
ps-1815	300	337	PVC	113	1,59	6,62
ps-1816	300	45	PVC	113	1,59	0,88
ps-1818	300	3	PVC	133	1,88	0,09
ps-1820	450	500	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1821	450	491	Ductile Iron	-10	0,06	0,01
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	-10	0,06	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	15	0,09	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	15	0,09	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	15	0,09	0,02
ps-2122	450	500	Ductile Iron	15	0,09	0,02
ps-2123	450	13	Ductile Iron	15	0,09	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-11	0,07	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-2	0,01	0
ps-2204	400	27	Steel	58	0,46	0,03

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2235	300	500	PVC	1	0,01	0
ps-2236	300	343	PVC	-19	0,28	0,26
ps-2238	300	92	PVC	-21	0,3	0,08
ps-2239	300	9	PVC	-19	0,28	0,01
ps-2240	300	34	PVC	19	0,28	0,03
ps-2258	300	500	PVC	59	0,83	2,97
ps-2259	300	353	PVC	59	0,83	2,1
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	8	0,12	0,08
ps-2332	300	214	PVC	30	0,43	0,37
ps-2333	350	9	PVC	30	0,32	0,01
ps-2370	250	500	PVC	1	0,01	0
ps-2565	250	507	PVC	-15	0,3	0,55
ps-2566	250	26	PVC	-15	0,3	0,03
ps-2570	250	500	PVC	-28	0,57	1,79
ps-2571	250	371	PVC	-28	0,57	1,33
ps-2572	250	1	PVC	85	1,73	0,03
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	15	0,3	0,44
ps-2579	250	66	PVC	15	0,3	0,07
ps-2585	300	51	PVC	-15	0,21	0,02
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	20	0,65	3
ps-2999	200	500	PVC	20	0,65	3,01
ps-3000	200	55	PVC	20	0,65	0,33
ps-3018	400	7	Steel	317	2,52	0,19
ps-3298	400	38	Steel	317	2,52	1

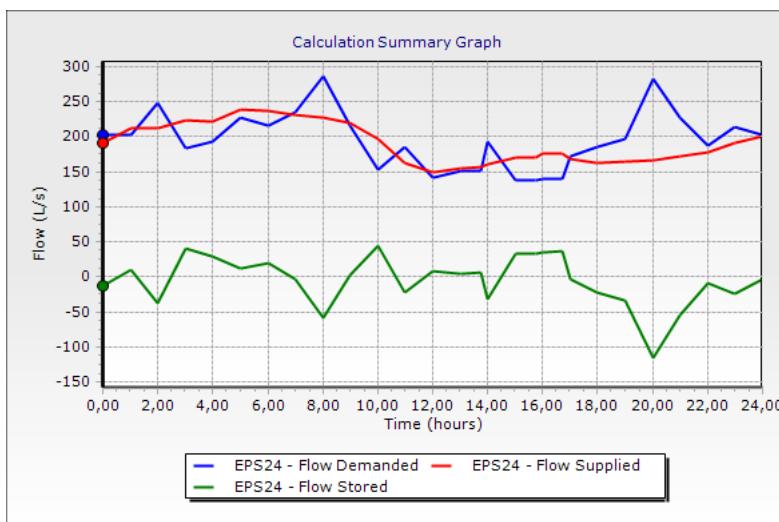
C. Trial 3 Pembatasan Area Pelayanan

Untuk mencari alternatif terbaik, dalam mengatasi tekanan yang kurang pada *junction* selain dengan memasang *booster pump*, yaitu dengan pembatasan area pelayanan. Adapun pembatasan area pelayanan yang direncanakan dengan melihat tekanan terkecil pada *trial 1*. Berdasarkan *trial 1* tekanan yang mempunyai nilai di bawah 10 m pada jam puncak terjadi pada sebagian sub zona 309 dan 305. Jaringan pipa dari tower tank menuju sub zona 305 mempunyai diameter pipa yang semakin mengecil sementara debit aliran yang dibawa besar hal ini menyebabkan tingginya nilai *headloss* dan menyebabkan nilai tekanan kecil. Sementara itu pada sub zona 305 mempunyai elevasi yang cenderung naik. Dalam mengatasi *headloss* tinggi yang dikarenakan diameter tidak mencukupi, maka dapat dilakukan dengan memperbesar diameter pipa. Namun pada kajian ini tidak memperbarui pipa maka pembatasan area pelayanan kali ini mengeliminasi sub zona 305 yang berada di Kelurahan Bongkaran yang berada diseberang sungai kalimas dengan memasang valve berdiameter 300 mm. Pada sub zona ini, jika tidak dilayani oleh tower tank, masih dapat dilayani dengan pipa 300 yang berasal dari Jalan Kusuma Bangsa. Pada *trial 3*, setelah proses eliminasi, *Demand* total pada daerah pelayanan menjadi 198,96 L/s berkurang 21,12 L/s dari sebelumnya.

Hasil komputasi menunjukkan bahwa dengan pembatasan daerah pelayanan yang dilayani oleh tower tank dapat menaikkan tekanan hingga nilai tekanan rata-rata pada jam puncak menjadi 23 m. Hasil komputasi dapat dilihat pada Tabel 4.79 dan fluktuasi debit pada *trial 3* dapat dilihat pada Gambar 4.20. Sementara hasil pemodelan jaringan distribusi selengkapnya dapat dilihat pada Gambar 4.21 hingga Gambar 4.24. Hasil analisis pada *junction* terdapat pada Tabel 4.80 hingga Tabel 4.81 dan untuk hasil analisis pada pipa terdapat pada Tabel 4.82 Hingga Tabel 4.83

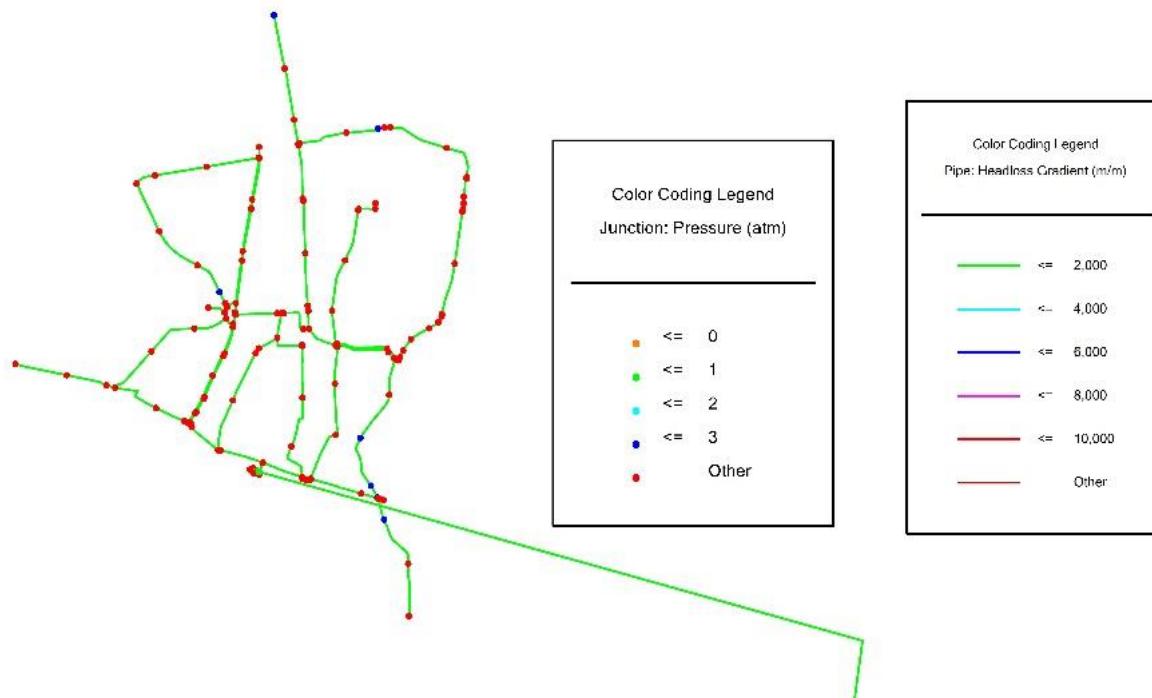
Tabel 4.79 Hasil Komputasi

<i>Time</i>	<i>Flow Supplied</i>	<i>Flow Demanded</i>	<i>Flow Stored</i>
1	213	203	10
2	212	249	-37
3	224	183	41
4	221	193	28
5	239	227	12
6	237	217	20
7	232	235	-3
8	227	286	-59
9	220	217	3
10	197	153	44
11	162	185	-23
12	150	141	9
13	155	151	4
13,75	158	151	7
14	161	193	-32
15	170	137	33
15,73	171	137	34
16	175	139	36
16,69	176	139	37
17	169	173	-4
18	163	185	-22
19	164	197	-33
20	166	283	-116
21	172	227	-55
22	179	187	-8
23	190	215	-24
24	200	203	-3



Gambar 4.20 Fluktuasi Debit Pada Trial 3

Scenario: EPS24



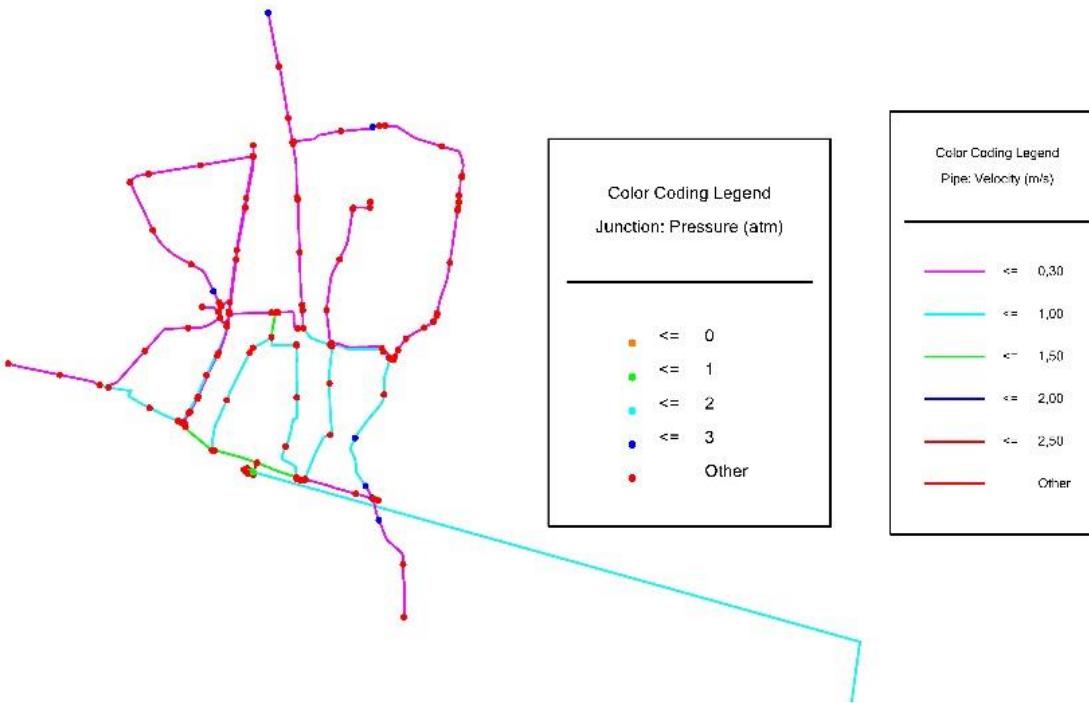
3Trial 3b.wtg
23/05/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[D8.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.21 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



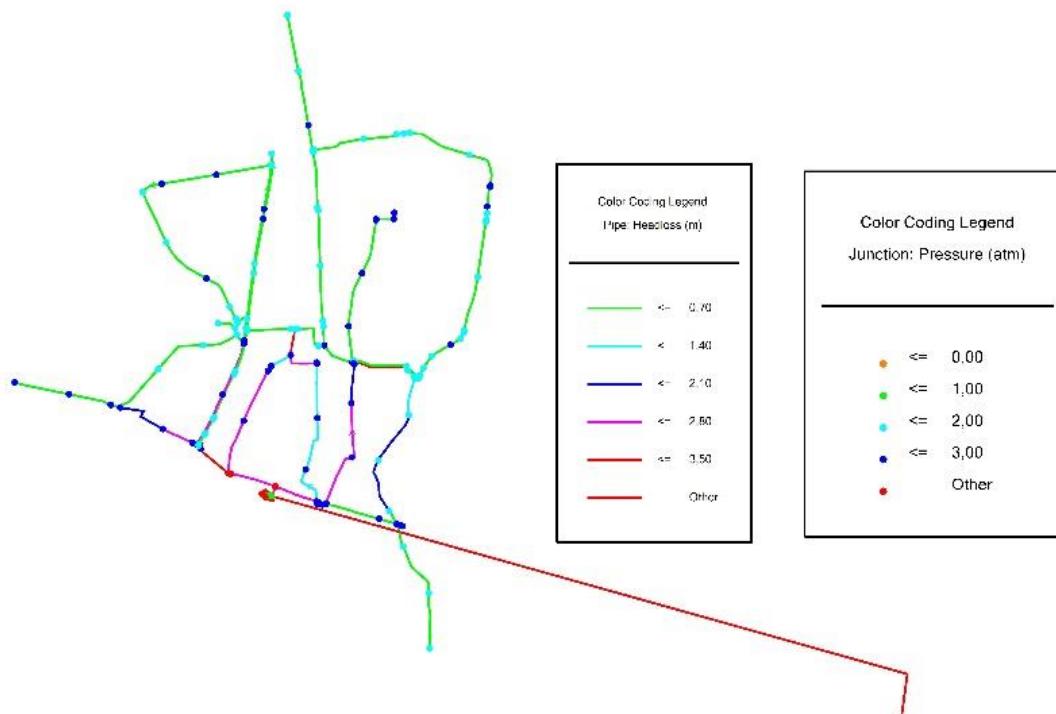
3Trial 3b.wtg
23/05/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.22 Hasil Pemodelan pada Jam Rata-Rata 19.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Scenario: EPS24



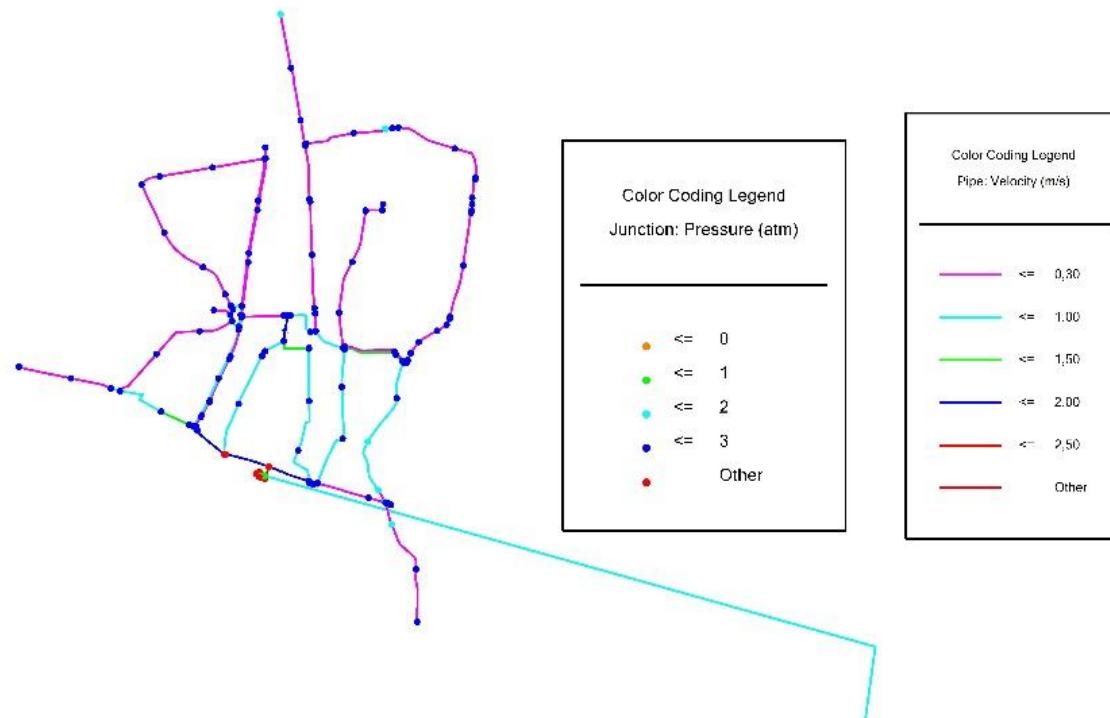
Trial 3.wtg
21/06/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.23 hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Tekanan dan Headloss)

Scenario: EPS24



3Trial 3b.wtg
24/05/2020

Bentley Systems, Inc. Haestad Methods Solution Center
27 Siemon Company Drive Suite 200 W Watertown, CT 06795 USA +1-
203-755-1666

Bentley WaterCAD V8i (SELECTseries 5)
[08.11.05.61]
Page 1 of 1

Gambar 4.24 Hasil Pemodelan pada Jam Puncak 08.00 (Kecepatan dan Tekanan)

Tabel 4.80 Hasil Analisis Junction pada Waktu Average (19.00)

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-743	4	0	36,6	41,85
J-744	4	0	36,5	41,83
J-751	5	0	30	36,09
J-752	5	0	30	36,09
J-764	6	0	29,4	36,42
J-765	6	0	29,4	36,42
J-821	4	0	31	36,12
J-822	4	0	31	36,12
J-853	6	0	32	39,15
J-854	6	18	29,1	36,12
J-942	7	0	33,9	42,08
J-943	7	0	33,9	42,09
J-1041	5	0	30,3	36,42
J-1079	6	0	29,1	36,1
J-1080	6	0	29,1	36,1
J-1117	6	0	36,1	43,35
J-1152	5	0	30,3	36,42
J-1176	6	0	36	43,27
J-1222	6	0	29,1	36,1
J-1223	4	0	36,6	41,92
J-1224	4	0	36,6	41,88
J-1234	7	39	33,8	42,03
J-1237	5	0	30,3	36,42
J-1238	5	0	30,3	36,42
J-1322	5	17	30	36,09
J-1396	7	0	33,9	42,11
J-1442	7	0	33,8	42,03
J-1443	7	7	33,8	42,01
J-1449	5	0	30,2	36,23
J-1450	5	0	30,2	36,23
J-1481	5	0	32,7	38,86
J-1495	4	0	33,3	38,45
J-1496	4	6	33,3	38,47

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-1553	5	0	33	39,15
J-1554	5	0	33	39,15
J-1586	5	0	30,3	36,42
J-1597	8	0	25	33,91
J-1598	8	0	25	33,91
J-1633	6	0	29,4	36,4
J-1634	6	0	29,4	36,4
J-1638	7	0	28,4	36,41
J-1639	7	0	28,4	36,41
J-1648	4	0	33,5	38,68
J-1649	4	0	33,5	38,7
J-1668	7	0	31,1	39,15
J-1669	6	0	32	39,15
J-1795	4	0	31	36,12
J-1830	5	0	30	36,09
J-1832	4	20	36,6	41,94
J-1848	2	0	33	36,12
J-1849	2	0	33	36,12
J-1854	6	0	29,1	36,1
J-1862	4	0	34	39,21
J-1900	6	0	29,4	36,42
J-1901	6	0	29,4	36,42
J-1939	5	0	30,3	36,42
J-1940	5	0	30,3	36,42
J-1949	6	0	34,8	42,08
J-1956	6	0	34,8	42,06
J-1957	7	0	33,9	42,05
J-1986	4	0	39,2	44,6
J-2004	6	0	29,4	36,42
J-2016	4	0	31	36,12
J-2078	5	0	30,2	36,26
J-2082	5	0	30,2	36,26
J-2089	7	0	33,8	42,03
J-2090	7	0	33,8	42,03

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2126	6	0	29,4	36,41
J-2147	6	0	29,4	36,42
J-2148	6	0	29,4	36,42
J-2164	5	0	30,1	36,18
J-2221	5	18	30,3	36,41
J-2278	4	0	39,6	45,01
J-2290	5	0	30,3	36,42
J-2415	6	0	29,2	36,28
J-2416	6	6	29,3	36,28
J-2426	5	0	30,3	36,33
J-2427	4	0	31,2	36,31
J-2447	5	0	33,4	39,6
J-2448	5	0	33,3	39,47
J-2459	5	0	33	39,15
J-2460	6	0	32	39,15
J-2478	6	0	29,1	36,18
J-2479	5	0	30,1	36,17
J-2500	4	0	31	36,1
J-2522	3	0	32	36,11
J-2555	4	0	31	36,1
J-2568	8	0	27,2	36,18
J-2603	5	0	30,1	36,12
J-2662	5	0	30,5	36,59
J-2690	5	0	30,4	36,48
J-2691	4	0	31,4	36,51
J-2705	6	0	29,4	36,47
J-2706	6	0	29,4	36,43
J-2711	3	14	32,4	36,52
J-2712	3	0	32,5	36,6
J-2799	6	0	29,4	36,41
J-2807	3	0	32	36,1
J-2864	8	0	27,4	36,37
J-2901	8	18	25	33,91
J-2920	6	0	29,1	36,11

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2952	4	7	31,4	36,55
J-2974	6	0	29,1	36,12
J-3050	9	0	31,9	42,03
J-3119	4	0	31,2	36,33
J-3120	5	0	30,3	36,32
J-3163	5	0	32,9	39,02
J-3187	7	0	26	33,91
J-3286	6	0	33,1	40,23
J-3303	4	0	31,1	36,23
J-3304	5	0	30,2	36,23
J-3329	7	0	28,2	36,2
J-3383	4	10	32,2	37,39
J-3416	7	0	33,4	41,54
J-3439	6	0	29,5	36,51
J-3462	6	0	32	39,15
J-3464	4	14	31,2	36,29
J-3473	6	0	29,1	36,14
J-3508	5	0	29,5	35,59
J-3511	6	0	32,7	39,9
J-3586	1	0	34,3	36,52
J-3612	3	0	32,3	36,42
J-3638	8	0	27,3	36,23
J-3639	5	0	30,2	36,23
J-3701	6	0	29,5	36,56
J-3712	8	0	25,8	34,75
J-3735	7	0	32,7	40,88
J-3739	9	0	30,9	40,96
J-3740	5	0	27,9	33,91
J-3758	5	0	30,2	36,3
J-3772	4	0	31,3	36,41
J-3790	5	0	34,5	40,71
J-3795	5	0	33	39,15
J-3851	6	0	30,5	37,63
J-3866	5	0	30	36,1

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-3886	7	0	28,3	36,27
J-3888	6	0	33,1	40,23
J-3890	2	0	33,3	36,52
J-3898	6	0	29,4	36,42
J-3901	6	2	29,4	36,42
J-3914	2	0	33,2	36,37
J-4061	5	0	30,4	36,44
J-4062	5	0	30,4	36,44
J-4084	4	0	31	36,15
J-4085	4	0	31	36,12
J-4093	5	0	32,7	38,81
J-4117	5	0	27,9	33,91
J-4120	8	0	32,9	42,03
J-4139	4	0	40,7	46,16
J-4140	4	0	40,7	46,16
J-4141	4	0	40,7	46,16
J-4142	4	0	40,8	46,2
J-4143	4	0	40,8	46,21
J-4144	4	0	40,8	46,22
J-4145	4	0	40,5	45,88
J-4151	2,58	0	41,2	45,23

Tabel 4.81 Hasil Analisis Junction pada Waktu Puncak (08.00)

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-743	4	0	31	36,1
J-744	4	0	31	36,06
J-751	5	0	18,9	24,59
J-752	5	0	18,9	24,59
J-764	6	0	18,6	25,23
J-765	6	0	18,6	25,24
J-821	4	0	19,9	24,64
J-822	4	0	19,9	24,64
J-853	6	0	23,9	30,71

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-854	6	26	18	24,64
J-942	7	0	28,5	36,56
J-943	7	0	28,6	36,59
J-1041	5	0	19,5	25,23
J-1079	6	0	18	24,59
J-1080	6	0	18	24,59
J-1117	6	0	32	39,1
J-1152	5	0	19,5	25,23
J-1176	6	0	31,8	38,95
J-1222	6	0	18	24,59
J-1223	4	0	31,1	36,24
J-1224	4	0	31,1	36,17
J-1234	7	57	28,5	36,47
J-1237	5	0	19,5	25,23
J-1238	5	0	19,5	25,23
J-1322	5	25	18,9	24,59
J-1396	7	0	28,6	36,62
J-1442	7	0	28,5	36,47
J-1443	7	10	28,4	36,43
J-1449	5	0	19,2	24,85
J-1450	5	0	19,2	24,85
J-1481	5	0	24,3	30,12
J-1495	4	0	24,4	29,3
J-1496	4	9	24,5	29,35
J-1553	5	0	24,8	30,71
J-1554	5	0	24,8	30,71
J-1586	5	0	19,5	25,23
J-1597	8	0	11,8	20,22
J-1598	8	0	11,8	20,22
J-1633	6	0	18,5	25,19
J-1634	6	0	18,5	25,19
J-1638	7	0	17,6	25,22
J-1639	7	0	17,6	25,22
J-1648	4	0	24,9	29,76

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-1649	4	0	24,9	29,8
J-1668	7	0	22,9	30,71
J-1669	6	0	23,9	30,71
J-1795	4	0	19,9	24,65
J-1830	5	0	18,9	24,59
J-1832	4	30	31,2	36,29
J-1848	2	0	21,9	24,63
J-1849	2	0	21,9	24,63
J-1854	6	0	18	24,59
J-1862	4	0	25,9	30,81
J-1900	6	0	18,6	25,23
J-1901	6	0	18,6	25,23
J-1939	5	0	19,5	25,23
J-1940	5	0	19,5	25,23
J-1949	6	0	29,5	36,56
J-1956	6	0	29,5	36,53
J-1957	7	0	28,5	36,51
J-1986	4	0	36,3	41,61
J-2004	6	0	18,6	25,23
J-2016	4	0	19,9	24,64
J-2078	5	0	19,2	24,91
J-2082	5	0	19,2	24,91
J-2089	7	0	28,5	36,47
J-2090	7	0	28,5	36,47
J-2126	6	0	18,6	25,22
J-2147	6	0	18,6	25,23
J-2148	6	0	18,6	25,23
J-2164	5	0	19,1	24,76
J-2221	5	26	19,5	25,21
J-2278	4	0	37,1	42,44
J-2290	5	0	19,5	25,23
J-2415	6	0	18,3	24,96
J-2416	6	9	18,3	24,96
J-2426	5	0	19,4	25,05

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-2427	4	0	20,3	25,03
J-2447	5	0	25,7	31,59
J-2448	5	0	25,5	31,35
J-2459	5	0	24,8	30,71
J-2460	6	0	23,9	30,71
J-2478	6	0	18,1	24,75
J-2479	5	0	19,1	24,74
J-2500	4	0	19,9	24,6
J-2522	3	0	20,9	24,61
J-2555	4	0	19,9	24,59
J-2568	8	0	16,2	24,76
J-2603	5	0	19	24,64
J-2662	5	0	19,9	25,58
J-2690	5	0	19,7	25,35
J-2691	4	0	20,7	25,42
J-2705	6	0	18,7	25,33
J-2706	6	0	18,6	25,26
J-2711	3	20	21,7	25,43
J-2712	3	0	21,8	25,6
J-2799	6	0	18,6	25,22
J-2807	3	0	20,9	24,6
J-2864	8	0	16,5	25,13
J-2901	8	27	11,8	20,22
J-2920	6	0	18	24,62
J-2952	4	10	20,8	25,5
J-2974	6	0	18	24,64
J-3050	9	0	26,5	36,47
J-3119	4	0	20,3	25,07
J-3120	5	0	19,4	25,03
J-3163	5	0	24,6	30,45
J-3187	7	0	12,8	20,22
J-3286	6	0	25,9	32,86
J-3303	4	0	20,1	24,85
J-3304	5	0	19,2	24,85

Label	Elevation (m)	Demand (L/s)	Pressure (m)	Hydraulic Grade (m)
J-3329	7	0	17,2	24,79
J-3383	4	15	22,4	27,17
J-3416	7	0	27,5	35,49
J-3439	6	0	18,8	25,41
J-3462	6	0	23,9	30,71
J-3464	4	20	20,3	24,97
J-3473	6	0	18	24,68
J-3508	5	0	17,9	23,57
J-3511	6	0	25,3	32,2
J-3586	1	0	23,6	25,43
J-3612	3	0	21,5	25,23
J-3638	8	0	16,3	24,85
J-3639	5	0	19,2	24,85
J-3701	6	0	18,8	25,51
J-3712	8	0	13,4	21,89
J-3735	7	0	26,2	34,16
J-3739	9	0	24,5	34,31
J-3740	5	0	14,7	20,22
J-3758	5	0	19,3	25
J-3772	4	0	20,5	25,23
J-3790	5	0	27,8	33,83
J-3795	5	0	24,8	30,71
J-3851	6	0	20,9	27,65
J-3866	5	0	18,9	24,59
J-3886	7	0	17,3	24,94
J-3888	6	0	25,9	32,86
J-3890	2	0	22,6	25,43
J-3898	6	0	18,6	25,23
J-3901	6	3	18,6	25,23
J-3914	2	0	22,4	25,14
J-4061	5	0	19,6	25,28
J-4062	5	0	19,6	25,28
J-4084	4	0	20	24,69
J-4085	4	0	19,9	24,64

<i>Label</i>	<i>Elevation (m)</i>	<i>Demand (L/s)</i>	<i>Pressure (m)</i>	<i>Hydraulic Grade (m)</i>
J-4093	5	0	24,2	30,02
J-4117	5	0	14,7	20,22
J-4120	8	0	27,5	36,47
J-4139	4	0	39,1	44,5
J-4140	4	0	39,1	44,5
J-4141	4	0	39,1	44,5
J-4142	4	0	39,2	44,55
J-4143	4	0	39,2	44,57
J-4144	4	0	39,2	44,58
J-4145	4	0	38,8	44,13
J-4151	2,58	0	38,9	42,88

Tabel 4.82 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Average (19.00)

<i>Label</i>	<i>Diam eter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Materi al</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headlos s (m)</i>
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-3	0,04	0,01
P-3	400	114	Steel	197	1,57	1,25
P-20	300	27	PVC	27	0,38	0,04
P-21	300	112	PVC	14	0,2	0,05
P-23	300	63	PVC	-17	0,24	0,04
P-24	300	96	PVC	11	0,15	0,02
P-25	300	58	PVC	-17	0,24	0,03
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-16	0,33	0,65
P-37	250	18	PVC	15	0,31	0,02
P-38	250	28	PVC	15	0,31	0,03
P-44	300	9	PVC	-1	0,01	0
P-45	300	148	PVC	-1	0,01	0
P-51	250	465	PVC	3	0,06	0,03
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-3	0,06	0
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	68	0,96	0,11
P-62	300	6	PVC	68	0,96	0,05
P-127	300	499	PVC	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-128	300	326	PVC	17	0,24	0,19
P-215	400	16	Steel	0	0	0
P-216	400	15	Steel	0	0	0
P-217	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-218	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-219	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-220	400	14	Steel	47	0,37	0,01
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-224	400	13	Steel	47	0,37	0,01
P-225	400	12	Steel	47	0,37	0,01
P-226	400	9	Steel	47	0,37	0,01
P-227	400	8	Steel	47	0,37	0,01
P-228	400	5	Steel	93	0,74	0,01
P-229	400	7	Steel	140	1,12	0,04
P-230	400	28	Steel	187	1,49	0,28
P-231	400	7	Steel	187	1,49	0,07
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	197	1,57	0,57
P-247	400	20	Steel	197	1,57	0,22
ps-12	450	65	Ductile Iron	-14	0,09	0
ps-13	450	71	Ductile Iron	-14	0,09	0
ps-14	450	201	Ductile Iron	-14	0,09	0,01
ps-15	450	12	Ductile Iron	-15	0,1	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-14	0,09	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-14	0,09	0,01
ps-18	450	106	Ductile Iron	-14	0,09	0,01
ps-94	400	39	Steel	-2	0,02	0
ps-95	400	323	Steel	26	0,21	0,08
ps-96	400	394	Steel	-2	0,02	0

<i>Label</i>	<i>Diameter</i> (mm)	<i>Length</i> (m)	<i>Material</i>	<i>Flow</i> (L/s)	<i>Velocity</i> (m/s)	<i>Headloss</i> (m)
ps-97	400	3	Steel	-2	0,02	0
ps-98	400	53	Steel	26	0,21	0,01
ps-134	300	500	PVC	4	0,05	0,02
ps-135	300	119	PVC	-10	0,15	0,03
ps-152	300	500	PVC	34	0,48	1,05
ps-153	300	7	PVC	41	0,58	0,02
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	0	0	0
ps-292	250	9	PVC	2	0,05	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-14	0,28	0,09
ps-306	250	500	PVC	4	0,08	0,05
ps-327	250	500	PVC	34	0,69	2,56
ps-332	250	500	PVC	18	0,37	0,84
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-55	1,13	0,04
ps-643	250	15	PVC	3	0,06	0
ps-644	250	62	PVC	3	0,06	0
ps-645	250	14	PVC	3	0,06	0
ps-646	250	57	PVC	3	0,06	0
ps-647	250	16	PVC	3	0,06	0
ps-648	250	62	PVC	3	0,06	0
ps-649	250	179	PVC	3	0,06	0,01
ps-650	250	576	PVC	3	0,06	0,03
ps-651	250	308	PVC	3	0,06	0,02
ps-652	300	168	PVC	-9	0,13	0,03
ps-653	300	481	PVC	-1	0,01	0
ps-654	300	500	PVC	-3	0,04	0,01
ps-923	200	202	PVC	-12	0,38	0,45
ps-1048	400	399	Steel	96	0,77	1,16
ps-1049	400	5	Steel	96	0,77	0,01
ps-1050	400	17	Steel	41	0,33	0,01
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-101	0,8	1,33
ps-1053	400	13	Steel	-80	0,64	0,03
ps-1054	200	0	PVC	-28	0,9	0
ps-1055	200	238	PVC	-28	0,9	2,6
ps-1056	200	307	PVC	-16	0,52	1,2

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1097	300	88	PVC	14	0,2	0,04
ps-1103	300	3	PVC	80	1,13	0,03
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	2	0,01	0
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	4	0,07	0,04
ps-1270	250	197	PVC	4	0,07	0,02
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-18	0,36	0,78
ps-1273	250	292	PVC	-28	0,57	1,06
ps-1274	250	6	PVC	-28	0,57	0,02
ps-1275	250	40	PVC	-34	0,7	0,21
ps-1299	250	500	PVC	4	0,08	0,05
ps-1300	250	326	PVC	4	0,08	0,03
ps-1332	250	80	PVC	34	0,69	0,41
ps-1337	250	500	PVC	18	0,37	0,84
ps-1338	250	356	PVC	18	0,37	0,59
ps-1778	400	19	Steel	41	0,33	0,01
ps-1779	400	27	Steel	41	0,33	0,02
ps-1780	400	36	Steel	41	0,33	0,02
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	3	0,04	0,01
ps-1806	300	500	PVC	1	0,02	0
ps-1807	300	400	PVC	1	0,02	0
ps-1808	300	9	PVC	-34	0,48	0,02
ps-1809	300	500	PVC	34	0,48	1,08
ps-1810	300	500	PVC	34	0,48	1,08
ps-1814	300	2	PVC	80	1,13	0,02
ps-1815	300	337	PVC	68	0,96	2,62
ps-1816	300	45	PVC	68	0,96	0,35
ps-1818	300	3	PVC	80	1,13	0,04

<i>Label</i>	<i>Diameter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Material</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headloss (m)</i>
ps-1820	450	500	Ductile Iron	2	0,01	0
ps-1821	450	491	Ductile Iron	2	0,01	0
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	2	0,01	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2122	450	500	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2123	450	13	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-14	0,09	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-14	0,09	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-15	0,1	0
ps-2204	400	27	Steel	26	0,21	0,01
ps-2235	300	500	PVC	4	0,05	0,02
ps-2236	300	343	PVC	-10	0,15	0,08
ps-2238	300	92	PVC	-13	0,19	0,03
ps-2239	300	9	PVC	-10	0,15	0
ps-2240	300	34	PVC	10	0,15	0,01
ps-2258	300	500	PVC	34	0,48	1,05
ps-2259	300	353	PVC	34	0,48	0,75
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-2331	300	500	PVC	0	0	0
ps-2332	300	214	PVC	0	0	0
ps-2333	350	9	PVC	0	0	0
ps-2370	250	500	PVC	4	0,07	0,04
ps-2565	250	507	PVC	-3	0,06	0,03
ps-2566	250	26	PVC	-3	0,06	0
ps-2570	250	500	PVC	-16	0,33	0,66
ps-2571	250	371	PVC	-16	0,33	0,49
ps-2572	250	1	PVC	55	1,13	0,02
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	3	0,06	0,02
ps-2579	250	66	PVC	3	0,06	0
ps-2585	300	51	PVC	-3	0,04	0
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	12	0,38	1,11
ps-2999	200	500	PVC	12	0,38	1,12
ps-3000	200	55	PVC	12	0,38	0,12
ps-3018	400	7	Steel	197	1,57	0,08
ps-3298	400	38	Steel	197	1,57	0,42

Tabel 4.83 Hasil Analisis Pipa pada Waktu Puncak (08.00)

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
198	200	170	PVC	0	0	0
330	300	500	PVC	-4	0,06	0,02
P-3	400	114	Steel	286	2,28	2,51
P-20	300	27	PVC	39	0,56	0,08
P-21	300	112	PVC	20	0,29	0,09
P-23	300	63	PVC	-25	0,35	0,08
P-24	300	96	PVC	16	0,22	0,05

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
P-25	300	58	PVC	-25	0,35	0,07
P-26	250	8	PVC	0	0	0
P-27	250	492	PVC	-24	0,48	1,3
P-37	250	18	PVC	22	0,45	0,04
P-38	250	28	PVC	22	0,45	0,07
P-44	300	9	PVC	-1	0,02	0
P-45	300	148	PVC	-1	0,02	0
P-51	250	465	PVC	4	0,09	0,05
P-53	250	232	PVC	0	0	0
P-54	250	14	PVC	-4	0,09	0
P-56	250	500	PVC	0	0	0
P-61	300	14	PVC	99	1,4	0,22
P-62	300	6	PVC	99	1,4	0,09
P-127	300	499	PVC	0	0	0
P-128	300	326	PVC	25	0,35	0,38
P-215	400	16	Steel	0	0	0
P-216	400	15	Steel	0	0	0
P-217	400	13	Steel	55	0,44	0,01
P-218	400	13	Steel	55	0,43	0,01
P-219	400	13	Steel	55	0,43	0,01
P-220	400	14	Steel	55	0,43	0,01
P-221	400	11	Steel	0	0	0
P-222	400	11	Steel	0	0	0
P-223	400	12	Steel	55	0,44	0,01
P-224	400	13	Steel	55	0,43	0,01
P-225	400	12	Steel	55	0,43	0,01
P-226	400	9	Steel	55	0,43	0,01
P-227	400	8	Steel	55	0,43	0,01
P-228	400	5	Steel	109	0,87	0,02
P-229	400	7	Steel	164	1,3	0,05
P-230	400	28	Steel	219	1,74	0,37
P-231	400	7	Steel	219	1,74	0,1
P-232	400	8	Steel	0	0	0
P-233	400	7	Steel	0	0	0
P-246	400	52	Steel	286	2,28	1,15
P-247	400	20	Steel	286	2,28	0,44
ps-12	450	65	Ductile Iron	-21	0,13	0,01

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-13	450	71	Ductile Iron	-21	0,13	0,01
ps-14	450	201	Ductile Iron	-21	0,13	0,02
ps-15	450	12	Ductile Iron	-22	0,14	0
ps-16	450	20	Ductile Iron	-21	0,13	0
ps-17	450	131	Ductile Iron	-21	0,13	0,01
ps-18	450	106	Ductile Iron	-21	0,13	0,01
ps-94	400	39	Steel	-3	0,03	0
ps-95	400	323	Steel	38	0,3	0,17
ps-96	400	394	Steel	-3	0,03	0
ps-97	400	3	Steel	-3	0,03	0
ps-98	400	53	Steel	38	0,3	0,03
ps-134	300	500	PVC	5	0,07	0,03
ps-135	300	119	PVC	-15	0,21	0,06
ps-152	300	500	PVC	49	0,69	2,11
ps-153	300	7	PVC	59	0,84	0,04
ps-154	300	500	PVC	0	0	0
ps-228	350	129	PVC	0	0	0
ps-292	250	9	PVC	3	0,07	0
ps-293	250	500	PVC	0	0	0
ps-294	250	88	PVC	-20	0,41	0,18
ps-306	250	500	PVC	6	0,12	0,09
ps-327	250	500	PVC	49	1	5,13
ps-332	250	500	PVC	27	0,55	1,67
ps-633	250	515	PVC	0	0	0
ps-636	250	3	PVC	-81	1,64	0,09
ps-643	250	15	PVC	4	0,09	0
ps-644	250	62	PVC	4	0,09	0,01
ps-645	250	14	PVC	4	0,09	0
ps-646	250	57	PVC	4	0,09	0,01
ps-647	250	16	PVC	4	0,09	0
ps-648	250	62	PVC	4	0,09	0,01
ps-649	250	179	PVC	4	0,09	0,02
ps-650	250	576	PVC	4	0,09	0,07

<i>Label</i>	<i>Diameter (mm)</i>	<i>Length (m)</i>	<i>Material</i>	<i>Flow (L/s)</i>	<i>Velocity (m/s)</i>	<i>Headloss (m)</i>
ps-651	250	308	PVC	4	0,09	0,04
ps-652	300	168	PVC	-13	0,18	0,06
ps-653	300	481	PVC	-1	0,02	0
ps-654	300	500	PVC	-4	0,06	0,02
ps-923	200	202	PVC	-17	0,55	0,9
ps-1048	400	399	Steel	140	1,12	2,33
ps-1049	400	5	Steel	140	1,12	0,03
ps-1050	400	17	Steel	59	0,47	0,02
ps-1051	400	26	Steel	0	0	0
ps-1052	400	420	Steel	-146	1,16	2,66
ps-1053	400	13	Steel	-117	0,93	0,05
ps-1054	200	0	PVC	-41	1,31	0,01
ps-1055	200	238	PVC	-41	1,31	5,21
ps-1056	200	307	PVC	-24	0,75	2,41
ps-1097	300	88	PVC	20	0,29	0,07
ps-1103	300	3	PVC	117	1,65	0,07
ps-1104	450	9	Ductile Iron	0	0	0
ps-1107	450	146	Ductile Iron	0	0	0
ps-1108	450	500	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-1109	450	429	Ductile Iron	0	0	0
ps-1269	250	500	PVC	5	0,11	0,08
ps-1270	250	197	PVC	5	0,11	0,03
ps-1271	250	391	PVC	0	0	0
ps-1272	250	500	PVC	-26	0,53	1,57
ps-1273	250	292	PVC	-41	0,83	2,13
ps-1274	250	6	PVC	-41	0,83	0,05
ps-1275	250	40	PVC	-50	1,01	0,41
ps-1299	250	500	PVC	6	0,12	0,09
ps-1300	250	326	PVC	6	0,12	0,06
ps-1332	250	80	PVC	49	1	0,82
ps-1337	250	500	PVC	27	0,55	1,67
ps-1338	250	356	PVC	27	0,55	1,19
ps-1778	400	19	Steel	59	0,47	0,02
ps-1779	400	27	Steel	59	0,47	0,03
ps-1780	400	36	Steel	59	0,47	0,04

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-1781	400	500	Steel	0	0	0
ps-1782	400	166	Steel	0	0	0
ps-1783	400	31	Steel	0	0	0
ps-1805	300	500	PVC	4	0,06	0,02
ps-1806	300	500	PVC	2	0,03	0
ps-1807	300	400	PVC	2	0,03	0
ps-1808	300	9	PVC	-50	0,7	0,04
ps-1809	300	500	PVC	50	0,7	2,15
ps-1810	300	500	PVC	50	0,7	2,15
ps-1814	300	2	PVC	117	1,65	0,04
ps-1815	300	337	PVC	99	1,4	5,24
ps-1816	300	45	PVC	99	1,4	0,7
ps-1818	300	3	PVC	117	1,65	0,07
ps-1820	450	500	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-1821	450	491	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-1822	450	104	Ductile Iron	0	0	0
ps-1823	450	385	Ductile Iron	0	0	0
ps-1824	450	19	Ductile Iron	3	0,02	0
ps-2119	450	3	Ductile Iron	4	0,03	0
ps-2120	450	3	Ductile Iron	4	0,03	0
ps-2121	450	500	Ductile Iron	4	0,03	0
ps-2122	450	500	Ductile Iron	4	0,03	0
ps-2123	450	13	Ductile Iron	4	0,03	0
ps-2124	450	4	Ductile Iron	-21	0,13	0
ps-2125	450	0	Ductile Iron	-21	0,13	0
ps-2126	450	1	Ductile Iron	-22	0,14	0

<i>Label</i>	<i>Diameter</i> (mm)	<i>Length</i> (m)	<i>Material</i>	<i>Flow</i> (L/s)	<i>Velocity</i> (m/s)	<i>Headloss</i> (m)
ps-2204	400	27	Steel	38	0,3	0,01
ps-2235	300	500	PVC	5	0,07	0,03
ps-2236	300	343	PVC	-15	0,21	0,16
ps-2238	300	92	PVC	-19	0,27	0,07
ps-2239	300	9	PVC	-15	0,21	0
ps-2240	300	34	PVC	15	0,21	0,02
ps-2258	300	500	PVC	49	0,69	2,11
ps-2259	300	353	PVC	49	0,69	1,49
ps-2260	300	10	PVC	0	0	0
ps-2261	300	15	PVC	0	0	0
ps-2262	300	329	PVC	0	0	0
ps-2263	300	500	PVC	0	0	0
ps-2264	300	7	PVC	0	0	0
ps-2331	300	500	PVC	0	0	0
ps-2332	300	214	PVC	0	0	0
ps-2333	350	9	PVC	0	0	0
ps-2370	250	500	PVC	5	0,11	0,08
ps-2565	250	507	PVC	-4	0,09	0,06
ps-2566	250	26	PVC	-4	0,09	0
ps-2570	250	500	PVC	-24	0,48	1,33
ps-2571	250	371	PVC	-24	0,48	0,98
ps-2572	250	1	PVC	81	1,64	0,03
ps-2575	300	161	PVC	0	0	0
ps-2576	300	56	PVC	0	0	0
ps-2578	250	406	PVC	4	0,09	0,05
ps-2579	250	66	PVC	4	0,09	0,01
ps-2585	300	51	PVC	-4	0,06	0
ps-2657	450	4	Ductile Iron	0	0	0
ps-2658	450	101	Ductile Iron	0	0	0
ps-2815	450	16	Steel	0	0	0
ps-2816	450	28	PVC	0	0	0
ps-2817	450	17	Steel	0	0	0
ps-2998	200	500	PVC	17	0,55	2,23
ps-2999	200	500	PVC	17	0,55	2,23
ps-3000	200	55	PVC	17	0,55	0,25
ps-3018	400	7	Steel	286	2,28	0,16

Label	Diameter (mm)	Length (m)	Material	Flow (L/s)	Velocity (m/s)	Headloss (m)
ps-3298	400	38	Steel	286	2,28	0,83

4.3. Perhitungan Pompa

Sesuai dengan hasil *trial* pada WaterCAD, pada kajian ini digunakan pompa untuk memompa air dari ground tank menuju tower tank dan *booster pump* untuk menambah head pada sistem. Berdasarkan spesifikasi pompa yang digunakan, pada *trial* 1, 2 dan 3. Selanjutnya dihitung daya pompa untuk mengetahui energi yang digunakan untuk pengoperasian pompa. Perhitungan daya pompa menggunakan persamaan 2.13. Hasil seluruh perhitungan daya pompa terdapat pada tabel 4.84 dan contoh perhitungan daya pompa eksisting terdapat pada uraian berikut:

Analisis kondisi eksisting

Pada analisis kondisi eksisting jaringan distribusi menggunakan 4 pompa aktif dan 2 cadangan untuk mengalirkan air dari ground reservoir Kremlangan menuju daerah pelayanan. Pompa eksisting tersebut merupakan tipe pompa Grundfoss Paco pumps LF50157 yang mempunyai kapasitas 60 L/s dengan Head 35 m. Berikut perhitungan daya pompa eksisting.

Debit (Q)	= 60 L/s = 0,06 m ³ /s
densitas (w)	= 997 kg/cm ³
Total tekanan (H)	= 35 m
Efisiensi pompa (η)	= 85%
Daya (P)	= $\frac{Q \cdot w \cdot H}{75 \eta}$ HP $= \frac{0,06 \times 997 \times 35}{75 \times 0,85}$ HP $= 32,84$ HP $= 24,49$ kW
Daya total (P)	= Daya pompa x jumlah pompa yang beroperasi $= 24,56$ HP x 4 $= 97,96$ kW $= \frac{1000 \text{ m/s}}{0,06 \text{ m/s} \times 3600} \times 97,96 \text{ kW}$ $= 453,53$ kWh / 1000 m ³

Tabel 4.84 Hasil Perhitungan Daya Pompa

Nama	keterangan	Jumlah unit beroperasi	Flow (L/s)	Head (m)	n (%)	Daya Pompa (HP)	Daya Pompa (kW)	Total Daya (kW)	Total Daya (kWh / 1000 m ³)
Analisis Kondisi Eksisting	pompa eksisting	4	60	35	85%	32,84	24,49	97,96	453,53
Trial 1	pompa eksisting + tower tank	4	60	35	85%	32,84	24,49	97,96	453,53
Trial 2	Pompa eksisting + tower tank	4	60	35	85%	32,84	24,49	111,74	553,42
	booster 1	1	57	21	93,6%	17,00	12,68		
	booster 2	1	8	12	86,7%	1,47	1,10		
Trial 3	Pompa eksisting	4	60	35	85%	32,84	24,49	97,96	453,53

Dari ketiga *trial* yang bertujuan untuk menganalisis sistem distribusi menggunakan tower tank hingga tahun 2030 tersebut, akan dipilih satu sistem jaringan distribusi yang paling efektif dan sesuai. Pemilihan sistem jaringan distribusi dilakukan berdasarkan pada pembobotan dengan parameter rata-rata nilai tekanan pada *junction* dan total daya pompa yang digunakan. Nilai tekanan rata-rata *junction* pada jam 08.00 terdapat pada tabel 4.85 sebagai berikut:

Tabel 4.85 Nilai Tekanan Rata-Rata Junction Pada Jam Puncak

Nama	Tekanan rata-rata jam puncak (m)
<i>Trial 1</i>	16
<i>Trial 2</i>	17
<i>Trial 3</i>	23

Dengan adanya pembobotan, maka dapat ditentukan sistem pengaliran yang sesuai dalam segi tekanan yang dihasilkan dan penggunaan energi listrik pompa. Pada pembobotan tersebut dipilih *trial* dengan nilai terbesar. Hasil pembobotan masing-masing *trial* dapat dilihat pada tabel sebagai berikut:

Tabel 4.86 Hasil Pembobotan Masing-Masing Trial

Nama	keterangan	Jumlah Tekanan dibawah 10 m	Daya pompa	Jumlah Pembob otan
<i>Trial 1</i>	Pompa eksisting + Tower tank	1	3	4
<i>Trial 2</i>	Pompa eksisting + Tower tank + Booster	2	1	3
<i>Trial 3</i>	Pompa eksisting + Tower tank + Pembatasan wilayah pelayanan	3	3	6

Berdasarkan hasil pembobotan tersebut, nilai 3 merupakan nilai tertinggi yang menunjukkan bahwa alternatif tersebut sesuai atau sangat baik berdasarkan pada parameter yang dinilai (tekanan dan daya pompa) sedangkan nilai 1 merupakan nilai terendah. Dari hasil pembobotan tersebut, pada *trial 1* yang mana

menggunakan pompa eksisting untuk menaikkan air pada tower tank dan selanjutnya tower tank mendistribusikan ke daerah pelayanan mempunyai jumlah nilai tekanan rata-rata terkecil dan pada *trial* 3 mempunyai nilai tekanan rata-rata terbesar. Pada penggunaan daya pompa, *trial* 3 mempunyai nilai terbesar yang artinya penggunaan pompa pada jaringan distribusi paling efektif. Nilai hasil pembobotan menunjukkan bahwa pada *trial* 3 diperoleh nilai tertinggi daripada *trial* 1 dan 2.

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

BAB 5 **KESIMPULAN DAN SARAN**

5.1 Kesimpulan

Kesimpulan pada tugas akhir ini adalah sebagai berikut:

1. Hasil analisis kondisi eksisting jaringan distribusi dengan menggunakan 4 pompa berkapasitas 60 L/s dengan head 35 m dalam menyuplai air pada tahun 2019 menunjukan masih banyak junction yang memiliki nilai tekanan dibawah 10 m. Hasil komputasi menghasilkan total terdapat 367 titik *junction* yang mempunyai nilai tekanan dibawah 10 m pada daerah pelayanan.
2. Hasil analisis kemampuan tower tank Krembangan dalam menyuplai air pada tahun 2030 dapat mengurangi jumlah titik *junction* yang mempunyai nilai tekanan dibawah 10 m menjadi sebanyak 63 titik. Pemasangan *booster pump* diperlukan guna mengatasi nilai tekanan yang kurang. Penggunaan *booster pump* menghasilkan nilai tekanan rata-rata 17 m pada jam puncak. Selain memasang *booster pump*, untuk menaikkan tekanan yaitu dengan membatasi area pelayanan tower tank. Pembatasan dilakukan dengan mengeliminasi sub zona 305, dan menghasilkan nilai tekanan rata-rata 23 m pada jam puncak.
3. Berdasarkan pembobotan pada perhitungan daya pompa dan nilai tekanan rata-rata pada jam puncak menghasilkan sistem pengaliran secara gravitasi menggunakan tower tank dengan pembatasan area pelayanan merupakan alternatif terbaik dalam kajian penggunaan tower tank Krembangan.

5.2 Saran

1. Guna mendapatkan hasil yang terbaik dalam suatu kajian sistem jaringan pipa, maka perlu ketersediaan data berupa data aksesoris pipa, data pola pemakaian air per sub zona, data umur pipa, dan persen kebocoran disetiap sub zona yang akan sangat membantu dan memudahkan proses analisis.
2. Guna mendapatkan hasil yang mendekati kondisi riil maka diperlukan kajian dengan lingkup satu Kota Surabaya

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

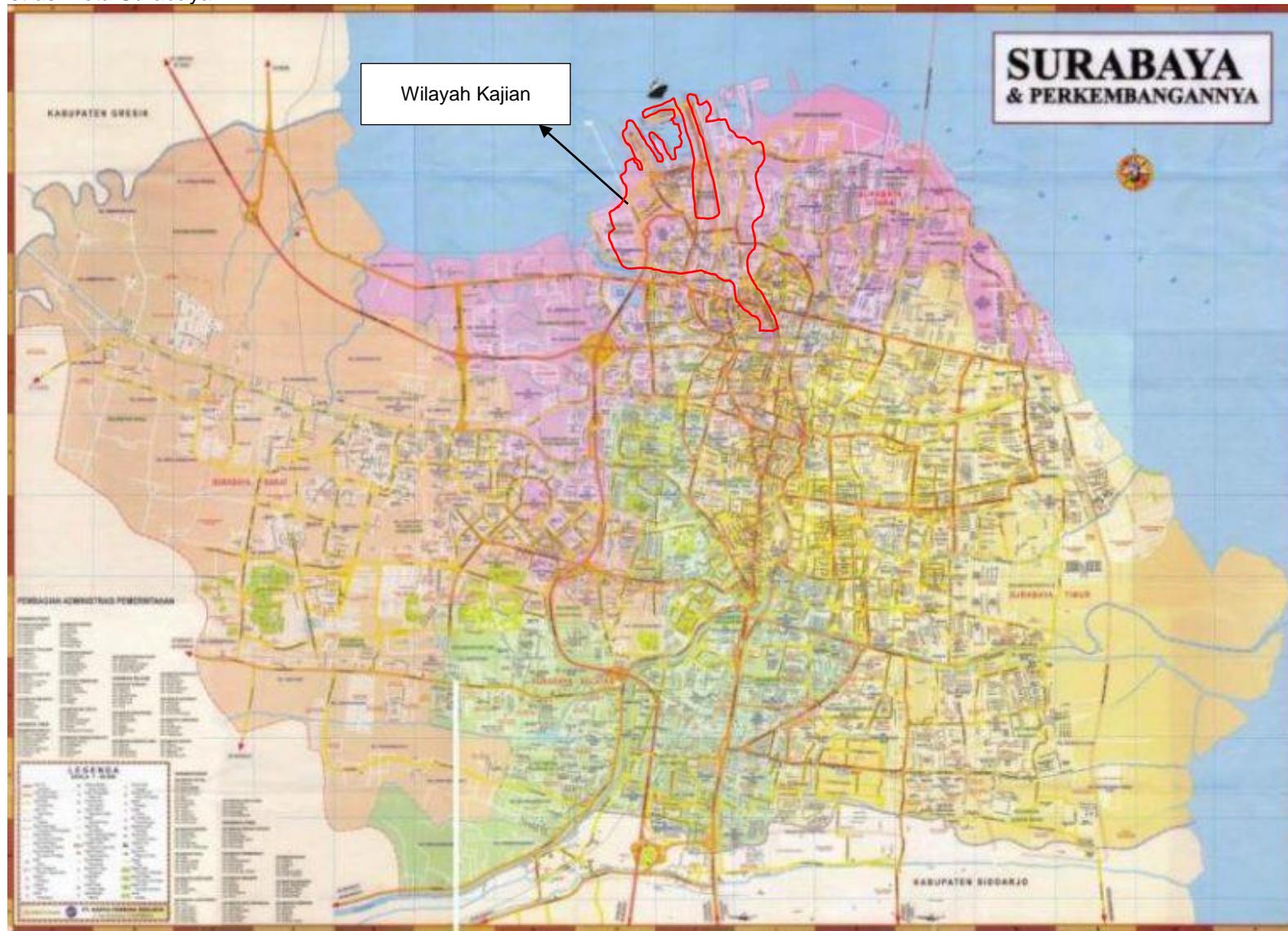
DAFTAR PUSTAKA

- Al Layla, M.A., Ahmad S. dan Middlebrooks, E.J. ,1980, **Water Supply Engineering Design**, Ann Arbor Science, Ann Arbor.
- Badan Pusat Statistik. 2010. **Pedoman Penghitungan Proyeksi Penduduk Dan Angkatan Kerja**. Jakarta: Badan Pusat Statistik
- Badan Pusat Statistik. 2019. **Kecamatan Kremlangan Dalam Angka 2019**. Kota Surabaya: Badan Pusat Statistik Kota Surabaya.
- Badan Pusat Statistik. 2019. **Kecamatan Pabean Cantian Dalam Angka 2019**. Kota Surabaya: Badan Pusat Statistik Kota Surabaya.
- Badan Pusat Statistik. 2019. **Kecamatan Semampir Dalam Angka 2019**. Kota Surabaya: Badan Pusat Statistik Kota Surabaya.
- Badan Pusat Statistik. 2018. **Kota Surabaya Dalam Angka 2018**. Kota Surabaya: Badan Pusat Statistik Kota Surabaya
- Damanhuri, Enri. 1989. **Pendekatan Sistem dalam Pengendalian dan Pengoperasian Sistem Jaringan Distribusi Air Minum**. Bandung: Teknik Lingkungan ITB.
- Direktorat Jenderal Cipta Karya. 2007. **Rencana Program Investasi Jangka Menengah Bidang PU/Cipta Karya**. Jakarta : Departemen Jenderal Cipta Karya.
- Direktorat Jenderal Cipta Karya. 2016. **Buku 4 Panduan Pendampingan Sistem Penyediaan Air Minum (Spam) Perpipaan Berbasis Masyarakat**. Jakarta : Kementerian Pekerjaan Umum dan Perumahan Rakyat.
- Fair, Geyer & Okun. 1986. **Water and Wastewater Engineering**. Vol II, John Wiley and Sons Inc., New York.
- Kalensun, H., Kawet, L., Halim, F. Februari 2016. Perencanaan Sistem Jaringan Distribusi Air Bersih Di Kelurahan Pangolombian Kecamatan Tomohon Selatan. **Jurnal Sipil Statik Vol.4 No.2**.
- Kementerian Pekerjaan Umum dan Perumahan Rakyat. 2019. **Buku Kinerja BUMD Penyelenggara SPAM 2019 - Wilayah II**. Jakarta: Kementerian Pekerjaan Umum dan Perumahan Rakyat Republik Indonesia.

- Kusumawardani, Y., dan Astuti, W. 2018. Evaluasi Pengelolaan Sistem Penyediaan Air Bersih Di Pdam Kota Madiun. **Jurnal Neo Teknika Vol. 4 No. 1.**
- Masombe, N., Halim, F., dan Binilang, A., 2015. Perencanaan Sistem Pelayanan Air Bersih Di Kelurahan Bonkawir Kabupaten Raja Ampat Provinsi Papua Barat. **Jurnal Sipil Statik Vol.3 No.11.**
- Natara, H.R. 2018. **Perencanaan Distribusi Air Bersih Kecamatan Loura Kabupaten Sumba Barat Daya – NTT.** Jurusan Teknik Sipil - S1.
- Peraturan Menteri Pekerjaan Umum RI No 18/PRT/M/2007 tentang Penyelenggaraan Pengembangan Sistem Penyediaan Air Minum.
- Perusahaan Daerah Air Minum. 2014. **Peninjauan Kembali Dokumen RISPAM Kota Surabaya.** Surabaya : PDAM Surabaya.
- Rao, Kanth. 1999. **Environmental Engineering: Water Supply Sanitary Engineering and Pollution.** McGraw Hill Publishing.
- Rivai, Y., Masduki, A.,& Marsono, B. D. 2006. Evaluasi Sistem Distribusi dan Rencana Peningkatan Pelayanan Air Bersih PDAM Kota Gorontalo. **Jurnal SMARTek**, 4(2), 126-134.
- SNI 7509-2011: Tata Cara Perencanaan Teknik Jaringan Distribusi Dan Unit Pelayanan Sistem Penyediaan Air Minum. Jakarta
- UN ESCAP. April 2015. Average growth rate: Computation methods.

LAMPIRAN A

Peta Administrasi Kota Surabaya



“Halaman ini sengaja dikosongkan”

LAMPIRAN B

1. Pompa Krembangan



Pump Performance According to ISO9906-2012, Grade 2B

Pump Performance Datasheet					
Customer	Quote number				
Customer Reference	Pump size	LF50157			
Item number	Stages	1			
Service	Based on curve number	1			
Quantity of pumps	Data last saved	2017-5-12			
Operating Conditions			Liquid		
Flow	60	l/s	Liquid type	Water	
Head(requested)	35	m	Additional liquid description		
Head(actual)	35	m	Solids diameter,max	0	mm
Suction pressure,rated/max			Temperature	20	C
NPSH available,rated	Ampie	m	Fluid density,rated/max	1000.00	kg/m³
Frequency	50	Hz	Viscosity,rated	1.0	cst
Performance			Material		
Pump speed,rated	1475	rpm	Casing Material	CI	
Impeller diameter,rated	326.4	mm	Impeller Material	SS	
Impeller diameter,maximum	381.0	mm	Pressure Data		
Impeller diameter,minimun	304.8	mm	Flange Rating	ANSI 125LB	
Efficiency	81.45	%	Maximum working pressure	0.35	MPa
NPSH	3.3	m	Maximum allowable working requested	1.00	MPa
-	-		Maximum allowable suction pressure limit	0.65	MPa
MCSF	29.17	l/s	Casing hydrostatic test pressure	1.50	MPa
Head Maximum,rated diameter	37.2	m	Driver&Power Data		
Head rise to shut off	97.81	%	Driver sizing specification	200L	
Flow,best eff.Point(BEP)	71.94	l/s	Margin over specification	1.19	
Flow ratio(rated/BEP)	83.40	%	Service factor		
Head ratio(rated/Max Diameter)	68.10	%	Power,hydraulic	20.58	kW
Diameter ratio(ratio/max)	85.67	%	Power,rated	25.27	kW
Viscous coefficients(CQ/CH/CE)	1.0/1.0/1.0		Power,maximum	31.64	kW
Selection status	Acceptable		Min recommended driver	30.00	kW

Printed from Paco Selector [V3.5.2017-2-17]

Motor Sizing Method:ISO 5199

- 1 / 1 -

2. Booster Pump 1

		Company name: Created by: Phone:																		
		Date: 20/06/2020																		
Qty.	Description																			
1 NKG 150-125-250/269 A1F2AE-SBAQE																				
																				
<small>Note! Product picture may differ from actual product</small>																				
Product No.: 98317458																				
<p>Non-self-priming, single-stage, centrifugal pump designed according to ISO 5199 with dimensions and rated performance according to ISO 2858. Flanges are PN 16 with dimensions according to EN 1092-2. The pump has an axial suction port, a radial discharge port and horizontal shaft. It is of the back pull-out design enabling removal of the motor, coupling, bearing bracket and impeller without disturbing the pump housing or pipework.</p> <p>The unbalanced rubber bellows seal is according to DIN EN 12756.</p> <p>The pump is fitted with a foot-mounted, fan-cooled asynchronous motor. Pump and motor are mounted on a common base frame.</p>																				
Liquid: <table> <tr> <td>Pumped liquid:</td> <td>Water</td> </tr> <tr> <td>Liquid temperature range:</td> <td>0.. 120 °C</td> </tr> <tr> <td>Selected liquid temperature:</td> <td>60 °C</td> </tr> <tr> <td>Density:</td> <td>983.2 kg/m³</td> </tr> <tr> <td>Kinematic viscosity:</td> <td>0.48 mm²/s</td> </tr> </table>			Pumped liquid:	Water	Liquid temperature range:	0.. 120 °C	Selected liquid temperature:	60 °C	Density:	983.2 kg/m ³	Kinematic viscosity:	0.48 mm ² /s								
Pumped liquid:	Water																			
Liquid temperature range:	0.. 120 °C																			
Selected liquid temperature:	60 °C																			
Density:	983.2 kg/m ³																			
Kinematic viscosity:	0.48 mm ² /s																			
Technical: <table> <tr> <td>Pump speed on which pump data are based:</td> <td>1470 rpm</td> </tr> <tr> <td>Actual calculated flow:</td> <td>61.06 l/s</td> </tr> <tr> <td>Resulting head of the pump:</td> <td>24.08 m</td> </tr> <tr> <td>Actual impeller diameter:</td> <td>269 mm</td> </tr> <tr> <td>Impeller nom:</td> <td>250 mm</td> </tr> <tr> <td>Primary shaft seal:</td> <td>BAQE</td> </tr> <tr> <td>Secondary shaft seal:</td> <td>NONE</td> </tr> <tr> <td>Curve tolerance:</td> <td>ISO9906:2012 3B</td> </tr> <tr> <td>Max power P2 along the curve:</td> <td>23.04 kW</td> </tr> </table>			Pump speed on which pump data are based:	1470 rpm	Actual calculated flow:	61.06 l/s	Resulting head of the pump:	24.08 m	Actual impeller diameter:	269 mm	Impeller nom:	250 mm	Primary shaft seal:	BAQE	Secondary shaft seal:	NONE	Curve tolerance:	ISO9906:2012 3B	Max power P2 along the curve:	23.04 kW
Pump speed on which pump data are based:	1470 rpm																			
Actual calculated flow:	61.06 l/s																			
Resulting head of the pump:	24.08 m																			
Actual impeller diameter:	269 mm																			
Impeller nom:	250 mm																			
Primary shaft seal:	BAQE																			
Secondary shaft seal:	NONE																			
Curve tolerance:	ISO9906:2012 3B																			
Max power P2 along the curve:	23.04 kW																			
Materials: <table> <tr> <td>Pump housing:</td> <td>Cast iron EN-GJL-250 ASTM A48-40 B</td> </tr> <tr> <td>Impeller:</td> <td>Cast iron EN-GJL-200 ASTM A48-30 B</td> </tr> <tr> <td>Rubber:</td> <td>EPDM</td> </tr> <tr> <td>Wear ring mat.:</td> <td>High alloy brass(CuZn34Mn3Al2)</td> </tr> </table>			Pump housing:	Cast iron EN-GJL-250 ASTM A48-40 B	Impeller:	Cast iron EN-GJL-200 ASTM A48-30 B	Rubber:	EPDM	Wear ring mat.:	High alloy brass(CuZn34Mn3Al2)										
Pump housing:	Cast iron EN-GJL-250 ASTM A48-40 B																			
Impeller:	Cast iron EN-GJL-200 ASTM A48-30 B																			
Rubber:	EPDM																			
Wear ring mat.:	High alloy brass(CuZn34Mn3Al2)																			
Installation: <table> <tr> <td>Maximum ambient temperature:</td> <td>55 °C</td> </tr> <tr> <td>Maximum operating pressure:</td> <td>16 bar</td> </tr> <tr> <td>Flange standard:</td> <td>EN 1092-2</td> </tr> <tr> <td>Pump inlet:</td> <td>DN 150</td> </tr> <tr> <td>Pump outlet:</td> <td>DN 125</td> </tr> </table>			Maximum ambient temperature:	55 °C	Maximum operating pressure:	16 bar	Flange standard:	EN 1092-2	Pump inlet:	DN 150	Pump outlet:	DN 125								
Maximum ambient temperature:	55 °C																			
Maximum operating pressure:	16 bar																			
Flange standard:	EN 1092-2																			
Pump inlet:	DN 150																			
Pump outlet:	DN 125																			

Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

1/3



Company name:
Created by:
Phone:

Date: 20/06/2020

Qty.	Description
	Pressure rating: PN 16 Coupling type: Standard Base frame: EN / ISO
	Electrical data: Motor type: SIEMENS IE Efficiency class: IE3 Rated power - P2: 30 kW Mains frequency: 50 Hz Rated voltage: 3 x 380-420D/660-725Y V Rated current: 57.5-54.0/33.5-31.5 A Starting current: 690-690 % Cos phi - power factor: 0.84 Rated speed: 1470 rpm Efficiency: IE3 93.6% Motor efficiency at full load: 93.6-93.6 % Motor efficiency at 3/4 load: 94.3-94.3 % Motor efficiency at 1/2 load: 94.4-94.4 % Number of poles: 4 Enclosure class (IEC 34-5): IP55 Insulation class (IEC 85): F Motor No.: 98957808 Lubricant type: Grease
	Others: Minimum efficiency index, MEI %: 0.57 ErP status: EuP Standalone/Prod. Net weight: 564 kg Gross weight: 591 kg Shipping volume: 1.07 m³ Country of origin: SG Custom tariff no.: 84137042

Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

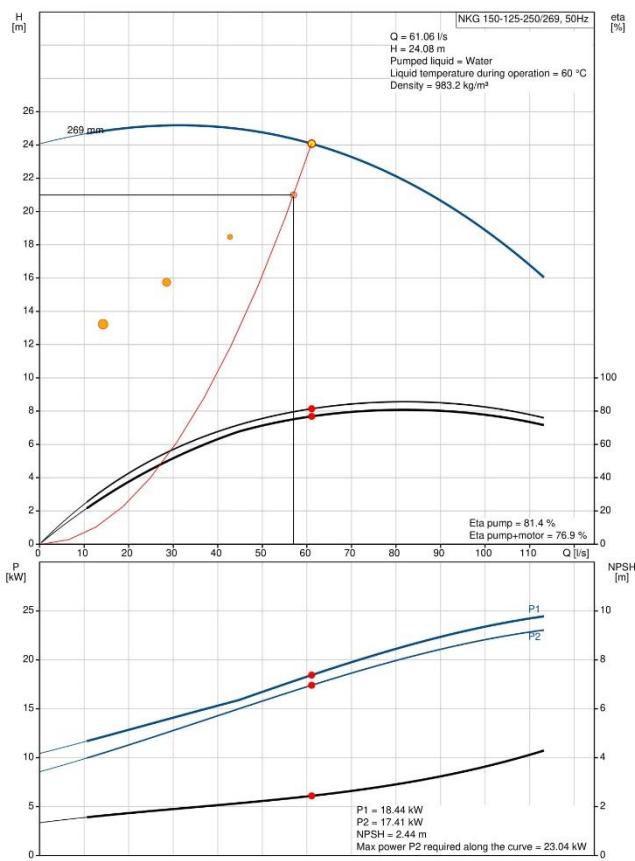
2/3



Company name:
Created by:
Phone:

Date: 20/06/2020

98317458 NKG 150-125-250/269 A1F2AE-SBAQE 50 Hz



Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

3/3

3. Booster Pump 2

		Company name: Created by: Phone:
Date: 20/06/2020		
Qty.	Description	
1	NKG 100-65-200/189 A1F2BE-SBAQE	
<small>Note! Product picture may differ from actual product</small>		
Product No.: 97835413		
<p>Non-self-priming, single-stage, centrifugal pump designed according to ISO 5199 with dimensions and rated performance according to ISO 2858. Flanges are PN 16 with dimensions according to EN 1092-2. The pump has an axial suction port, a radial discharge port and horizontal shaft. It is of the back pull-out design enabling removal of the motor, coupling, bearing bracket and impeller without disturbing the pump housing or pipework.</p> <p>The unbalanced rubber bellows seal is according to DIN EN 12756.</p> <p>The pump is fitted with a foot-mounted, fan-cooled asynchronous motor. Pump and motor are mounted on a common base frame.</p>		
Liquid: Pumped liquid: Water Liquid temperature range: 0..120 °C Selected liquid temperature: 60 °C Density: 983.2 kg/m³ Kinematic viscosity: 0.48 mm²/s		
Technical: Pump speed on which pump data are based: 1450 rpm Actual calculated flow: 8 l/s Resulting head of the pump: 12.4 m Actual impeller diameter: 189 mm Impeller nom: 200 mm Primary shaft seal: BAQE Secondary shaft seal: NONE Curve tolerance: ISO9906:2012 3B2 Max power P2 along the curve: 2.167 kW		
Materials: Pump housing: Cast iron EN-GJL-250 ASTM A48-40 B Impeller: Bronze DIN W.-Nr. CuSn10 ASTM B584-C83600 Rubber: EPDM Wear ring mat.: High alloy brass(CuZn34Mn3Al2)		
Installation: Maximum ambient temperature: 60 °C Maximum operating pressure: 16 bar Flange standard: EN 1092-2 Pump inlet: DN 100 Pump outlet: DN 65		

Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

1/3



Company name:

Created by:

Phone:

Date:

20/06/2020

Qty.	Description
	Pressure rating: PN 16 Coupling type: Standard Base frame: EN / ISO
	Electrical data: Motor type: 100LB IE Efficiency class: IE3 Rated power - P2: 2.2 kW Mains frequency: 50 Hz Rated voltage: 3 x 220-240D/380-415Y V Rated current: 8.50/4.90 A Starting current: 600-660 % Cos phi - power factor: 0.79-0.73 Rated speed: 1450 rpm Efficiency: IE3 86.7% Motor efficiency at full load: 86.7-87.0 % Motor efficiency at 3/4 load: 87.7 % Motor efficiency at 1/2 load: 87.6 % Number of poles: 4 Enclosure class (IEC 34-5): 55 Dust Jetting Insulation class (IEC 85): F Motor No.: 87270396 Lubricant type: Grease
	Others: Minimum efficiency index, MEI %: 0.70 ErP status: EuP Standalone/Prod. Net weight: 180 kg Gross weight: 201 kg Shipping volume: 0.44 m³ Country of origin: SG Custom tariff no.: 84137042

Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

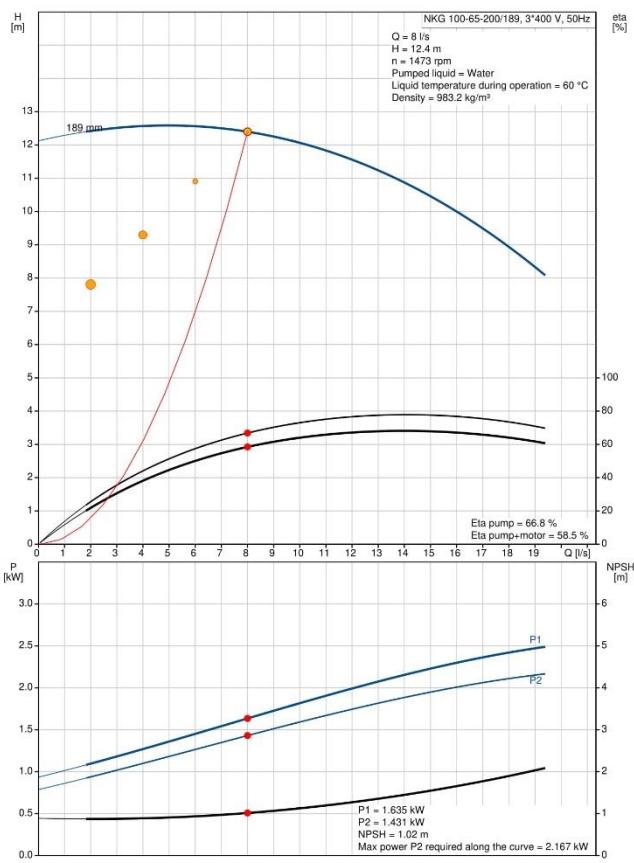
2/3



Company name:
Created by:
Phone:

Date: 20/06/2020

97835413 NKG 100-65-200/189 A1F2BE-SBAQE 50 Hz



Printed from Grundfos Product Centre [2020.06.029]

3/3

“Halaman ini sengaja dikosongkan”

LAMPIRAN C

1. Data pelanggan dan pemakaian air pada tahun 2015-2019

Kategori Pelanggan	2015		2016		2017		2018		2019	
	Jumlah Pelanggan	Pemakaian Air (m³)								
305	2.123	689.747	2.038	669.366	2.075	695.287	2.332	680.729	2.078	636.863
Industri	2	1.044	2	1.094	2	1.108	2	1.153	3	1.036
Pemerintahan	3	2.700	3	2.097	3	2.402	4	2.892	4	3.583
Perdagangan	770	300.697	774	286.144	818	297.993	891	323.540	848	302.390
Perumahan	1.332	373.956	1.243	369.226	1.236	381.688	1.419	341.032	1.204	316.430
Sosial Khusus	7	6.109	7	5.703	7	6.075	7	6.120	8	6.229
Sosial Umum	9	5.241	9	5.102	9	6.021	9	5.992	11	7.195
309	3.627	1.151.092	3.498	1.181.016	3.511	1.201.201	4.404	1.205.374	3.545	1.196.680
Industri	4	24.346	5	22.927	4	25.854	4	36.023	4	36.347
Pemerintahan	2	591	3	758	2	679	4	1.018	3	1.784
Perdagangan	523	141.985	517	140.706	525	145.281	647	154.912	629	172.461
Perumahan	3.047	947.362	2.921	979.988	2.927	991.853	3.697	978.858	2.857	950.698
Sosial Khusus	20	11.828	20	14.585	20	13.240	19	11.611	19	10.614

Kategori Pelanggan	2015		2016		2017		2018		2019	
	Jumlah Pelanggan	Pemakaian Air (m³)								
Sosial Umum	31	24.980	32	22.052	33	24.294	33	22.952	33	24.776
313	4.033	2.033.137	4.091	2.050.948	4.109	1.973.473	4.479	2.145.728	4.247	2.212.807
Pemerintahan	62	622.088	64	623.651	62	603.246	63	631.055	64	640.163
Perdagangan	26	134.349	26	135.176	25	137.395	94	207.031	91	221.309
Perumahan	3.878	1.205.113	3.932	1.226.661	3.956	1.172.473	4.253	1.246.212	4.023	1.285.651
Sosial Khusus	18	28.300	20	24.565	18	22.612	20	25.285	20	29.230
Sosial Umum	49	43.287	49	40.895	48	37.747	49	36.145	49	36.454
414	4.445	1.749.155	4.543	1.781.320	4.699	1.785.962	5.223	1.911.190	4.845	1.859.102
Industri	6	2.925	6	2.676	6	2.606	6	2.229	6	1.693
Pemerintahan	23	82.285	21	82.854	21	77.331	22	69.126	19	71.605
Perdagangan	440	339.646	454	332.933	460	321.661	621	396.256	632	380.672
Perumahan	3.904	1.246.016	3.992	1.287.540	4.143	1.305.596	4.501	1.349.164	4.112	1.318.620
Sosial Khusus	24	18.561	23	21.379	24	21.415	26	22.578	26	26.471
Sosial Umum	48	59.722	47	53.938	45	57.353	47	71.837	50	60.041
415	2.841	1.367.326	2.879	1.348.431	2.781	1.336.047	3.051	2.113.277	2.893	2.276.352
Industri									1	10

Kategori Pelanggan	2015		2016		2017		2018		2019	
	Jumlah Pelanggan	Pemakaian Air (m³)								
Pemerintahan	17	14.948	17	13.498	15	12.947	25	710.992	26	886.440
Perdagangan	320	235.859	338	249.909	340	260.584	563	324.088	609	396.525
Perumahan	2.465	1.043.826	2.484	1.014.347	2.387	992.982	2.424	1.005.171	2.214	914.225
Sosial Khusus	17	21.558	17	17.299	16	15.033	16	14.797	20	19.868
Sosial Umum	22	51.135	23	53.378	23	54.501	23	58.229	23	59.284
419	1.867	1.662.018	1.864	1.450.439	1.858	1.327.173	1.982	1.437.549	1.938	1.345.855
Industri	1	16.885	1	17.444	1	16.787	1	15.466	1	15.335
Pelabuhan	4	213.338	1	120	1	220	1	210	1	126
Pemerintahan	24	90.071	28	76.947	22	63.391	23	72.153	23	72.338
Perdagangan	233	749.059	235	765.840	234	666.196	347	732.084	344	677.100
Perumahan	1.587	561.846	1.581	561.870	1.582	549.939	1.591	581.276	1.550	545.254
Sosial Khusus	9	11.980	9	12.592	9	15.742	9	16.312	9	16.652
Sosial Umum	9	18.839	9	15.626	9	14.898	10	20.048	10	19.050
434	14	913.121	14	1.123.807	12	1.229.873	12	575.669	3	412.282
Pelabuhan	3	117.936	3	318.287	3	327.731	3	419.579	3	412.282
Pemerintahan	10	792.357	10	805.348	9	902.142	9	156.090		

Kategori Pelanggan	2015		2016		2017		2018		2019	
	Jumlah Pelanggan	Pemakaian Air (m³)								
Perdagangan	1	2.828	1	172						
Grand Total	18.950	9.565.596	18.927	9.605.327	19.045	9.549.016	21.483	10.069.516	19.549	9.939.941

2. Perhitungan pemakaian air tahun 2019-2030

Subzone 305

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	Subzone 305												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	TAHUN	2024	2025	2026	2027	2028	
	Jumlah Penduduk	orang	12908	12725	12716	12706	12697	12688	12678	12669	12660	12650	12641	12632	12622
PERUMAHAN															
	Jumlah Sambungan	SR	1419	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204	1204
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	9	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	12771	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040	12040
1	Prosentase Pelayanan	%	98,94	94,62	94,68	94,76	94,83	94,89	94,97	95,04	95,10	95,18	95,25	95,31	95,39
	Unit Konsumsi	L/SR/ hr	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95	640,95
	Unit Konsumsi	L/org/ hr	71,22	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10	64,10
	Pemakaian Rata - rata	L/s	10,5	8,93	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9	8,9
	Prosentase Pemakaian	%	55,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9	52,9

	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-215	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
INDUSTRI																
2	Jumlah Pelanggan	Unit	2	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41	784,41
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,018	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027	0,027
	Prosentase Pemakaian	%	0,1	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
PEMERINTAHAN																
3	Jumlah Pelanggan	Unit	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13	1480,13
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069
	Prosentase Pemakaian	%	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4
PERDAGANGAN																
4	Jumlah Pelanggan	Unit	891	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848	848
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37	771,37
	Pemakaian Rata - rata	L/s	7,95	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57	7,57
	Prosentase Pemakaian	%	42,3	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8	44,8
SOSIAL KHUSUS																
5	Jumlah Pelanggan	Unit	7	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8	8
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44	1636,44

	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,13	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15
	Prosentase Pemakaian	%	0,7	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9
SOSIAL UMUM																
6	Jumlah Pelanggan	Unit	9	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17	1163,17
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,12	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15	0,15
	Prosentase Pemakaian	%	0,6	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9	0,9
	Kebocoran	%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20	
	Total konsumen	Unit	2332	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078	2078
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-254	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Total pemakaian	L/s	18,8	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9
	Total pemakaian rata-rata	L/s	27,4	24,24	23,9	23,6	23,3	23,0	22,7	22,4	22,2	21,9	21,6	21,4	21,4	21,1
	Q jam puncak	L/s	47,9	42,4	41,9	41,3	40,8	40,3	39,8	39,3	38,8	38,3	37,8	37,4	37,0	

Subzone 309

Subzone 309

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
	Jumlah Penduduk	orang	33396	33689	34138	34596	35063	35539	36024	36520	37026	37542	38069	38607	39154
PERUMAHAN															
1	Jumlah Sambungan	SR	3697	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857	2857
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	9	11	11	12	12	12	12	12	12	13	13	13	13

	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	33273	31427	31427	34284	34284	34284	34284	34284	34284	37141	37141	37141	37141
	Prosentase Pelayanan	%	99,63	93,29	92,06	99,10	97,78	96,47	95,17	93,88	92,59	98,93	97,56	96,20	94,86
	Unit Konsumsi	L/SR/hr	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42	510,42
	Unit Konsumsi	L/org/hr	56,71	46,40	46,40	42,54	42,54	42,54	42,54	42,54	42,54	39,26	39,26	39,26	39,26
	Pemakaian Rata - rata	L/s	21,8	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9	16,9
	Prosentase Pemakaian	%	85,0	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7	81,7
	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-840	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
INDUSTRI															
2	Jumlah Pelanggan	Unit	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65	10939,65
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506	0,506
	Prosentase Pemakaian	%	2,0	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5
PEMERINTAHAN															
3	Jumlah Pelanggan	Unit	4	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21	484,21
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,022	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017
	Prosentase Pemakaian	%	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
PERDAGANGAN															
4	Jumlah Pelanggan	Unit	647	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629	629

	Unit Pemakaian	L/unit/hari	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16	361,16
	Pemakaian Rata - rata	L/s	2,70	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63	2,63
	Prosentase Pemakaian	%	10,5	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7	12,7
SOSIAL KHUSUS															
5	Jumlah Pelanggan	Unit	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19	19
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47	979,47
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22	0,22
	Prosentase Pemakaian	%	0,8	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0
	SOSIAL UMUM														
6	Jumlah Pelanggan	Unit	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33	33
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02	1085,02
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41	0,41
	Prosentase Pemakaian	%	1,6	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0	2,0
	Kebocoran	%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20
	Total konsumen	Unit	4404	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545	3545
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-859	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Total pemakaian	L/s	25,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7	20,7
	Total pemakaian rata-rata	L/s	37,4	29,6	29,2	28,9	28,5	28,1	27,8	27,4	27,1	26,8	26,4	26,1	25,8
	Q jam puncak	L/s	65,4	51,9	51,2	50,5	49,9	49,2	48,6	48,0	47,4	46,8	46,3	45,7	45,2

Subzone 313

Subzone 313

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
	Jumlah Penduduk	orang	25439	25955	26482	27018	27566	28126	28695	29277	29871	30477	31095	31725	32369
PERUMAHAN															
1	Jumlah Sambungan	SR	4253	4023	4057	4090	4123	4157	4191	4226	4260	4295	4331	4366	4402
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	5	6	6	6	6	6	6	6	7	7	7	7	7
	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	21265	24138	24342	24540	24738	24942	25146	25356	29820	30065	30317	30562	30814
	Prosentase Pelayanan	%	83,59	93,00	91,92	90,83	89,74	88,68	87,63	86,61	99,83	98,65	97,50	96,33	95,20
	Unit Konsumsi	L/SR/ hr	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53	383,53
	Unit Konsumsi	L/org/ hr	76,71	63,92	63,92	63,92	63,92	63,92	63,92	63,92	54,79	54,79	54,79	54,79	54,79
	Pemakaian Rata - rata	L/s	18,9	17,9	18,0	18,2	18,3	18,5	18,6	18,8	18,9	19,1	19,2	19,4	19,5
	Prosentase Pemakaian	%	60,4	58,9	58,7	58,6	58,7	58,6	58,8	58,6	58,8	58,7	58,9	58,7	58,6
	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-230	34	33	33	34	34	35	34	35	36	35	36
	PEMERINTAHAN														
2	Jumlah Pelanggan	Unit	63	64	65	66	66	67	67	68	68	69	69	70	71
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	12258,9 7												
	Pemakaian Rata - rata	L/s	8,939	9,081	9,223	9,364	9,364	9,506	9,506	9,648	9,648	9,790	9,790	9,932	10,074
	Prosentase Pemakaian	%	28,6	30,0	30,1	30,2	30,0	30,2	30,0	30,2	30,0	30,1	30,0	30,1	30,2
3	PERDAGANGAN														

	Jumlah Pelanggan	Unit	94	91	92	93	94	95	95	96	97	98	98	99	100
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98	2307,98
	Pemakaian Rata - rata	L/s	2,51	2,43	2,46	2,48	2,51	2,54	2,54	2,56	2,59	2,62	2,62	2,64	2,67
	Prosentase Pemakaian	%	8,0	8,0	8,0	8,0	8,1	8,1	8,0	8,0	8,1	8,1	8,0	8,0	8,0
SOSIAL KHUSUS															
4	Jumlah Pelanggan	Unit	20	20	21	21	21	21	21	22	22	22	22	22	22
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32	1634,32
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,38	0,38	0,40	0,40	0,40	0,40	0,40	0,42	0,42	0,42	0,42	0,42	0,42
	Prosentase Pemakaian	%	1,2	1,2	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,2
SOSIAL UMUM															
5	Jumlah Pelanggan	Unit	49	49	50	50	51	51	52	52	52	53	53	54	54
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24	998,24
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,57	0,57	0,58	0,58	0,59	0,59	0,60	0,60	0,60	0,61	0,61	0,62	0,62
	Prosentase Pemakaian	%	1,8	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9	1,9
	Kebocoran	%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20
	Total konsumen	Unit	4479	4247	4285	4320	4355	4391	4426	4464	4499	4537	4573	4611	4649
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-232	38	35	35	36	35	38	35	38	36	38	38
	Total pemakaian	L/s	31,3	30,3	30,7	31,0	31,2	31,5	31,6	32,0	32,2	32,5	32,7	33,0	33,3
	Total pemakaian rata-rata	L/s	45,5	43,5	43,4	43,3	43,0	42,9	42,5	42,5	42,2	42,1	41,8	41,7	41,7
	Q jam puncak	L/s	79,6	76,1	76,0	75,7	75,2	75,0	74,4	74,3	73,8	73,7	73,2	73,0	72,9

Subzone 414

Subzone 414

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
	Jumlah Penduduk	orang	38892	39429	39478	39527	39576	39626	39675	39724	39773	39822	39871	39920	39969
PERUMAHAN															
1	Jumlah Sambungan	SR	4501	4112	4162	4212	4263	4315	4367	4419	4473	4527	4581	4637	4693
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	8	9	9	9	9	9	9	8	8	8	8	8	8
	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	36008	37008	37458	37908	38367	38835	39303	35352	35784	36216	36648	37096	37544
	Prosentase Pelayanan	%	92,59	93,86	94,88	95,90	96,94	98,00	99,06	88,99	89,97	90,94	91,92	92,93	93,93
	Unit Konsumsi	L/SR/ hr	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72	634,72
	Unit Konsumsi	L/org/ hr	79,34	70,52	70,52	70,52	70,52	70,52	70,52	79,34	79,34	79,34	79,34	79,34	79,34
	Pemakaian Rata - rata	L/s	33,1	30,2	30,6	30,9	31,3	31,7	32,1	32,5	32,9	33,3	33,7	34,1	34,5
	Prosentase Pemakaian	%	73,3	71,6	71,4	71,5	71,5	71,5	71,4	71,5	71,5	71,5	71,5	71,5	71,5
	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-389	50	50	51	52	52	52	54	54	54	56	56
INDUSTRI															
2	Jumlah Pelanggan	Unit	6	6	7	7	7	7	7	7	7	7	7	7	7
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84	810,84
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,056	0,056	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066	0,066
	Prosentase Pemakaian	%	0,1	0,1	0,2	0,2	0,2	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1	0,1
3	PEMERINTAHAN														

	Jumlah Pelanggan	Unit	22	19	20	20	20	21	21	21	21	22	22	22	
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	8089,71	
	Pemakaian Rata - rata	L/s	2,060	1,779	1,873	1,873	1,873	1,873	1,966	1,966	1,966	2,060	2,060	2,060	
	Prosentase Pemakaian	%	4,6	4,2	4,4	4,3	4,3	4,2	4,4	4,3	4,3	4,2	4,4	4,3	
PERDAGANGAN															
4	Jumlah Pelanggan	Unit	621	632	640	648	656	664	672	680	688	696	705	713	722
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09	1124,09
	Pemakaian Rata - rata	L/s	8,08	8,22	8,33	8,43	8,53	8,64	8,74	8,85	8,95	9,06	9,17	9,28	9,39
	Prosentase Pemakaian	%	17,9	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5	19,5
SOSIAL KHUSUS															
5	Jumlah Pelanggan	Unit	26	26	27	27	27	28	28	28	29	29	29	30	30
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22	1703,22
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,51	0,51	0,53	0,53	0,53	0,55	0,55	0,55	0,57	0,57	0,57	0,59	0,59
	Prosentase Pemakaian	%	1,1	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2
SOSIAL UMUM															
6	Jumlah Pelanggan	Unit	47	50	51	52	52	53	54	54	55	56	56	57	58
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83	2429,83
	Pemakaian Rata - rata	L/s	1,32	1,41	1,43	1,46	1,46	1,49	1,52	1,52	1,55	1,57	1,57	1,60	1,63
	Prosentase Pemakaian	%	2,9	3,3	3,4	3,4	3,3	3,4	3,4	3,3	3,4	3,3	3,4	3,4	3,4
	Kebocoran	%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20

	Total konsumen	Unit	5223	4845	4907	4966	5025	5087	5149	5209	5273	5336	5400	5466	5532
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-378	62	59	59	62	62	60	64	63	64	66	66
	Total pemakaian	L/s	45,1	42,2	42,8	43,3	43,8	44,3	44,9	45,4	46,0	46,5	47,1	47,7	48,2
	Total pemakaian rata-rata	L/s	65,6	60,5	60,6	60,5	60,4	60,3	60,4	60,3	60,3	60,2	60,3	60,3	60,3
	Q jam puncak	L/s	114,7	105,9	106,0	105,9	105,7	105,6	105,7	105,5	105,5	105,4	105,5	105,5	105,5

Subzone 415

Subzone 415

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
	Jumlah Penduduk	orang	9935	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936	9936
PERUMAHAN															
	Jumlah Sambungan	SR	2424	2214	2508	2451	2395	2339	2283	2227	2170	2114	2058	2002	1946
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	4	4	3	4	4	4	4	4	4	4	4	4	5
	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	9696	8856	7524	9804	9580	9356	9132	8908	8680	8456	8232	8008	9730
1	Prosentase Pelayanan	%	97,59	89,13	75,73	98,67	96,42	94,17	91,91	89,66	87,36	85,11	82,85	80,60	97,93
	Unit Konsumsi	L/SR/ hr	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92	384,92
	Unit Konsumsi	L/org/ hr	96,23	96,23	128,31	96,23	96,23	96,23	96,23	96,23	96,23	96,23	96,23	96,23	76,98
	Pemakaian Rata - rata	L/s	10,8	9,9	11,2	10,9	10,7	10,4	10,2	9,9	9,7	9,4	9,2	8,9	8,7
	Prosentase Pemakaian	%	49,5	46,0	45,7	45,9	45,5	45,7	45,9	45,4	45,7	45,9	45,4	45,7	45,9
	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-210	294	-57	-56	-56	-56	-56	-57	-56	-56	-56	-56

INDUSTRI															
2	Jumlah Pelanggan	Unit	0	1	2	2	2	2	2	2	1	1	1	1	
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	8,57	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	27,40	
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,000	0,000	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	
	Prosentase Pemakaian	%	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	
	PEMERINTAHAN														
3	Jumlah Pelanggan	Unit	25	26	30	29	29	28	27	27	26	25	25	24	23
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10	26335,10
	Pemakaian Rata - rata	L/s	7,620	7,925	9,144	8,839	8,839	8,535	8,230	8,230	7,925	7,620	7,620	7,315	7,011
	Prosentase Pemakaian	%	35,0	37,0	37,4	37,1	37,7	37,4	37,1	37,7	37,4	37,1	37,7	37,4	37,1
	PERDAGANGAN														
4	Jumlah Pelanggan	Unit	563	609	690	675	659	644	628	613	597	582	567	551	536
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00	413,00
	Pemakaian Rata - rata	L/s	2,69	2,91	3,30	3,23	3,15	3,08	3,00	2,93	2,85	2,78	2,71	2,63	2,56
	Prosentase Pemakaian	%	12,3	13,6	13,5	13,6	13,4	13,5	13,5	13,4	13,5	13,6	13,4	13,5	13,6
	SOSIAL KHUSUS														
5	Jumlah Pelanggan	Unit	16	20	23	23	22	22	21	21	20	20	19	19	18
	Unit Pemakaian	L/unit/ hari	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15	759,15
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,14	0,18	0,20	0,20	0,19	0,19	0,18	0,18	0,18	0,18	0,17	0,17	0,16
	Prosentase Pemakaian	%	0,6	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,8	0,9	0,8	0,9	0,8

SOSIAL UMUM															
6	Jumlah Pelanggan	Unit	23	23	27	26	25	25	24	24	23	22	22	21	21
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37	2061,37
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,55	0,55	0,64	0,62	0,60	0,60	0,57	0,57	0,55	0,52	0,52	0,50	0,50
	Prosentase Pemakaian	%	2,5	2,6	2,6	2,6	2,5	2,6	2,6	2,6	2,6	2,6	2,6	2,6	2,7
	Kebocoran	%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20
	Total konsumen	Unit	3051	2893	3280	3206	3132	3060	2985	2914	2837	2764	2692	2618	2545
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-158	387	-74	-74	-72	-75	-71	-77	-73	-72	-74	-73
	Total pemakaian	L/s	21,8	21,4	24,5	23,8	23,4	22,8	22,2	21,8	21,2	20,5	20,2	19,5	18,9
	Total pemakaian rata-rata	L/s	31,7	30,7	34,6	33,3	32,3	31,1	29,8	29,0	27,8	26,6	25,8	24,7	23,6
	Q jam puncak	L/s	55,5	53,8	60,6	58,2	56,6	54,4	52,1	50,7	48,6	46,5	45,2	43,2	41,3

Subzone 419

No.	URAIAN	SATUAN UNIT	Subzone 419												
			TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
	Jumlah Penduduk	orang	19678	18385	18566	18747	18928	19109	19289	19471	19652	19832	20013	20194	20375
PERUMAHAN															
1	Jumlah Sambungan	SR	1591	1550	1543	1536	1529	1522	1515	1508	1501	1494	1487	1480	1473
	Penduduk Per Sambungan	org/ SR	12	11	12	12	12	12	12	12	13	13	13	13	13
	Jumlah Penduduk Terlayani	orang	19092	17050	18516	18432	18348	18264	18180	18096	19513	19422	19331	19240	19149
	Prosentase Pelayanan	%	97,02	92,74	99,73	98,32	96,94	95,58	94,25	92,94	99,29	97,93	96,59	95,27	93,98

	Unit Konsumsi	L/SR/hr	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06	365,06
	Unit Konsumsi	L/org/hr	30,42	33,19	30,42	30,42	30,42	30,42	30,42	30,42	28,08	28,08	28,08	28,08	28,08
	Pemakaian Rata - rata	L/s	6,7	6,5	6,5	6,5	6,5	6,4	6,4	6,4	6,3	6,3	6,3	6,3	6,2
	Prosentase Pemakaian	%	40,4	39,9	39,9	39,9	39,9	39,9	39,8	39,8	39,8	39,8	39,7	39,8	39,9
	Prediksi Tambahan SR	Unit	0	-41	-7	-7	-7	-7	-7	-7	-7	-7	-7	-7	-7
INDUSTRI															
2	Jumlah Pelanggan	Unit	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1	16553,1
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192	0,192
	Prosentase Pemakaian	%	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2	1,2
PEMERINTAHAN															
3	Jumlah Pelanggan	Unit	23	23	23	23	23	23	23	23	23	23	23	23	22
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76	3293,76
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,877	0,839	0,839
	Prosentase Pemakaian	%	5,3	5,3	5,4	5,4	5,4	5,4	5,5	5,5	5,5	5,5	5,5	5,3	5,4
PERDAGANGAN															
4	Jumlah Pelanggan	Unit	347	344	343	341	340	338	337	335	334	332	331	329	327
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99	2108,99
	Pemakaian Rata - rata	L/s	8,47	8,40	8,37	8,32	8,30	8,25	8,23	8,18	8,15	8,10	8,08	8,03	7,98

	Prosentase Pemakaian	%	50,9	51,2	51,2	51,2	51,2	51,2	51,2	51,1	51,1	51,1	51,1	51,2	51,1
SOSIAL KHUSUS															
5	Jumlah Pelanggan	Unit	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26	1645,26
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17	0,17
	Prosentase Pemakaian	%	1,0	1,0	1,0	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1	1,1
SOSIAL UMUM															
6	Jumlah Pelanggan	Unit	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54	1787,54
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21	0,21
	Prosentase Pemakaian	%	1,2	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3	1,3
PELABUHAN															
7	Jumlah Pelanggan	Unit	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75	170,75
	Pemakaian Rata - rata	L/s	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Prosentase Pemakaian	%	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
Kebocoran															
Total konsumen		%	31,22	30,285	29,35	28,415	27,48	26,545	25,61	24,675	23,74	22,805	21,87	20,935	20
Penambahan pelanggan		Unit	1982	1938	1930	1921	1913	1904	1896	1887	1879	1870	1862	1852	1843
Total pemakaian		L/s	0	-44	-8	-9	-8	-9	-8	-9	-8	-9	-8	-10	-9

	Total pemakaian rata-rata	L/s	24,2	23,5	23,1	22,7	22,4	22,0	21,6	21,2	20,9	20,6	20,2	19,9	19,5
	Q.jam puncak	L/s	42,3	41,2	40,5	39,8	39,1	38,4	37,8	37,2	36,6	36,0	35,4	34,7	34,2

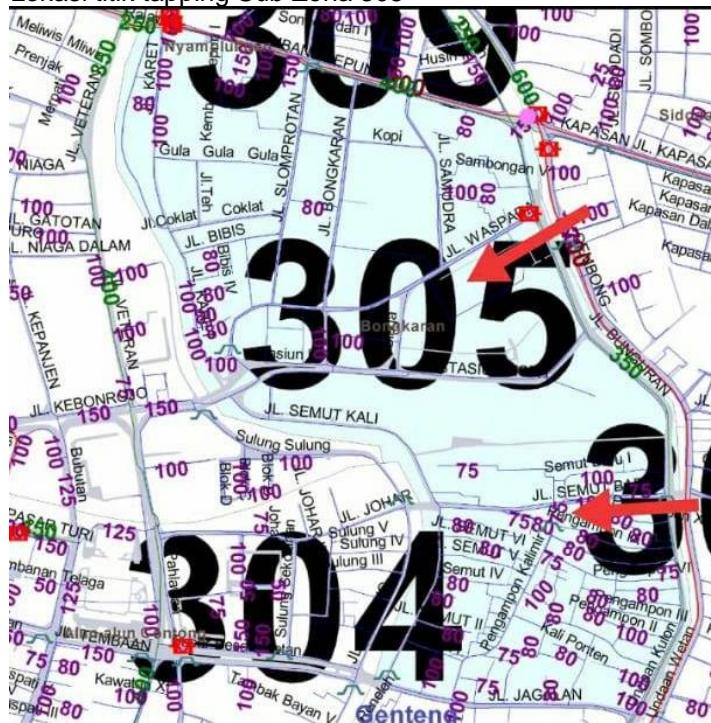
Subzone 343

Subzone 343

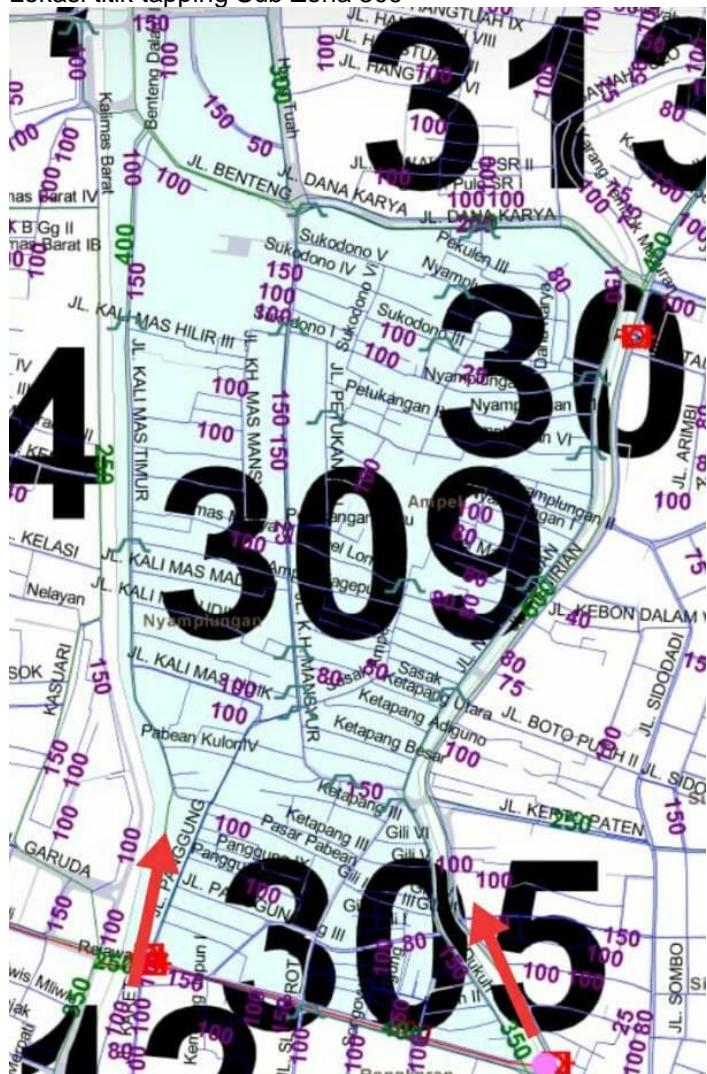
No.	URAIAN	SATUAN UNIT	TAHUN												
			2018	2019	2020	2021	2022	2023	2024	2025	2026	2027	2028	2029	2030
PEMERINTAHAN															
1	Jumlah Pelanggan	Unit	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	47515,9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	Pemakaian Rata - rata	L/s	4,950	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
	Prosentase Pemakaian	%	18,1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0
PELABUHAN															
2	Jumlah Pelanggan	Unit	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
	Unit Pemakaian	L/unit/hari	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16	646529,16
	Pemakaian Rata - rata	L/s	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45	22,45
	Prosentase Pemakaian	%	81,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
Kebocoran															
	Total konsumen	Unit	12	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
	Penambahan pelanggan	Unit	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Total pemakaian	L/s	27,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4	22,4
	Total pemakaian rata-rata	L/s	39,8	32,2	31,8	31,4	31,0	30,6	30,2	29,8	29,4	29,1	28,7	28,4	28,1
Q.jam puncak															
	Q.jam puncak	L/s	69,7	56,4	55,6	54,9	54,2	53,5	52,8	52,2	51,5	50,9	50,3	49,7	49,1

LAMPIRAN D

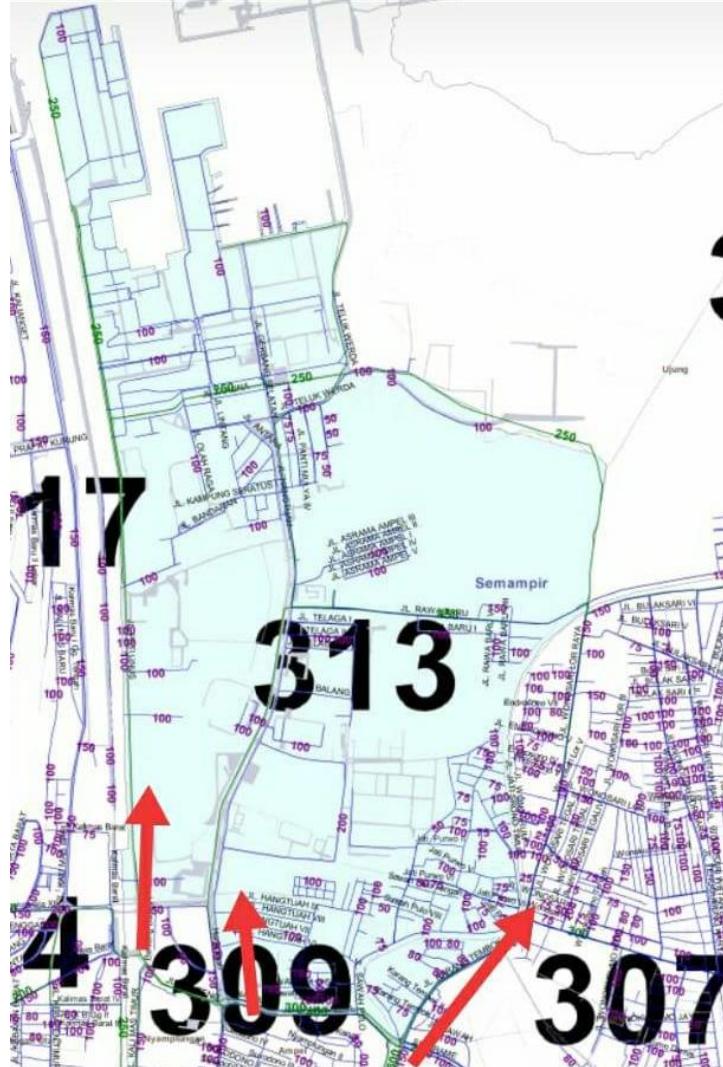
- ## 1. Lokasi titik tapping Sub Zona 305



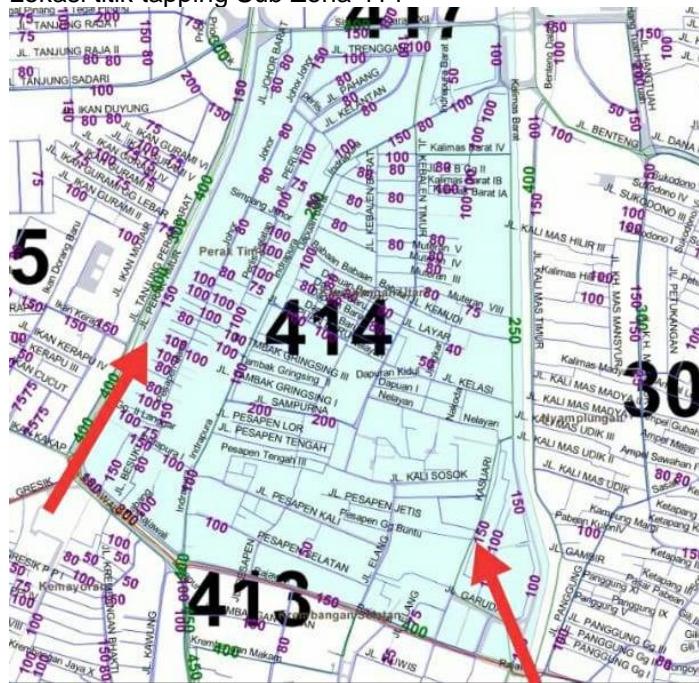
2. Lokasi titik tapping Sub Zona 309



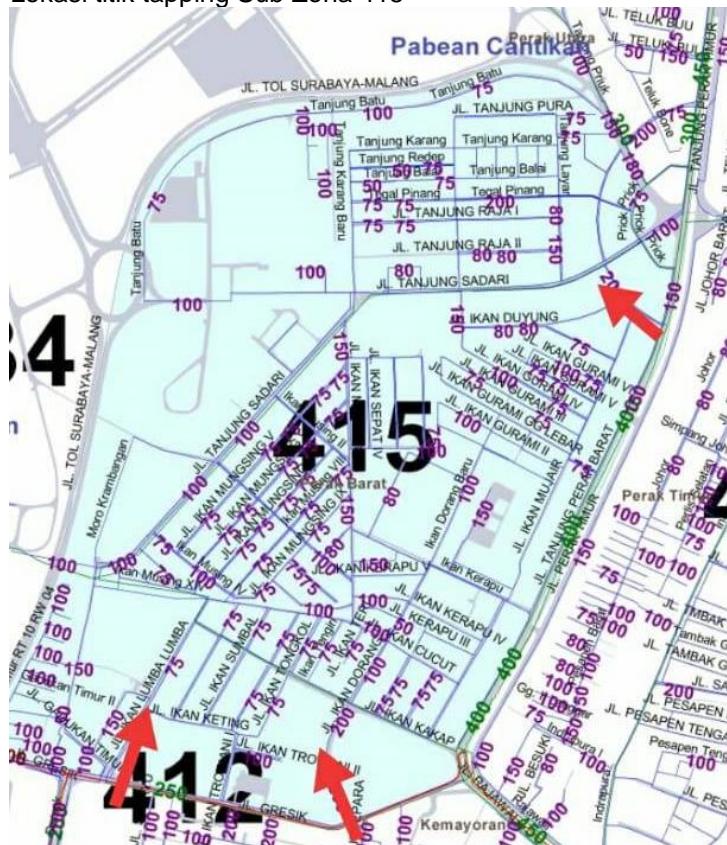
3. Lokasi titik tapping Sub Zona 313



4. Lokasi titik tapping Sub Zona 414



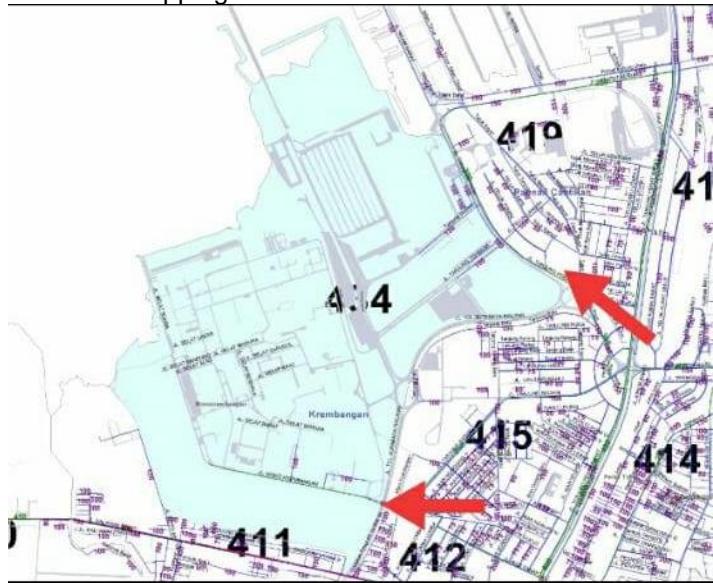
5. Lokasi titik tapping Sub Zona 415



6. Lokasi titik tapping Sub Zona 419



7. Lokasi titik tapping Sub Zona 434



“Halaman ini sengaja dikosongkan”

BIOGRAFI PENULIS



Penulis bernama lengkap Ajeng Dwi Andaresta lahir di Mojokerto pada tanggal 31 Mei 1998 yang merupakan anak kedua dari dua bersaudara. Penulis menempuh pendidikan di SD Islam Plus Al-Azhar Mojokerto pada tahun 2005-2011. Kemudian penulis melanjutkan pendidikan di SMPN 1 Kota Mojokerto pada tahun 2011-2014 dan dilanjutkan pendidikan tingkat atas yang dilalui di SMAN 1 Sooko kota Mojokerto pada tahun 2014-2016. Penulis kemudian melanjutkan pendidikan S1 di Departemen Teknik Lingkungan, Fakultas Teknik Sipil, Lingkungan dan Kebumian, Institut Teknologi Sepuluh Nopember Surabaya pada tahun 2016 dan terdaftar dengan NRP 03211640000037. Selama perkuliahan, penulis aktif pada organisasi dan kepanitiaan pada lingkup departemen maupun institut. Penulis pernah menjabat sebagai pengurus pada periode 2017/2018 dan kepala bidang di divisi kominfo periode 2018/2019 HMTL ITS. Pada tahun 2019 penulis melaksanakan kerja praktik di Star Energy Geothermal Salak, Ltd dengan topik Evaluasi Pengelolaan Sampah Non B3 Di Star Energy Geothermal Salak Ltd. (Studi Kasus Pengolahan Sampah Dengan Metode Black Soldier Fly). Berbagai pelatihan dan seminar terkait teknik lingkungan juga telah diikuti dalam rangka untuk pengembangan diri dan penambah wawasan. Bila ada pertanyaan terkait tugas akhir penulis, silahkan menghubungi penulis via email di ajengdwi125@gmail.com.

“Halaman ini sengaja dikosongkan”



DEPARTEMEN TEKNIK
LINGKUNGAN FAKULTAS TEKNIK SIPIL
PERENCANAAN DAN KEBUMIAN INSTITUT
TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER

FORM FTA-03

KEGIATAN ASISTENSI TUGAS AKHIR

Nama : Ajeng Dwi Andaresta
NRP : 0321164000037
Judul : Kajian Penggunaan Tower Tank Krembangan Pada Sistem Distribusi PDAM Surya Sembada Kota Surabaya

No	Tanggal	Keterangan Kegiatan / Pembahasan	Check list
1	05-02-2020	Asistensi revisi proposal tugas akhir	V
2	20-02-2020	Asistensi data penduduk dan pelanggan dan watercad	V
3	06-03-2020	Asistensi proyeksi penduduk dan pelanggan	V
4	09-03-2020	Asistensi proyeksi dan kebutuhan air dan titik tapping	V
5	03-04-2020	Asistensi perhitungan kebutuhan air (via zoom)	V
6	24-04-2020	Asistensi mengirim laporan dan perhitungan dan hasil watercad	V
7	28-04-2020	Asistensi watercad (demand) (via zoom)	V
8	14-05-2020	Asistensi Watercad tujuan 1 dan trial 1 (via zoom)	V

9	18-05-2020	Asistensi mengirim laporan hingga trial 3	V
10	23-05-2020	Asistensi mengirim laporan hingga kesimpulan sementara	V
11	04-06-2020	Asistensi via zoom	V
12	07-06-2020	Asistensi mengirim revisi laporan untuk sidang progres	V
13	13-06-2020	Asistensi via zoom	V
14	01-07-2020	Asistensi perhitungan head pompa dan perhitungan pompa	V
15	06-07-2020	Mengirim laporan TA dan ppt sidang hasil	V
16	27-07-2020	Mengirim revisi laporan TA pasca sidang hasil	V
17	29-07-2020	Asistensi via zoom	V
18	03-08-2020	Asistensi mengirim jurnal pomits	V
19	06-08-2020	Asistensi jurnal dan laporan tugas akhir (via zoom)	V

Surabaya, 6 Agustus2020
Dosen Pembimbing



Alfan Purnomo, S.T., M.T.

Saran Perbaikan Ujian Lisan TA Genap 2019/2020

Lisan Air

Lab Teknologi Pengolahan Air

Input NRP anda (tanpa spasi,format: 32xxxxxxxxxx)

3211640000037

Ajeng Dwi Andaresta (3211640000037)

Dosen Pembimbing: Alfan Purnomo, ST, MT

Saran:

Lihat lebih lanjut (https://drive.google.com/open?id=1w533t2ne5u5mNnY0D2vN-267zZtn_wms)

LULUS

Dosen Penguji 1: Ir. Eddy Setiadi Soedjono, MSc.,

PhD Saran:

Kata supply dalam bahasa Indonesia: paso; jadinya
pasokan air minum

1. Dalam Gambaran Umum atau Dasar Teori disarankan dijelaskan terlebih dahulu apakah itu Zona dan Sub-zona! Mengapa sebaiknya ada Zona dan Sub-zona?
2. Bagan Alir dalam PPT merupakan bagian dari Metoda Penelitian: Coba cek Pedoman TA TL 2019,
3. Ketiga Trial yang digunakan merupakan bagian dari Metodologi,
4. Di dalam Abstrak diseragamkan, juga di semua TA, apakah akan menggunakan satuan BAR atau ATM,

5. Peta 2 dan 3 dalam Lampiran sebaiknya dimasukkan dalam Gambaran Umum

mengingat pentingnya informasi yang seharusnya dijelaskan ttg Kota Surabaya
dan SDAM nya,

6. Sinkronkan antara Tujuan dan Kesimpulan

LULUS

Dosen Penguji 2: Ir. Atiek Moesriati,

MKes Saran:

- Cek kembali redaksional pada draft laporan TA

LULUS, Lulus dengan perbaikan

Dosen Penguji 2: Dr. Ali Masduqi, ST., MT:

Saran:

PERTANYAAN:

1. Grafik fluktuasi pemakaian air harian

2. Apa perbedaan reservoir produksi dengan reservoir distribusi

3. Dalam kasus Morokrembangan, apa perbedaan hidrolik antara dengan dan
tanpa reservoir. Keberadaan reservoir itu menguntungkan atau merugikan
(hidrolis dan ekonomis).

LULUS

Ok