



TUGAS AKHIR – RC184803

**PERANCANGAN GEOMETRIK DAN
PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI –
SUMEDANG – DAWUAN (CISUMDAWU)
DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN
KAKU TIPE *JPCP*
PADA STA 41+939 – STA 59+712**

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
NRP. 03111745000040

Dosen Pembimbing
Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.
NIP. 197007081998021001

DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL
Fakultas Teknik Sipil Lingkungan dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya
2019



TUGAS AKHIR – RC184803

**PERANCANGAN GEOMETRIK DAN
PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI –
SUMEDANG – DAWUAN (CISUMDAWU)
DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN
KAKU TIPE *JPCP*
PADA STA 41+939 – STA 59+712**

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
NRP. 03111745000040

Dosen Pembimbing
Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.
NIP. 197007081998021001

DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL
Fakultas Teknik Sipil Lingkungan dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya
2019



FINAL PROJECT – RC184803

**GEOMETRCS AND PAVEMENT DESIGN OF
CILEUNYI – SUMEDANG – DAWUAN
(CISUMDAWU) TOLL ROAD USING JPCP
RIGID PAVEMENT ON STA 43+939 – STA
59+712**

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
NRP. 03111745000040

Supervisor
Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.
NIP. 197007081998021001

DEPARTEMEN OF CIVIL ENGINEERING
Faculty of Civil Environmental and Geo Engineering
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya
2019

**PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN
JALAN TOL CILEUNGYI – SUMEDANG – DAWUAN
(CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN
PERKERASAN KAKU TIPE JPCP
PADA STA 41+939 – STA 59+712**

TUGAS AKHIR

Diajukan Untuk Memenuhi Salah Satu Syarat
Memperoleh Gelar Sarjana Teknik
pada
Bidang Studi Perhubungan
Program Studi S1 Departemen Teknik Sipil
Fakultas Teknik Sipil, Lingkungan, dan Kebumian
Institut Teknologi Sepuluh Nopember

Oleh :

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE

- NRP. 03111745001070

Disetujui oleh pembimbing Tugas Akhir:

Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.



SURABAYA, JULI 2019

“halaman ini sengaja dikosongkan”

**PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN
JALAN TOL CILEUNYI – SUMEDANG – DAWUAN
(CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN
PERKERASAN KAKU TIPE JPCP
PADA STA 43+939 – STA 59+712**

**Nama mahasiswa : Ardine Waida Apri Ariadne
NRP : 03111745000040
Departemen : Teknik Sipil
Fakultas : Teknik Sipil Lingkungan dan Kebumian
-ITS**

Dosen Pembimbing: Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.

Abstrak

Tol Cileunyi – Sumedang – Dawuan atau yang bisa disebut juga Tol CISUMDAWU adalah jalan tol yang berada di Provinsi Jawa Barat yang akan menghubungkan jalan tol Padalarang pada sisi selatan dan jalan tol Cikampek pada sisi utara. Tol CISUMDAWU terdiri dari 6 seksi dengan total panjang 60,1 km. Pada saat ini tol ini sedang dalam proses pembangunan. Nantinya, jalan tol CISUMDAWU akan terintegrasi ke Bandara Internasioal Jawa Barat Kertajati, yang berada di Majalengka dan pelabuhan di Cirebon. Dengan dibangunnya tol CISUMDAWU ini diharapkan menjadi solusi kemacetan di daerah tersebut dan memberi penghematan biaya maupun waktu tempuh untuk menuju ke daerah lainnya. Selain itu, tentunya diharapkan pula akan menunjang kegiatan ekonomi di Provinsi Jawa Barat. Penulis merencanakan ulang geometrik dan tebal perkerasan pada STA 43+939 sampai dengan STA 59+712 yang berada di seksi 5 dan seksi 6.

Tol CISUMDAWU digunakan sebagai objek tugas akhir untuk merencanakan geometrik jalan yang terdiri dari alinemen horizontal dan alinemen vertikal dengan mengacu pada Standar Geometri Jalan Bebas Hambatan untuk Jalan Tol No.

007/BM/2009, RSNI T-14-2004 “Geometrik Jalan Perkotaan” dan ASSHTO 2011 “A Policy on Geometric Design of Highways and Streets”. Perhitungan perkerasan kaku mengacu pada Manual Perkerasan Jalan 2018. Perhitungan sambungan pada perkerasan berdasarkan Pd-T-14-2003 “Perencanaan Perkerasan Jalan Beton Semen” Perhitungan biaya material berdasarkan Standar Harga Pemerintah Kota Bandung.

Dari hasil analisis yang telah dilakukan, didapatkan hasil desain geometrik jalan yang terdiri dari 5 alinemen horizontal dengan kecepatan rencana 100 km/jam dan jenis tipe lengkungnya adalah circle-spiral-circle. Perkerasan jalan menggunakan perkerasan kaku tipe JPCP (Jointed Plain Concrete Pavement) dan didapatkan tebal 305 mm dengan sambungan memanjang (tie bar) D19 dan sambungan susut melintang (dowel) $\phi 38$ mm – 300mm, dan total biaya material sejumlah Rp2.331.554.690.309,27.

Kata kunci : Tol CISUMDAWU, geometrik jalan, perkerasan kaku

**GEOMETRCS AND PAVEMENT DESIGN OF CILEUNYI
– SUMEDANG – DAWUAN (CISUMDAWU) TOLL ROAD
USING JPCP RIGID PAVEMENT ON
STA 41+939 – STA 59+712**

Student Name : Ardine Waida Apri Ariadne
NRP : 03111745000040
Departement : Teknik Sipil
**Faculty : Civil Environmental and Geo
Engineering-ITS**
Supervisor : Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng.

Abstract

Cileunyi – Sumedang – Dawuan toll road or that is also known as CISUMDAWU Toll Road is a toll road that is located in West Java that will connect Padalarang toll road on the south side with Cikampek toll road on the north side. CISUMDAWU Toll Road consists of 6 sections with a total length of 60.1 km. At this time, this toll road is under construction. In the future, CISUMDAWU toll road will be integrated to the West Java International Airport Kertajati, which is located at Majalengka and the port in Cirebon. The construction of the CISUMDAWU toll road is expected to be a solution to congestion in that area and provide cost savings and travel time savings to go to the other areas. In addition, of course it is also expected to support economic activities in West Java. The author redesign geometric and pavement thickness on STA 43 + 939 up to STA 59 + 712 which are located at section 5 and section 6.

CISUMDAWU Toll Road is used as the final project object to design the geometric of the road that consist of horizontal alignments and vertical alignments with reference to the Geometry Standard of Freeways for Toll Road No. 007 / BM / 2009, RSNI T-14-2004 "Urban Road Geometry" and ASSHTO 2011 "A Policy on Geometric Design of Highways and Streets". Rigid pavement

calculations based on Road Pavement Manual 2018. Calculation of pavement connection based on Pd-T-14-2003 "Cement Concrete Road Pavement Planning" Calculation of material costs based on Bandung City Government Price Standards.

From the results of the analysis that has been done, the results of the geometric design of the road consist of 5 horizontal alignments with design speed of 100 km / h and the type of arch type is circle-spiral-circle. The type of road rigid pavement uses JPCP (Jointed Plain Concrete Pavement) and obtained 305 mm thickness with longitudinal connection (tie bar) D19 and dowel φ38 mm - 300mm, also the total cost of materials is Rp2.331.554.690.309,27.

Keywords : CISUMDAWU toll road, geometric path, rigid pavement

KATA PENGANTAR

Dengan mengucap syukur kehadirat Allah SWT, atas rahmat dan hidayah-Nya Tugas Akhir kami yang berjudul “Perencanaan Geometrik dan Perkerasan Jalan Tol CISUMDAWU dengan Menggunakan Prkerasan Kaku Tipe JPCP pada STA 43+939 – STA 59+712 dapat tersusun serta terselesaikan dengan baik.

Tersusunnya Tugas Akhir ini tidak lepas dari bantuan serta bimbingan banyak pihak. Dalam kesempatan ini saya mengucapkan terima kasih kepada semua pihak yang telah membantu penyusunan Tugas Akhir ini, yaitu :

1. Bapak Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng. selaku dosen pembimbing Tugas Akhir penulis.
2. Orangtua dan keluarga yang telah memberi dorongan baik moral maupun materil yang ptak terhingga, sehingga dapat penulis dapat menyelesaikan Tugas Akhir ini.
3. Teman-teman mahasiswa LJ Teknik Sipil ITS yang telah banyak membantu penyelesaian Tugas Akhir ini.
4. Seluruh pihak yang secara langsung ataupun tidak langsung telah membantu dalam menyelesaikan Tugas Akhir yang tidak dapat disebutkan satu persatu.

Surabaya, 26 Juli 2019

“halaman ini sengaja dikosongkan”

DAFTAR ISI

Abstrak.....	i
Abstract	iii
KATA PENGANTAR.....	v
DAFTAR ISI.....	vii
DAFTAR TABEL.....	xi
DAFTAR GAMBAR	xiii
BAB I PENDAHULUAN	1
1.1. Latar Belakang.....	1
1.2. Rumusan Masalah	2
1.3. Batasan Masalah.....	3
1.4. Maksud dan Tujuan	3
1.5. Manfaat	3
1.6. Peta Lokasi	4
BAB II TINJAUAN PUSTAKA	5
2.1. Umum	5
2.2. Jalan Tol CISUMDAWU	5
2.3. Jalan	5
2.3.1. Sistem Jaringan Jalan	6
2.3.2. Fungsi Jalan	6
2.3.3. Status Jalan	7
2.3.4. Kelas Jalan	8
2.3.5. Bagian-bagian Jalan	8
2.3.6. Penampang Melintang Jalan	10
2.4. Kriteria Perencanaan Geometrik Jalan.....	11
2.4.1. Klasifikasi Jalan.....	12
2.4.2. Kendaraan Rencana	13
2.4.3. Penentuan Jumlah Lajur.....	14

2.4.4. Kecepatan Rencana	16
2.4.5. Lebar Lajur dan Lebar Bahu Jalan	16
2.4.6. Jarak Pandang	17
2.5. Elemen Geometrik Jalan.....	18
2.5.1. Alinemen Horizontal	18
2.5.2. Alinemen Vertikal.....	38
2.6. Perencanaan Tebal Perkerasan Kaku	43
2.6.1. Jenis-jenis Perkerasan Kaku.....	44
2.6.2. Umur Rencana	44
2.6.3. CBR Desain Tanah Dasar	45
2.6.4. Volume Lalu Lintas	46
2.6.5. Kelompok Sumbu Kendaraan	47
2.6.6. Jumlah Kelompok Sumbu	47
2.6.7. Faktor Pertumbuhan Lalu Lintas	47
2.6.8. Lalu Lintas pada Lajur Rencana	48
2.7. Desain Tebal Perkerasan Kaku	49
2.8. Desain Fondasi Jalan	49
2.9. Perencanaan Sambungan	50
2.9.1. Sambungan Memanjang dengan Tie Bars.....	50
2.9.2. Sambungan Susut Melintang	51
2.10. Perhitungan Volume Galian dan Timbunan.....	53
2.11. Perhitungan RAB Galian dan Timbunan	53
BAB III METODOLOGI	55
3.1. Umum	55
3.2. Studi Literatur.....	55
3.3. Pengumpulan Data.....	55
3.4. Perhitungan Geometrik Jalan	55
3.4.1. Diagram Alir	57
3.5. Perhitungan Tebal Perkerasan	59
3.5.1. Diagram Alir Perhitungan Tebal Perkerasan.....	60
3.6. Perhitungan RAB	62
3.6.1. Diagram Alir Perhitungan RAB	62

3.7. Diagram Alir	63
BAB IV PERENCANAAN GEOMETRIK JALAN	65
4.1. Pemilihan Trase dan Data Perencanaan	65
4.1.1. Klasifikasi Kelas Jalan, Fungsi Fungsin Jalan, dan Medan Jalan	66
4.1.2. Menentukan Kecepatan Rencana.....	66
4.1.4. Menentukan Lebar Lajur Rencana.....	67
4.2. Perhitungan Alinemen Horizontal	67
4.2.1. Perencanaan Tikungan.....	67
4.2.2. Perhitungan Kebebasan Samping	78
4.2.3. Penentuan Pelebaran Perkerasan pada Tikungan .	78
4.3. Perhitungan Alinemen Vertikal	79
4.3.1. Perhitungan Jarak Pandang Henti	79
4.3.2. Kelandaian Jalan dan Tipe Lengkung	80
4.3.3. Tipe Lengkung Vertikal Cembung	81
4.3.4. Tipe Lengkung Vertikal Cekung	84
BAB V PERENCANAAN PERKERASAN JALAN	87
5.1. Data Perencanaan	87
5.1.1. Penentuan Umur Rencana.....	87
5.2. Data Lalu Lintas Harian Rata-Rata.....	88
5.3. Pengolahan CBR Tanah Dasar	88
5.3.1. Korelasi Nilai N SPT ke qc.....	88
5.4. Pengolahan Data Pertumbuhan (i)	89
5.4.1. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ PDRB per Kapita.....	90
5.4.2. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ Jumlah Pertumbuhan Penduduk	90
5.4.3. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ PDRB Daerah	90
5.5. Perhitungan Data LHR	91
5.6. Perhitungan Tebal Perkerasan	92
5.6.1. Perhitungan Tebal Perkerasan Badan Jalan.....	93
5.6.2. Perhitungan Tebal Perkerasan Bahu Jalan	94
5.7. Desain Fondasi Jalan	96

5.8. Perhitungan Sambungan	97
5.8.1. Perhitungan Sambungan Memanjang (<i>Tie Bar</i>) ...	97
5.8.2. Perhitungan Sambungan Melintang (<i>Dowel</i>)	98
BAB VI RENCANA ANGGARAN BIAYA	101
6.1. Perhitungan Biaya Galian Tanah	101
6.2. Perhitungan Biaya Urugan Tanah	102
6.3. Perhitungan Biaya Pelat Beton K-300	102
6.4. Perhitungan Biaya Lean Mix Concrete K-125	102
6.5. Perhitungan Biaya Lapis Drainase Agregat Kelas A ...	102
6.6. Perhitungan Biaya Lapis Pondasi dengan Stabilisasi Semen	103
6.7. Perhitungan Biaya Besi Tie Bar.....	103
6.8. Perhitungan Biaya Besi Dowel	104
6.9. Perhitungan Biaya Saluran Drainase Beton K-125	105
6.10. Perhitungan Biaya Jembatan.....	105
6.11. Rekapitulasi Biaya.....	105
BAB VII PENUTUP	107
7.1. Kesimpulan.....	107
7.2. Saran.....	108
DAFTAR PUSTAKA.....	109

DAFTAR TABEL

Tabel 2.1. Dimensi Ruang Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol	10
Tabel 2.2. Klasifikasi Menurut Kelas Jalan	12
Tabel 2.3. Klasifikasi Menurut Medan	13
Tabel 2.4. Dimensi Kendaraan Rencana.....	13
Tabel 2.5. Tipe Alinemen.....	14
Tabel 2.6. Jumlah lajur berdasarkan arus lalu lintas	14
Tabel 2.7. Ekivalensi mobil penumpang (emp)	15
Tabel 2.8. Kecepatan rencana menurut Fungsi Jalan	16
Tabel 2.9. Kecepatan Rencana Berdasarkan Medannya	16
Tabel 2.10. Lebar Lajur dan Lebar Bahu Jalan.....	17
Tabel 2.11. Jarak Pandangan Henti Minimum.....	18
Tabel 2.12. Panjang bagian lurus maksimum	19
Tabel 2.13. Superelevasi Maksimum Berdasarkan Tata Guna Lahan dan Iklim	20
Tabel 2.14. Nilai Koefisien Gesek Maksimum berdasarkan V rencana	21
Tabel 2.15. Panjang Jari-jari Minimum (dibulatkan).....	21
Tabel 2.16 Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s < L_c$	33
Tabel 2.17 Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s > L_c$ dimana $S_s - L_c = 25$ m	34
Tabel 2.18. Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s > L_c$ dimana $S_s - L_c = 50$ m	35
Tabel 2.19. Pelebaran Jalur Lalu Lintas di Tikungan	36
Tabel 2.20. Kelandaian Maksimum.....	42
Tabel 2.21. Panjang Kritis Kelandaian	43
Tabel 2.22. Umur Rencana Pekerjaan Jalan Baru.....	44
Tabel 2.23. Korelasi Nilai N SPT ke qc	45
Tabel 2.24. Korelasi Nilai N SPT ke qc	46
Tabel 2.25. Klasifikasi Kendaraan	47

Tabel 2.26. Faktor Pertumbuhan lalu Lintas	48
Tabel 2.27. Faktor Distribusi Lajur (DL)	49
Tabel 2.28. Perkerasan Kaku untuk Jalan dengan Beban Lalu Lantas Berat.....	49
Tabel 2.29. Desain Fondasi Jalan Minimum	50
Tabel 2.30. Diameter Ruji	51
Tabel 2.31.Diameter Ruji untuk $h > 300$ mm	52
Tabel 4.1. Jumlah lajur berdasarkan arus lalu lintas	66
Tabel 4.2. Lebar Lajur Rencana dan Bahu Jalan menurut Lokasi Jalan.....	67
Tabel 4.3. Rekapitulasi Perhitungan Jari-Jari Minimum.....	70
Tabel 4.4. Rekapitulasi Perhitungan Penentuan Jenis Tikungan.	74
Tabel 4.5. Pelebaran pada Tikungan.....	79
Tabel 4.6. Rekapitulasi Perhitungan Stasioning dan Elevasi Parameter Lengkung Vertikal	84
Tabel 4.7. Rekapitulasi Lintas Harian Rata-Rata Tahun 2020....	92
Tabel 4.8. Rekapitulasi Jumlah Kelompok Sumbu Tahun 2020- 2060.....	93
Tabel 4.9. Desain Perkerasan Kaku	94
Tabel 4.10. Rekapitulasi Jumlah Kelompok Sumbu Tahun 2020 - 2060.	95
Tabel 4.11. Desain Perkerasan Kaku	95
Tabel 4.12. Desain Fondasi Jalan Minimum	96
Tabel 5.1. Umur Rencana Perkerasan Jalan	87
Tabel 5.2. Data Lalu Lintas Rencana	88
Tabel 5.3. Nilai Korelasi N SPT ke qc	89
Tabel 5.4. Perhitungan i rata-rata PDRB per Kapita	90
Tabel 5.5. Perhitungan i rata-rata Jumlah Pertumbuhan Penduduk	90
Tabel 5.6. Perhitungan i rata-rata PDRB Daerah	91
Tabel 5. 7 Kebutuhan Dowel berdasarkan Tebal Pelat.....	99
Tabel 6. 1 Biaya Kebutuhan Material	106

DAFTAR GAMBAR

Gambar 2.1. Tipikal Rumaja, Rumija, dan Ruwasja Jalan Bebas Hambatan	11
Gambar 2.2. Penampang Melintang jalan	11
Gambar 2.3. Lengkung Full Circle	26
Gambar 2.4. Diagram Superelevasi Full Circle	27
Gambar 2.5. Lengkung Spiral-Circle-Spiral	27
Gambar 2.6. Diagram superelevasi lengkung spiral-circle-spiral	29
Gambar 2.7. Lengkung Spiral-Spiral	30
Gambar 2.8. Diagram Superelevasi Spiral-Spiral	31
Gambar 2.9 Ilustrasi Komponen untuk Menentukan Daerah Bebas Samping	32
Gambar 2.10. Tikungan berurutan searah dengan sisipan bagian lurus minimum	37
Gambar 2.11. Tikungan berurutan balik arah dengan sisipan bagian lurus minimum	38
Gambar 2.12. Lengkung Vertikal Cembung	39
Gambar 2.13. Lengkung Vertikal Cekung	39
Gambar 2.14. Lengkung Vertikal Cembung $S < L$	39
Gambar 2.15. Lengkung Vertikal Cembung $S > L$	40
Gambar 2.16. Lengkung Vertikal Cekung	41
Gambar 2.17. Tipikal Sambungan Memanjang	51
Gambar 2.18. Sambungan Susut Melintang Tanpa Ruji	52
Gambar 2.19. Sambungan Susut Melintang dengan Ruji	53
Gambar 4.1. Perbandingan Trase Eksisting dan Trase Rencana ..	65
Gambar 4.2. Detail Tikungan PI-2	76
Gambar 4.3. Diagram Superelevasi PI-2	77
Gambar 5.1 Sketsa Tebal Perkerasan dan Fondasi Badan Jalan	96
Gambar 5.2 Sketsa Gambar Tebal Perkerasan Bahu Jalan	97
Gambar 5.3. Detail Sambungan Memanjang	98
Gambar 5.4. Detail Sambungan Melintang	99

Gambar 5. 5 Detail Sambungan Memanjang dan Sambungan
Melintang 100

BAB I

PENDAHULUAN

1.1. Latar Belakang

Salah satu indikator negara maju adalah sistem dan fasilitas transportasi yang baik. Transportasi terdiri dari dua hal yaitu sarana dan prasarana. Dalam hal ini, prasarana harus dapat menunjang sarana agar terbentuk kesinambungan antara keduanya supaya menghasilkan sistem maupun fasilitas transportasi yang baik. Berdasarkan peraturan transportasi yang dimuat dalam Pasal 5 UU No 38 tahun 2004, “jalan sebagai bagian prasarana transportasi yang mempunyai peran penting dalam bidang ekonomi, sosial budaya, lingkungan hidup, politik, pertahanan dan keamanan, serta dipergunakan untuk sebesar-besarnya kemakmuran rakyat” (UU no 38 2004). Jadi sudah cukup jelas bahwa keberadaan jalan yang merupakan salah satu prasarana transportasi sangat berdampak baik terhadap kesejahteraan masyarakat. Karenanya, tidak berlebihan jika kemajuan sistem dan fasilitas transportasi menjadi salah satu indikator kemajuan suatu negara.

Untuk menunjang transportasi darat di Indonesia, pemerintah getol membangun infrastruktur jalan dari ujung pulau jawa bagian barat hingga jawa bagian timur. Jalan yang menghubungkan pulau jawa bagian barat dengan jawa bagian timur diberi nama Tol Trans Jawa yang ujung baratnya berada di Merak dan ujung timurnya berakhir di Banyuwangi. Menurut wikipedia, jalan tol atau jalan bebas hambatan adalah suatu jalan yang dikhususkan untuk kendaraan bersumbu dua atau lebih dan bertujuan untuk mempersingkat jarak dan waktu tempuh dari satu tempat ke tempat lain. Jalan tol Cileunyi–Sumedang–Dawuan (CISUMDAWU) berada di Provinsi Jawa Barat dan akan menghubungkan jalan Tol Padalarang pada sisi selatan dan jalan tol Cipali pada sisi utara yang keduanya merupakan bagian dari tol Trans Jawa. Meskipun bukan bagian dari tol Trans Jawa, jalan tol

CISUMDAWU memiliki peranan yang sangat penting terhadap perekonomian Provinsi Jawa Barat.

Jalan tol CISUMDAWU akan terintegrasi ke Bandara Internasioal Jawa Barat Kertajati, Majalengka dan pelabuhan di Cirebon. Dengan adanya tol CISUMDAWU, diharapkan dapat memberikan jalan akses menuju Bandara Internasional Jawa Barat. BIJB dinilai belum maksimal menyerap penumpang udara dikarenakan masalah aksesibilitas. Saat ini, jalan menuju BIJB menggunakan jalan non tol. Untuk jalan tol yang menuju BIJB satu-satunya hanya bisa melewati jalan tol Cipali (Manurung, 2018). Dengan dibangunnya jalan tol CISUMDAWU diharapkan dapat mendukung perkembangan Bandara Internasional Jawa Barat dan memberikan solusi bagi masalah kemacetan yang ada, serta menghemat biaya maupun waktu tempuh perjalanan ke daerah lainnya. Jalan Tol CISUMDAWU yang terdiri dari 6 seksi ini direncanakan sepanjang 62,725 km. Seksi 1 dan 2 dikerjakan oleh pemerintah menggunakan dana APBN sedangkan seksi 3 sampai dengan 6 dikerjakan oleh PT Citra Karya Jabar Tol (CKJT). Penulis akan merencanakan dari STA 41+939 – STA 59+712 meneruskan perencanaan dari mahasiswa lain yang juga mengambil tugas akhir perancangan geometrik dan perkerasan jalan tol CISUMDAWU (STA 26+800 – STA 41+939).

Seperti yang telah dijelaskan di atas, terciptanya prasarana yang baik sangat bergantung pada perencanaan prasarana itu sendiri. Penulis akan merencanakan geomterik yang mengutamakan keselamatan serta kenyaman pengendara sesuai peraturan yang ada di Indonesia. Selain itu penulis juga akan merencanakan tebal perkerasan yang efisien pada Jalan Tol CISUMDAWU serta biaya galian dan timbunan serta material perkerasan jalan.

1.2. Rumusan Masalah

Berdasarkan latar belakang diatas, dapat ditarik beberapa rumusan permasalahan sebagai berikut :

1. Berapakah jumlah lengkung horizontal dan lengkung vertikal serta menggunakan jenis lengkung apa?
2. Berapakah tebal perkerasan kaku jalan tol CISUMDAWU STA 41+939 – STA 59+712?
3. Berapakah jumlah serta diameter tie bar dan dowel yang digunakan pada perkerasan ?
4. Berapa biaya yang dibutuhkan untuk pekerjaan galian dan timbunan serta material perkerasan jalan tol?

1.3. Batasan Masalah

Mengingat banyaknya perkembangan yang bisa ditemukan dalam permasalahan ini, maka perlu ada batasan masalah yang jelas mengenai penggeraan tugas akhir ini. Berikut ini adalah batasan-batasan masalah tersebut :

1. Tidak merencanakan drainase jalan
2. Tidak merencanakan interchange
3. Tidak membahas perbaikan tanah dasar
4. Tidak membahas metode pelaksanaan

1.4. Maksud dan Tujuan

Berdasarkan perumusan masalah di atas, maka tujuan yang akan dicapai pada perancangan jalan tol ini adalah :

1. Untuk mendapatkan desain geometrik jalan tol
2. Untuk mendapatkan tebal perkerasan kaku pada jalan tol
3. Untuk mendapatkan jumlah tulangan yang dipakai pada perkerasan
4. Untuk mendapatkan rencana anggaran biaya pada perencanaan jalan tol

1.5. Manfaat

Manfaat yang dapat diambil dari perancangan Jalan Tol CISUMDAWU adalah sebagai berikut :

1. Mahasiswa mampu mengaplikasikan keseluruhan ilmu yang telah dipelajari selama proses kuliah

2. Mahasiswa mendapat ilmu tambahan di bidang teknik sipil khususnya di bidang jalan tol
3. Mahasiswa dapat mengetahui proses perencanaan yang ada dalam suatu proyek jalan tol
4. Bisa dijadikan tambahan literatur untuk tugas akhir selanjutnya

1.6. Peta Lokasi

Secara kontraktual, lokasi jalan tol CISUMDAWU seksi 5 dan seksi 6 berada di Wilayah Legok – Dawuan. Sedangkan STA 41+939 – STA 59+712 berada di Desa Sindang, Desa Kebon Jati, Desa Galudra, dan Desa Cimalaka Kabupaten Sumedang. Peta lokasi rencana trase jalan tol CISUMDAWU dapat dilihat pada Gambar 1.1.



Gambar 1.1. Peta Lokasi Tol CISUMDAWU
(Sumber : Laporan Survey Topografi PT Yodya Karya, 2017)

BAB II

TINJAUAN PUSTAKA

2.1. Umum

Jalan adalah salah satu infrastruktur yang sangat berperan dalam kemajuan ekonomi suatu daerah maupun negara. Oleh karenanya, perencanaan jalan harus dilakukan dengan baik dan benar berdasarkan syarat keamanan dan kenyamanan. Di bawah ini adalah teori –teori yang digunakan untuk merencanakan jalan.

2.2. Jalan Tol CISUMDAWU

Jalan Tol Cileunyi – Sumedang – Dawuan atau yang bisa disingkat dengan Jalan Tol CISUMDAWU adalah jalan tol yang berada di Provinsi Jawa Barat yang akan menghubungkan kota Bandung ke Bandara Internasional Kertajati dan Pelabuhan di Cirebon. Jalan tol ini menghubungkan jalan tol Padalarang pada sisi selatan dan jalan tol Cikampek Palimanan pada sisi utara. Jalan tol CISUMDAWU memiliki 6 seksi yang panjang totalnya 62,725 km. Seksi 1 melewati Cileunyi – Tanjungsari dengan panjang 12 km. Seksi 2 melewati Tanjungsari – Sumedang sepanjang 17,51 km. Seksi 3 melewati Sumedang – Cimalaka sepanjang 4,05 km. Seksi 4 melintasi Cimalaka – Legok sepanjang 8,20 km. Seksi 5 melewati Legok – Ujungjaya sepanjang 14,90 km dan seksi 6 melewati Ujungjaya – Dawuan sepanjang 6,065 km.

Jalan tol CISUMDAWU bertipe jalan 4/2 D dengan kecepatan rencana sebesar 80 km/jam. Selain itu, jalan ini direncanakan memiliki lebar lajur 3,6 m dengan total (2x2) lajur pada tahap awal dan (2x3) lajur pada tahap akhir.

2.3. Jalan

Berdasarkan UU no. 38 tahun 2004 tentang Jalan, ada empat pengklasifikasian jalan yaitu menurut sistem jaringannya, fungsinya, statusnya, dan kelasnya.

2.3.1. Sistem Jaringan Jalan

Menurut UU no. 38 tahun 2004 tentang Jalan pasal 7, sistem jaringan jalan terdiri dari sistem jaringan jalan primer dan sistem jaringan jalan sekunder.

a. Sistem Jaringan Jalan Primer

Sistem jaringan jalan primer merupakan sistem jaringan jalan dengan peranan pelayanan distribusi barang dan jasa untuk pengembangan semua wilayah di tingkat nasional, dengan menghubungkan semua simpul jasa distribusi yang berwujud pusat-pusat kegiatan

b. Sistem Jaringan Jalan Sekunder

Sistem jaringan jalan sekunder merupakan sistem jaringan jalan dengan peranan pelayanan distribusi barang dan jasa untuk masyarakat di dalam kawasan perkotaan.

2.3.2. Fungsi Jalan

Menurut UU no. 38 tahun 2004 tentang Jalan pasal 8, jalan umum dibagi menjadi 5 kelompok berdasarkan fungsinya, diantaranya yaitu :

a. Jalan Arteri

Jalan arteri yaitu jalan yang melayani angkutan utama dengan ciri-ciri perjalanan jarak jauh, kecepatan rata-rata tinggi, dan sejumlah jalan masuk dibatasi.

b. Jalan Kolektor

Jalan kolektor yaitu jalan yang melayani angkutan pengumpul/pembagi dengan ciri-ciri perjalanan sedang dan jumlah masuk dibatasi.

c. Jalan Lokal

Jalan lokal merupakan jalan umum yang berfungsi melayani angkutan setempat dengan ciri perjalanan jarak dekat, kecepatan rata-rata rendah, dan jumlah jalan masuk tidak dibatasi.

d. Jalan Lingkungan

Jalan lingkungan merupakan jalan umum yang berfungsi melayani angkutan lingkungan dengan ciri perjalanan jarak dekat, dan kecepatan rata-rata rendah.

2.3.3. Status Jalan

Menurut UU no. 38 tahun 2004 tentang Jalan pasal 9, jalan umum menurut statusnya dibagi menjadi 5, yaitu:

a. Jalan Nasional

Jalan nasional merupakan jalan arteri dan jalan kolektor dalam sistem jaringan jalan primer yang meghubungkan antar ibukota provinsi, dan jalan strategis nasional, serta jalan tol.

b. Jalan Provinsi

Jalan provinsi merupakan jalan kolektor dalam sistem jaringan jalan primer yang menghubugkan ibukota provinsi dengan ibukota kabupaten/kota, atau antaribukota kabupaten/kota, dan jalan strategis provinsi

c. Jalan Kabupaten

Jalan kabupaten merupakan jalan lokal dalam sistem jaringan jalan primer yang menghubungkan ibukota kabupaten dengan ibukota kecamatan, antaribukota kecamatan, ibukota kabupaten dengan pusat kegiatan lokal, antarpusat kegiatan lokal, serta jalan umum dalam sistem jaringan jalan sekunder dalam wilayah kabupaten, dan jalan strategis kabupaten.

d. Jalan Kota

Jalan kota adalah jalan umum dalam sistem jaringan jalan sekunder yang menghubung- kan antarpusat pelayanan dalam kota, menghubungkan pusat pelayanan dengan persil, menghubungkan antarpersil, serta menghubungkan antarpusat permukiman yang berada di dalam kota.

e. Jalan Desa

Jalan desa merupakan jalan umum yang menghubungkan kawasan dan/atau antar- permukiman di dalam desa, serta jalan lingkungan.

2.3.4. Kelas Jalan

Menurut UU no. 38 tahun 2004 tentang Jalan pasal 10 ayat (3), pengaturan kelas jalan berdasarkan spesifikasi penyediaan prasarana jalan dikelompokkan menjadi :

- a. Jalan Bebas Hambatan
- b. Jalan Raya
- c. Jalan Sedang
- d. Jalan Kecil

2.3.5. Bagian-bagian Jalan

Jalan memiliki bagian-bagian yang meliputi ruang manfaat jalan, ruang milik jalan, dan ruang pengawasan jalan. Berdasarkan Peraturan PU No.007/BM/2009 berikut penjelasan mengenai bagian-bagian jalan.

2.3.5.1. Ruang Manfaat Jalan

Pada bagian ruang manfaat jalan terdiri dari median, perkerasan jalan, jalur pemisah, bahu jalan, saluran tepi jalan, lereng, ambang pengaman, timbunan, galian, gorong-gorong, perlengkapan jalan dan bangunan perlengkapan jalan. Lebar dan tinggi ruang bebas pada serta kedalaman jalan tol harus memenuhi ketentuan berikut:

1. Lebar ruang bebas dikukur antara 2 garis vertikal batas bahu jalan
2. Tinggi ruang bebas minimal 5 meter di atas permukaan jalur lalu lintas tertinggi
3. Kedalaman ruang bebas minimal 1,5 meter di bawah permukaan jalur lalu lintas terendah

2.3.5.2. Ruang Milik Jalan

Ruang milik jalan diperuntukkan bagi ruang manfaat jalan dan pelebaran jalan maupun penambahan lajur lalu lintas di kemudian hari serta kebutuhan ruangan untuk pengamanan jalan tol dan

fasilitas jalan tol. Ketentuan yang disyaratkan untuk ruang milik jalan adalah sebagai berikut :

1. Lebar dan tinggi ruang bebas ruang milik jalan minimal sama dengan lebar dan tinggi ruang bebas ruang manfaat jalan.
2. Lahan ruang milik jalan harus dipersiapkan untuk dapat menampung minimal 2×3 lajur lalu lintas terpisah dengan lebar ruang milik jalan minimal 40 meter di daerah antarkota dan 30 meter di daerah perkotaan
3. Lahan pada ruang milik jalan diberi patok tanda batas sekurang-kurangnya satu patok setiap jarak 100 meter dan satu patok pada setiap sudut serta diberi pagar pengaman untuk setiap sisi
4. Pada kondisi jalan tol layang, perlu diperhatikan ruang milik jalan di bawah jalan tol

2.3.5.3. Ruang Pengawasan Jalan

Ruang pengawasan jalan diperuntukkan bagi pandangan pengemudi dan pengamanan konstruksi jalan. Batas ruang pengawasan jalan bebas hambatan untuk jalan tol adalah 40 meter untuk daerah perkotaan dan 75 meter untuk daerah antar kota, diukur dari as jalan tol. Dalam hal jalan tol berdempatan dengan jalan umum ketentuan tersebut di atas tidak berlaku. Dimensi ruang jalan dapat dilihat pada Tabel 2.1.

Tabel 2.1. Dimensi Ruang Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol

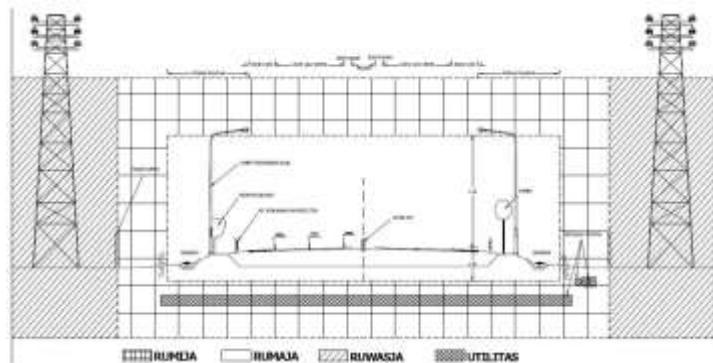
Bagian-bagian jalan	Komponen geometri	Dimensi minimum (m)		
		Jalan tol		
RUMAJA	Lebar badan jalan	Antarkota	Perkotaan	
	Tinggi	5,00	5,00	
	Kedalaman	1,50	1,50	
RUMIJA	JBH	Jalan Tol		
		Antarkota	Perkotaan	Layang/Terowongan
	Lebar	30	40	20
RUWASJA	JBH	Jalan Tol		
		Antarkota	Perkotaan	Jembatan
	Lebar ^{II}	75	75	100 ^{III}

Catatan : ^I Lebar diukur dari As Jalan
^{II} 100 m ke hilir dan 100 ke hulu

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

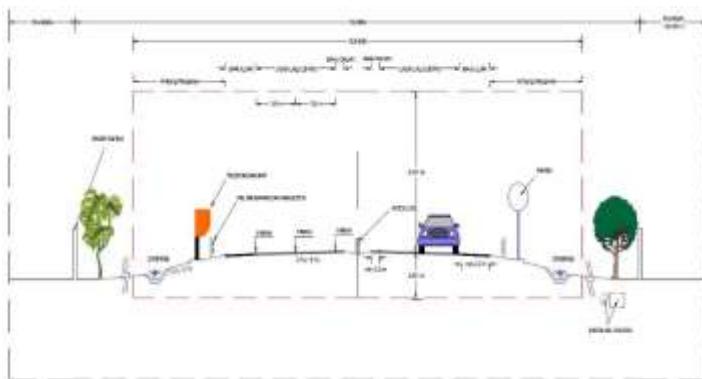
2.3.6. Penampang Melintang Jalan

Penampang melintang memperlihatkan bagian-bagian jalan. Bagian-bagian penampang melintang jalan bebas hambatan untuk jalan tol terdiri dari: jalur lalu lintas, median dan jalur tepian, bahu, rel pengaman, saluran samping, lereng/talud. Standar tipikal penampang melintang jalan tol untuk di atas tanah akan ditunjukkan pada Gambar 2.1. dan Gambar 2.2.



Gambar 2.1. Tipikal Rumaja, Rumija, dan Ruwasja Jalan Bebas Hambatan

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)



Gambar 2.2. Penampang Melintang jalan
(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.4. Kriteria Perencanaan Geometrik Jalan

Pada perencanaan geometrik jalan, terdapat beberapa kriteria perencanaan seperti klasifikasi jalan, kendaraan rencana,

kecepatan rencana, volume lalu lintas rencana, dan lain sebagainya yang akan dijelaskan lebih rinci pada sub bab di bawah ini :

2.4.1. Klasifikasi Jalan

Berdasarkan Peraturan Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota No. 038/TBM/1997 jalan diklasifikasikan menjadi beberapa kelompok, diantaranya adalah sebagai berikut :

2.4.1.1. Klasifikasi Menurut Kelas Jalan

Pengklasifikasian jalan menurut kelasnya berkaitan dengan kemampuan jalan untuk menerima beban lalu lintas yang satuannya dinyatakan dalam ton. Tabel klasifikasi jalan menurut kelasnya dapat dilihat pada Tabel 2.2.

Tabel 2.2. Klasifikasi Menurut Kelas Jalan

Fungsi	Kelas	Muatan Sumbu Terberat MST (ton)
Arteri	I	>10
	II	10
	III A	8
Kolektor	III A	8
	III B	8

(Sumber : Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota No.038/TBM/1997)

2.4.1.2. Klasifikasi Menurut Medan Jalan

Klasifikasi jalan menurut medannya ialah berdasarkan kondisi sebagian besar kemiringan medan yang diukur tegak lurus garis kontur. Tabel klasifikasi jalan menurut medannya dapat dilihat pada Tabel 2.3.

Tabel 2.3. Klasifikasi Menurut Medan

No.	Jenis Medan	Notasi	Kemiringan Medan (%)
1.	Datar	D	< 3
2.	Perbukitan	B	3 – 25
3.	Pegunungan	G	>25

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.4.2. Kendaraan Rencana

Pada komponen perencanaan geometrik jalan, tidak luput dari unsur-unsur kendaraan yang akan melewati di jalan tersebut. Seperti yang kita ketahui, jalan tol harus bisa menampung berbagai jenis kendaraan yang akan lewat di jalan tersebut. Karenanya, harus direncanakan kendaraan apa saja yang bisa melewatinya. Kendaraan rencana adalah kendaraan yang mewakili satu kelompok jenis kendaraan, yang dipergunakan untuk perencanaan jalan (Departemen pekerjaan umum direktorat jenderal bina marga, 2009). Standar dimensi kendaraan rencana untuk jalan tol dapat dilihat pada Tabel 2.4.

Tabel 2.4. Dimensi Kendaraan Rencana

Jenis Kendaraaan Rencana	Dimensi Kendaraan (m)			Dimensi Tonjolan (m)		Radius Putar Minimum (m)
	Tinggi	Lebar	Panjang	Depan	Belakang	
Mobil Penumpang	1,3	2,1	5,8	0,9	1,5	7,31
Bus	3,2	2,4	10,9	0,8	3,7	11,86
Truk 2 as	4,1	2,4	9,2	1,2	1,8	12,80
Truk 3 as	4,1	2,4	12,0	1,2	1,8	
Truk 4 as	4,1	2,4	13,9	0,9	0,8	12,20
Truk 5 as	4,1	2,5	16,8	0,9	0,6	13,72

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.4.3. Penentuan Jumlah Lajur

Berdasarkan peraturan PU No.007/BM/2009, standar minimal jumlah lajur adalah 2 lajur per arah atau 4/2 D. Penentuan jumlah lajur dilakukan berdasarkan tipe alinemen dan prakiraan volume lalu lintas yang dinyatakan dalam kendaraan/jam seperti yang ditunjukkan pada Tabel 2.5. Sedangkan jumlah lajur berdasarkan arus lalu lintas dapat dilihat pada Tabel 2.6.

Tabel 2.5. Tipe Alinemen

Tipe alinyemen	Naik + turun (m/km)	Lengkung horisontal (rad/km)
Datar	< 10	< 1,0
Perbukitan	10-30	1,0 - 2,5
Pegunungan	>30	> 2,5

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Tabel 2.6. Jumlah lajur berdasarkan arus lalu lintas

Tipe Alinyemen	Arus Lalu Lintas per Arah (kend/jam)	Jumlah Lajur (Minimal)
Datar	≤ 2.250	4/2 D
	≤ 3.400	6/2 D
	≤ 5.000	8/2 D
Perbukitan	≤ 1.700	4/2 D
	≤ 2.600	6/2 D
Pegunungan	≤ 1.450	4/2 D
	≤ 2.150	6/2 D

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Untuk dapat menghitung LHR, digunakan faktor ekivalen penumpang agar dapat menyamakan satuan dari berbagai jenis kendaraan yang dapat dilihat pada Tabel 2.7.

Tabel 2.7. Ekivalensi mobil penumpang (emp)

Tipe alinyemen	Arus lalu lintas per arah (kend/jam)		emp		
	4/2 D	6/2D	MHV	LB	LT
Datar	2.250	3.400	1,6	1,7	2,5
	≥ 2.800	≥ 4.150	1,3	1,5	2,0
Perbukitan	1.700	2.600	2,2	2,3	4,3
	≥ 2.250	≥ 3.300	1,8	1,9	3,5
Pegunungan	1.450	2.150	2,6	2,9	4,8
	≥ 2.000	≥ 3.000	2,0	2,4	3,8

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Keterangan :

LV (kendaraan ringan) : kendaraan bermotor ber as dua dengan empat roda dan dengan jarak as 2m – 3m (meliputi : mobil penumpang, oplet, mikrobis, pick up dan truk kecil)

MHV (kendaraan berat menengah) : kendaraan bermotor dengan dua gandar, dengan jarak 3,5m – 5m (termasuk bus kecil, truk dua as dengan enam roda)

LT (Truk besar) : Truk tiga gandar dan truk kombinasi dengan jarak gandar $< 3,5$ m

LB (bus besar) : Bus dengan dua atau tiga gandar dengan jarak as 5m – 6m

2.4.4. Kecepatan Rencana

Kecepatan rencana adalah sesuai dengan fungsi jalannya. Kecepatan untuk satu ruas jalan direncanakan menggunakan kecepatan yang sama. Kecepatan untuk masing-masing fungsi jalan diatur seperti pada Tabel 2.8.

Tabel 2.8. Kecepatan rencana menurut Fungsi Jalan

Fungsi jalan	Kecepatan rencana, V_R (km/h)
1. Arteri Primer	50 – 100
2. Kolektor Primer	40 – 80
3. Arteri Sekunder	50 – 80
4. Kolektor Sekunder	30 – 50
5. Lokal Sekunder	30 – 50

(Sumber : RSNI T-14-2004)

Sedangkan menurut Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009, kecepatan rencana berdasarkan medannya dapat dilihat pada Tabel 2.9.

Tabel 2.9. Kecepatan Rencana Berdasarkan Medannya

Medan Jalan	V_R (km/jam) minimal	
	Antarkota	Perkotaan
Datar	120	80-100
Perbukitan	100	80
Pegunungan	80	60

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.4.5. Lebar Lajur dan Lebar Bahu Jalan

Untuk menentukan lebar lajur dan lebar bahu jalan adalah tergantung dari kelas jalan. Ketentuan lebar lajur dan lebar bahu jalan terdapat pada Tabel 2.10. berdasarkan peraturan No. 007/BM/2009

Tabel 2.10. Lebar Lajur dan Lebar Bahu Jalan

Lokasi Jalan Tol	V_R (km/jam)	Lebar Lajur (m)		Lebar Bahu Luar Diperkeras (m)		Lebar Bahu Dalam Diperkeras (m)
		Minimal	Ideal	Minimal	Ideal ^{*)}	
Antarkota	120	3,60	3,75	3,00	3,50	1,50
	100	3,60	3,60	3,00	3,50	1,50
	80	3,60	3,60	3,00	3,50	1,00
Perkotaan	100	3,50	3,60	3,00	3,50	1,00
	80	3,50	3,50	2,00	3,50	0,50
	60	3,50	3,50	2,00	3,50	0,50

*) dibutuhkan pada saat kendaraan besar mengalami kerusakan

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.4.6. Jarak Pandang

Jarak Pandang adalah jarak di sepanjang tengah-tengah suatu jalur jalan dari mata pengemudi ke suatu titik di muka pada garis yang dapat dilihat oleh pengemudi. Jarak pandang (S) diukur berdasarkan asumsi bahwa tinggi mata pengemudi adalah 108 cm dan tinggi halangan sebesar 60 cm diukur dari permukaan jalan. (Bina Marga, 2009).

2.4.6.1. Jarak Pandang Henti (Ss)

Jarak pandang henti adalah jarak pandangan pengemudi ke depan untuk berhenti dengan aman dan waspada. Jarak pandang henti terdiri dari 2 elemen jarak yaitu jarak awal reaksi dan jarak awal penggereman. Jarak pandang henti dapat terjadi pada dua kondisi yakni jarak pandang henti pada bagian datar dan jarak pandang henti akibat kelandaian. (Bina Marga, 2009)

- a. Jarak pandang henti pada bagian datar

$$S_S = 0,278 \times V_R \times T + 0,039 \frac{V_R^2}{a} \dots \dots \dots \quad (2.1.)$$

- b. Jarak pandang henti akibat kelandaian

$$S_S = 0,278 \times V_R \times T + \frac{V_R^2}{254 \left[\frac{a}{9,81} \pm G \right]} \dots \dots \dots \quad (2.2.)$$

Dimana :

V_R = kecepatan rencana (km/jam)

T = waktu tanggap (ditetapkan 2,5 detik)

a = tingkat perlambatan ditetapkan $3,4 \text{ m/det}^2$

G = kelandaian jalan (%)

Tabel 2.11. Jarak Pandangan Henti Minimum

V_R (km/jam)	Jarak Awal Reaksi (m)	Jarak Awal Pengereman (m)	Jarak Pandang Henti (m)	Perhitungan	Pembulatan
120	83,3	163,4	246,7	250	
100	69,4	113,5	182,9	185	
80	55,6	72,6	128,2	130	
60	41,7	40,8	82,5	85	

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol N0.007/BM/2009)

2.5. Elemen Geometrik Jalan

Pada perencanaan geometrik jalan terdapat beberapa elemen di dalamnya. Elemen-elemen tersebut akan dibahas lebih rinci pada sub bab- sub bab di bawah ini :

2.5.1. Alinemen Horizontal

Alinemen horizontal atau lengkung horizontal terdiridari dua komponen yaitu garis lurus (tangen) dan garis lengkung (tikungan). Di bawah ini adalah komponen-komponen yang menjelaskan alinemen horizontal lebih detail

2.5.1.1. Panjang Bagian Lurus

Ketentuan panjang bagian lurus karena pertimbangan faktor keselamatan. Ditinjau dari segi kelelahan pengemudi, panjang maksimum bagian jalan yang lurus harus ditempuh dalam waktu maksimum 2,5 menit (Departemen pekerjaan umum direktorat jenderal bina marga, 2009). Panjang bagian lurus ditetapkan oleh Tabel 2.12.

Tabel 2.12. Panjang bagian lurus maksimum

V_R (km/jam)	Panjang Bagian Lurus Maksimum (m)	
	Perhitungan	Pembulatan
140	5833,3	5850
120	5000,0	5000
100	4166,7	4200
80	3333,3	3350
60	2500,0	2500

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.5.1.2. Kemiringan Melintang Normal

Kemiringan melintang pada jalan dibuat agar air yang berada di perkerasan jalan dapat mengalir ke saluran pinggir jalan. Hal ini sangat penting mengingat pengaruh genangan air sangat berpengaruh pada keadaan perkerasan jalan. Kemiringan melintang jalan (e_n) bergantung dengan lapisan permukaan jalan. Semakin kedap air permukaan jalan, semakin landai kemiringan yang dibutuhkan. Kemiringan melintang jalan berkisar antara 2% - 4%.

2.5.1.3. Jari-jari Minimum

Ketika kendaraan melintasi tikungan dengan kecepatan tertentu, kendaraan akan mengalami gaya sentrifugal yang arahnya mendorong menjauhi pusat lingkaran sehingga akan mengurangi kenyamanan pengendara. Karenanya, perlu gaya untuk menyeimbangkan gaya sentrifugal yang terjadi. Gaya yang mengimbangi gaya sentrifugal berupa gaya gesekan antara ban dan permukaan jalan, dan komponen berat kendaraan akibat kemiringan melintang permukaan jalan. Dari penjelasan sebelumnya, didapatkan persamaan hubungan antara gaya sentrifugal, gaya gesek, dan gaya berat kendaraan sebagai berikut:

$$e + f = \frac{V^2}{127 R} \quad (2.3.)$$

Dari persamaan (2.4) didapatkan rumus jari-jari minimum sebagai berikut :

$$R_{\min} = \frac{V^2}{127 (e_{\max} + f_{\max})} \quad (2.4.)$$

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Dimana : R_{\min} = jari-jari tikungan minimum (m)

V_R = kecepatan rencana (km/jam)

e_{\max} = superelevasi maksimum (%)

f_{\max} = koefisien gesek maksimum

Besaran nilai superelevasi maksimum ditentukan berdasarkan Tabel 2.13. dan nilai koefisien gesek maksimum berdasarkan V rencana dapat dilihat pada Tabel 2.14.

Tabel 2.13. Superelevasi Maksimum Berdasarkan Tata Guna Lahan dan Iklim

Superelevasi Maksimum	Kondisi Yang Digunakan
10%	Maksimum untuk jalan tol antarkota
8%	Maksimum untuk jalan tol antarkota dengan curah hujan tinggi
6%	Maksimum untuk jalan tol perkotaan
4%	Maksimum untuk jalan tol perkotaan dengan kepadatan tinggi

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Besaran nilai koefisien gesek maksimum ditentukan berdasarkan tabel 2.14. sebagai berikut :

Tabel 2.14. Nilai Koefisien Gesek Maksimum berdasarkan V rencana

V_R (km/jam)	Koefisien Gesek Maksimum (f_{max})
120	0,092
100	0,116
80	0,140
60	0,152

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Tabel hasil perhitungan Rmin berdasarkan kecepatan yang direncanakan dapat dilihat pada Tabel 2.15.

Tabel 2.15. Panjang Jari-jari Minimum (dibulatkan)

e_{max} (%)	V_R (km/jam)	f_{max}	$(e/100+f)$	R_{min} (m)	
				Perhitungan	Pembulatan
10,0	120	0,092	0,192	590,6	590
10,0	100	0,116	0,216	364,5	365
10,0	80	0,140	0,240	210,0	210
10,0	60	0,152	0,252	112,5	110
8,0	120	0,092	0,172	659,2	660
8,0	100	0,116	0,196	401,7	400
8,0	80	0,140	0,220	229,1	230
8,0	60	0,152	0,232	122,2	120
6,0	120	0,092	0,152	746,0	745
6,0	100	0,116	0,176	447,4	445
6,0	80	0,140	0,200	252,0	250
6,0	60	0,152	0,212	133,7	135
4,0	120	0,092	0,132	859,0	860
4,0	100	0,116	0,156	504,7	505
4,0	80	0,140	0,180	280,0	280
4,0	60	0,152	0,192	147,6	150

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Perhitungan nilai superelevasi juga bisa didapatkan dari rumusan-rumusan di bawah ini :

$$D = \frac{1432,39}{R_d} \quad (2.5.)$$

$$D_{\max} = \frac{181913,53 (e_{\max} + f_{\max})}{V_d^2} \quad (2.6.)$$

$$D_p = \frac{181913,53 \cdot e_{\max}}{V_r^2} \quad (2.7.)$$

$$(e + f) = (e_{\max} + f_{\max}) \cdot \frac{D}{D_{\max}} \quad (2.8.)$$

$$h = \left(e_{\max} \cdot \frac{V_d^2}{V_r^2} \right) - e_{\max} \quad (2.9.)$$

$$\tan \alpha_1 = \frac{h}{D_p} \quad (2.10.)$$

$$\tan \alpha_2 = \frac{f_{\max} - h}{D_{\max} - D_p} \quad (2.11.)$$

$$M_o = \frac{D_p \cdot (D_{\max} - D_p) \cdot (\tan \alpha_2 - \tan \alpha_1)}{2 \cdot D_{\max}} \quad (2.12.)$$

Untuk $D < D_p$,

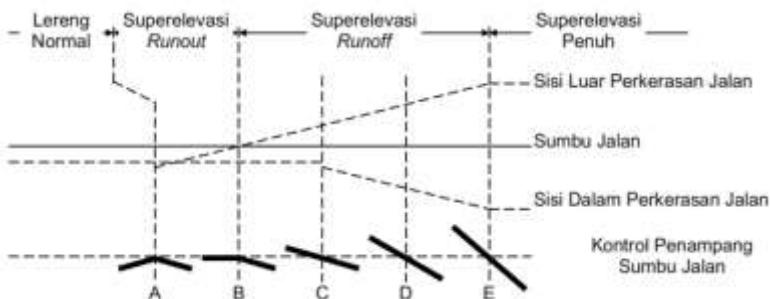
$$f(D) = M_o \left(\frac{D}{D_p} \right)^2 \times \tan \alpha_1 \quad (2.13.)$$

Untuk $D > D_p$,

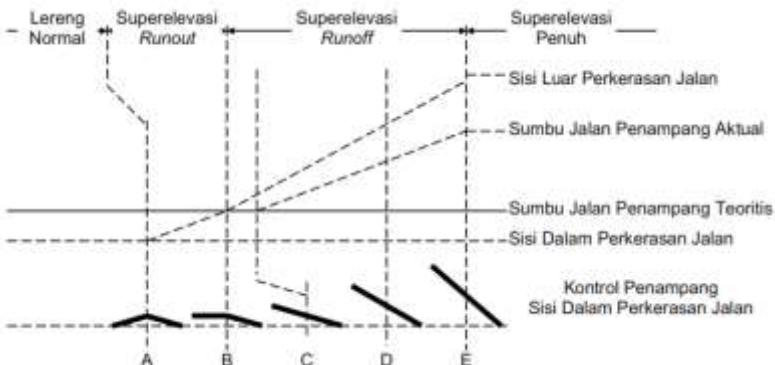
$$f(D) = M_o \frac{(D_{\max} - D)}{(D_{\max} - D_p)} \times \tan \alpha_2 \quad (2.14.)$$

2.5.1.4. Pencapaian Superelevasi

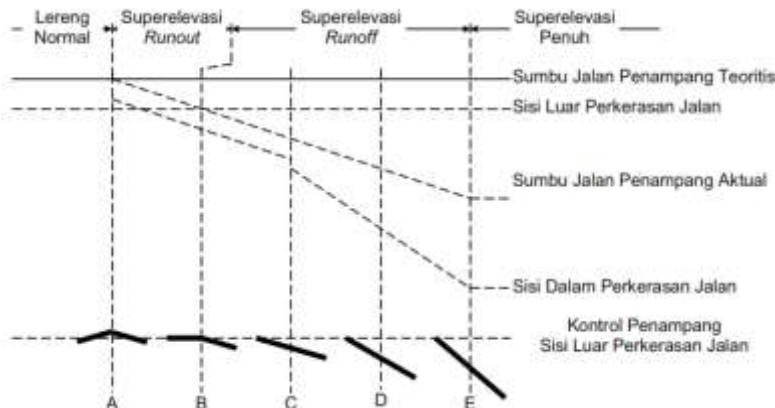
Menurut Bina Marga 2009, metode yang digunakan dalam pencapaian superelevasi menurut terdapat tiga cara yakni dengan sumbu putar sumbu jalan, dengan sumbu putar sisi dalam perkerasan jalan, dan dengan sumbu putar sisi luar perkerasan jalan. Ketiganya akan disajikan pada Gambar 2.3. sampai dengan Gambar 2.5.



Gambar 2.3. Diagram Superelevasi dengan sumbu putar sumbu jalan



Gambar 2.4. Diagram Superelevasi dengan sumbu putar sisi dalam perkerasan jalan



Gambar 2. 5. Diagram Superelevasi dengan sumbu putar sisi luar perkerasan jalan

2.5.1.5. Lengkung Peralihan

Lengkung peralihan atau Ls fungsinya untuk memberi kesempatan pengemudi untuk mengantisipasi perubahan alinemen jalan dari bentuk lurus sampai bagian lengkung jalan.

a. Panjang lengkung peralihan minimum

Panjang spiral minimum ditetapkan berdasarkan pertimbangan kenyamanan pengemudi dan pergeseran posisi lateral kendaraan. Kriteria berdasarkan pergeseran lateral dimaksudkan untuk memberikan kurva spiral yang cukup panjang untuk menghasilkan pergeseran posisi lateral kendaraan dalam jalurnya yang konsisten dengan yang dihasilkan oleh jalur spiral alami kendaraan. (AASHTO 2011)

$$L_{S\min} = \sqrt{24(p_{\min})R} \quad (2.15.)$$

Ket : $L_{S,\min}$ = panjang spiral minimum (m)

p_{\min} = jarak minimum antara spiral dan circle,
ditetapkan 0,20 m

R = jari-jari (m)

b. Panjang lengkung peralihan maksimum

Pengalaman internasional menunjukkan bahwa ada kebutuhan untuk membatasi panjangnya kurva transisi spiral. Spiral tidak boleh terlalu panjang (relatif terhadap panjang kurva melingkar) sehingga pengemudi disesatkan oleh ketajaman kurva yang mendekat. (AASHTO 2011). Panjang spiral maksimum dapat dihitung berdasarkan rumusan di bawah ini.

$$L_{S,\max} = \sqrt{24(p_{\max})R} \quad (2.16.)$$

Ket : $L_{S,\max}$ = panjang spiral maksimum (m)

p_{\max} = jarak minimum antara spiral dan circle,
ditetapkan 1,0 m

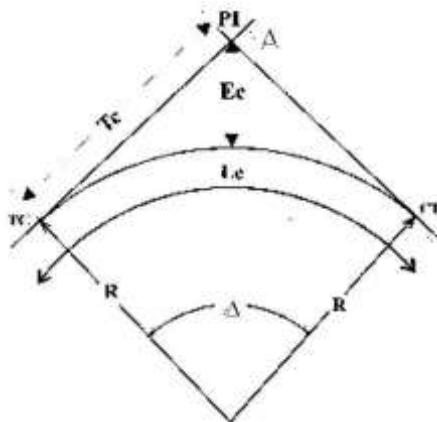
R = jari-jari (m)

2.5.1.6. Jenis-jenis Lengkung Horizontal

Pada lengkung horizontal terdapat beberapa jenis tikungan, diantaranya full circle, spiral-circle-spiral, dan spiral-spiral. Penjelasan mengenai lengkung horizontal akan dijelaskan lebih terperinci pada penjelasan di bawah ini

a. Full Circle

Full circle adalah tikungan yang berbentuk busur lingkaran penuh. Jenis tikungan ini memiliki satu titik pusat lingkaran dengan jari-jari yang seragam. Tikungan full circle digunakan jika nilai superelevasi lebih kecil dari 3%. Gambar tikungan full circle dapat dilihat pada Gambar 2.3.



(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

Gambar 2.6. Lengkung Full Circle

$$Tc = R \tan \frac{1}{2} \Delta \quad (2.17.)$$

$$c = \frac{\Delta}{360^\circ} 2\pi R \quad (2.18.)$$

$$Ec = \frac{R}{\cos \Delta/2} \tan \frac{1}{2} \Delta \quad (2.19.)$$

$$Ec = Tc \tan \frac{1}{4} \Delta \quad (2.20.)$$

Keterangan :

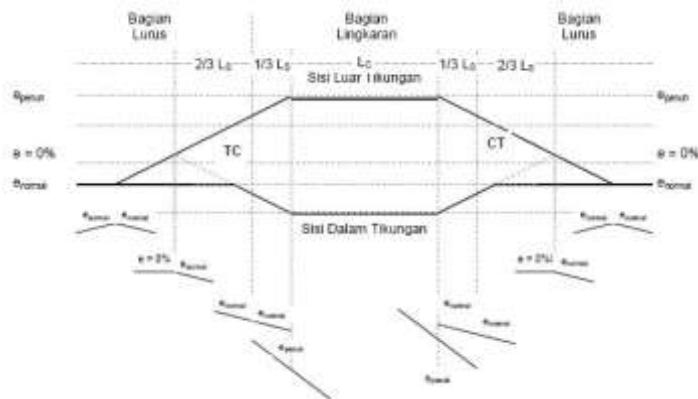
Tc = Panjang tangen dari Point of Intersection (m)
titik awal peralihan dari posisi lurus ke lengkung

R = Jari-jari alinemen horizontal (m)

Δ = Sudut horizontal alinemen (°)

E = Jarak dari Point of Intersection ke sumbu jalan arah
pusat lingkaran (m)

Lc = Panjang busur lingkaran (m)

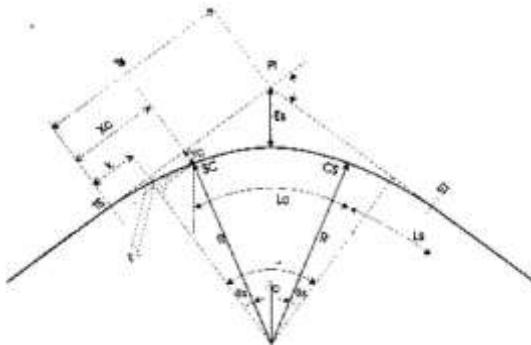


Gambar 2.7. Diagram Superelevasi Full Circle

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

b. Spiral-Circle-Spiral

Spiral-Circle-Spiral adalah tikungan yang terdiri dari 1 lengkung lingkaran dan dua lengkung spiral. Lengkung ini digunakan bila nilai superlelevasi $\geq 3\%$ dan panjang $L_s > 20$ meter.



Gambar 2.8. Lengkung Spiral-Circle-Spiral

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

$$\theta_s = \frac{90 L_s}{\pi R} \quad (2.21.)$$

$$L_c = \frac{(\Delta - 2 \theta_s) * \pi R}{180} \quad (2.22.)$$

$$p = \frac{L_s^2}{6 R} - R (1 - \cos \theta_s) \quad (2.23.)$$

$$k = L_s - \frac{L_s^3}{40 R^2} - R * \sin \theta_s \quad (2.24.)$$

$$T_s = (R + p) * \operatorname{tg} \left(\frac{1}{2} \Delta \right) + k \quad (2.25.)$$

$$E = \frac{(R + p)}{\cos \left(\frac{1}{2} \Delta \right)} - R \quad (2.26.)$$

$$X_s = L_s \left(1 - \frac{L_s^2}{40 * R^2} \right) \quad (2.27.)$$

$$Y_s = \frac{L_s^2}{6 * R} \quad (2.28.)$$

dimana :

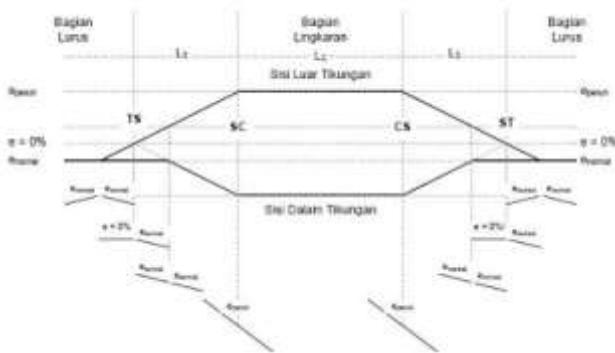
θ_s = Sudut spiral pada titik SC

L_s = Panjang lengkung spiral

R = Jari-jari alinemen horisontal (m)

Δ = Sudut alinemen horisontal, ${}^\circ$

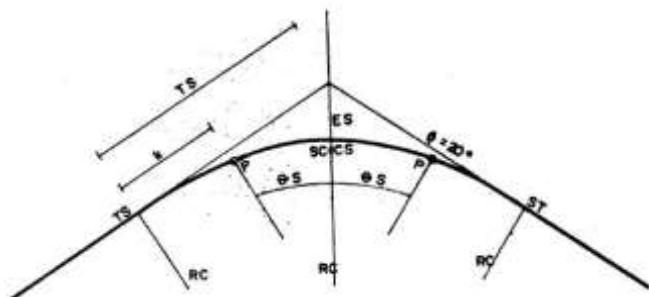
- L_c = Panjang busur lingkaran (m)
 T_s = Jarak titik T_s dari PI (m)
 = Titik awal mulai masuk ke daerah lengkung
 E = Jarak dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (m)
 X_s, Y_s = Koordinat titik peralihan dari spiral ke circle (SC), m



Gambar 2.9. Diagram superelevasi lengkung spiral-circle-spiral
*(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
 No.007/BM/2009)*

c. Spiral-Spiral

Spiral-Spiral adalah jenis tikungan yang terdiri dari dua lengkung spiral. Lengkung spiral-spiral digunakan jika nilai superelevasi lebih dari atau sama dengan 3% dan panjang $L_s \leq 20$ meter. Di bawah ini adalah parameter-parameter pada lengkung Spiral-Spiral.



Gambar 2.10. Lengkung Spiral-Spiral

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

$$\theta_s = \frac{1}{2} \Delta \quad (2.29.)$$

$$p = Yc - R(1 - \cos \theta_s)$$

(2.21)

$$k = Ls - \frac{Ls^3}{40 R^2} - R \sin \theta_s \quad (2.30.)$$

$$Ts = (R + p) \tan \theta_s + k \quad (2.31.)$$

$$Es = \frac{(R+p)}{\cos \theta_s} - R \quad (2.32.)$$

Keterangan :

θ_s = Sudut spiral pada titik SC = CS

Ls = Panjang lengkung spiral

R = Jari-jari alinemen horizontal (m)

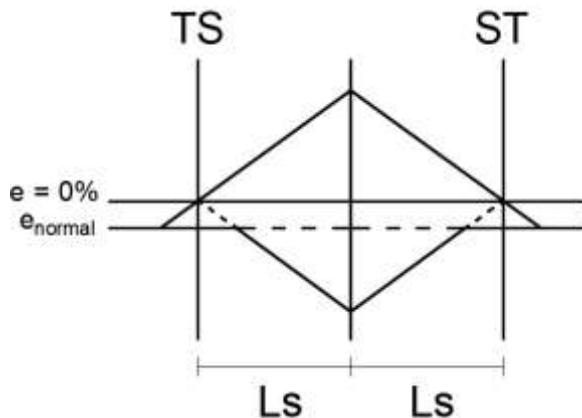
Δ = Sudut alinyemen horisontal ($^{\circ}$)

Lc = Panjang bususr lingkaran (m)

Ts = Jarak titik TS dari PI (m)

= Titik awal mulai masuk ke daerah lengkung

E = Jari dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (m)



Gambar 2.11. Diagram Superelevasi Spiral-Spiral
(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.5.1.7. Kebebasan Samping pada Tikungan

Tujuan dari adanya kebebasan pada tikungan ialah untuk memberikan kemudahan pandangan pada saat di tikungan dengan membebaskan obyek-obyek yang menghalangi pandangan pengemudi. Berikut adalah formula yang digunakan untuk perhitungan kebebasan samping pada tikungan.

$$R' = R - 0,5 \cdot L_{lajur} \quad (2.33.)$$

Untuk $S_s < L_t$,

$$M = R' \left[1 - \cos \left(\frac{90 S_s}{\pi R'} \right) \right] \quad (2.34.)$$

Untuk $S_s > L_t$,

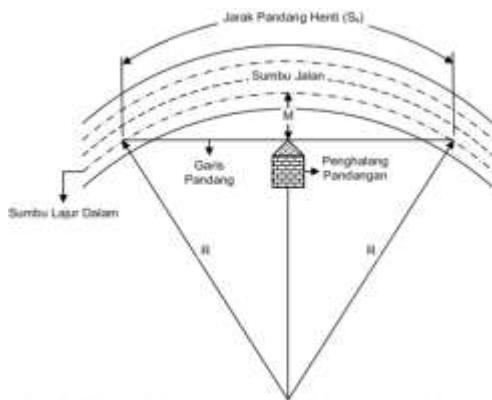
$$M = R' \left[1 - \cos \left(\frac{90 S_s}{\pi R'} \right) \right] + 0,5(S_s - L_c) \sin \left(\frac{90 L_t}{\pi R'} \right) \quad (2.35.)$$

Dimana : M = kebebasan samping (m)

R = jari-jari tikungan (m)

R' = jari-jari sumbu lajur dalam (m)

$$S_s = \text{jarak pandang (m)}$$
$$L = \text{panjang lengkung (m)}$$



Gambar 2.12. Ilustrasi Komponen untuk Menentukan Daerah Bebas Samping

Untuk menentukan daerah kebebasan samping digunakan Tabel 2.16. ,Tabel 2.17. dan Tabel 2.18. yang terlampir di bawah ini.

Tabel 2.16. Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s < L_c$

R (m)	Daerah bebas samping di tikungan, M (m)			
	V_R = 120 km/jam	V_R = 100 km/jam	V_R = 80 km/jam	V_R = 60 km/jam
1.627	4,80			
1.500	5,21			
1.400	5,58			
1.300	6,00			
1.200	6,50			
1.140	6,84	3,75		
1.000	7,80	4,28		
900	8,67	4,75		
800	9,75	5,34		
700	11,13	6,10		
600	12,97	7,12		
563	R _{min} = 590	7,59	3,75	
500		8,53	4,22	
400		10,65	5,27	
300		R _{min} = 365	7,01	
250			8,40	
240			8,74	3,75
200			R _{min} = 210	4,50
175				5,14
150				5,98
140				6,40
130				6,89
120				7,45
				R _{min} = 110

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

Tabel 2.17. Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s > L_c$ dimana
 $S_s - L_c = 25$ m

R (m)	Daerah bebas samping di tikungan, M (m)			
	V_R = 120 km/jam	V_R = 100 km/jam	V_R = 80 km/jam	V_R = 60 km/jam
1.611	4,80			
1.500	5,15			
1.400	5,52			
1.300	5,95			
1.200	6,44			
1.119	6,90	3,75		
1.000	7,72	4,20		
900	8,58	4,66		
800	9,65	5,24		
700	11,02	5,99		
600	12,85	6,99		
542	$R_{min} = 590$	7,73	3,75	
500		8,38	4,06	
400		10,46	5,08	
300		$R_{min} = 365$	6,76	
250			8,10	
220			9,21	3,75
200			$R_{min} = 210$	4,11
175				4,70
150				5,47
140				5,86
130				6,31
120				6,82
				$R_{min} = 110$

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
 No.007/BM/2009)

Tabel 2.18. Daerah Bebas Samping di Tikungan dengan $S_s > L_c$ dimana $S_s - L_c = 50$ m

R (m)	Daerah bebas samping di tikungan, M (m)			
	V_R = 120 km/jam	V_R = 100 km/jam	V_R = 80 km/jam	V_R = 60 km/jam
1.562	4,80			
1.500	5,00			
1.400	5,35			
1.300	5,77			
1.200	6,25			
1.057	7,09	3,75		
1.000	7,49	3,96		
900	8,32	4,40		
800	9,36	4,95		
700	10,69	5,66		
600	12,46	6,60		
500	$R_{min} = 590$		7,91	
480		8,25	3,75	
400		9,88	4,49	
300		$R_{min} = 365$		5,99
250			7,18	
200			$R_{min} = 210$	
175				
157				3,75
150				3,93
140				4,21
130				4,53
120				4,91
				$R_{min} = 110$

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

2.5.1.8. Pelebaran Pada Tikungan

Tujuan dari pelebaran pada tikungan untuk mempertahankan kondisi pelayanan operasional lalu lintas di bagian tikungan. Dengan kecepatan rencana yang sama, pengemudi tetap akan merasa nyaman ketika melewati tikungan. Pelebaran pada tikungan dapat dihitung dengan rumus di bawah ini :

$$U = \mu + R - \sqrt{R^2 - L^2} \quad (2.36.)$$

$$F_A = \sqrt{R^2 + A(2 \cdot L + A)} - R \quad (2.37.)$$

$$Z = \frac{0,105 \cdot V}{\sqrt{R}} \quad (2.38.)$$

$$W_c = N(U + C) + (N - 1)F_A + Z \quad (2.39.)$$

$$W = W_c - W_n \quad (2.40.)$$

Keterangan : W : pelebaran jalan pada tikungan (m)

W_C : lebar jalan pada tikungan (m)

W_n : lebar jalan pada jalan lurus (m)

Pelebaran jalur lalu lintas di tikungan berdasarkan kecepatan rencana dan radius tikungan ditetapkan pada Tabel 2.19.

Tabel 2.19. Pelebaran Jalur Lalu Lintas di Tikungan

R (m)	V _R = 120 km/jam		V _R = 100 km/jam		V _R = 80 km/jam		V _R = 60 km/jam	
	W _c (m)	Pelebaran, W (m)						
3000	7,24	0,04	7,21	0,01	7,17	0,00	7,13	0,00
2500	7,27	0,07	7,23	0,03	7,19	0,00	7,15	0,00
2000	7,31	0,11	7,27	0,07	7,22	0,02	7,18	0,00
1500	7,38	0,18	7,33	0,13	7,27	0,07	7,22	0,02
1000	7,49	0,29	7,43	0,23	7,37	0,17	7,30	0,10
900	7,53	0,33	7,46	0,26	7,39	0,19	7,33	0,13
800	7,57	0,37	7,50	0,30	7,43	0,23	7,36	0,16
700	7,62	0,42	7,55	0,35	7,47	0,27	7,40	0,20
600	7,69	0,49	7,61	0,41	7,53	0,33	7,45	0,25
500	$R_{\text{min}} = 590 \text{ m}$		7,69	0,49	7,60	0,40	7,51	0,31
400			7,81	0,61	7,71	0,51	7,61	0,41
300			$R_{\text{min}} = 365 \text{ m}$		7,88	0,68	7,77	0,57
250					8,02	0,82	7,89	0,69
200					$R_{\text{min}} = 210 \text{ m}$		8,07	0,87
150							8,35	1,15
140							8,43	1,23
130							8,52	1,32
120							8,63	1,43
110							8,76	1,56
100							$R_{\text{min}} = 110 \text{ m}$	

Pelebaran yang nilainya lebih kecil dari 0,60 m dapat diabaikan. Untuk jalan 6/2 D, nilai pelebaran dikali 1,5, sedangkan untuk jalan 8/2 D nilai pelebaran dikali 2,0.

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

2.5.1.9. Stasining Alinemem Horizontal

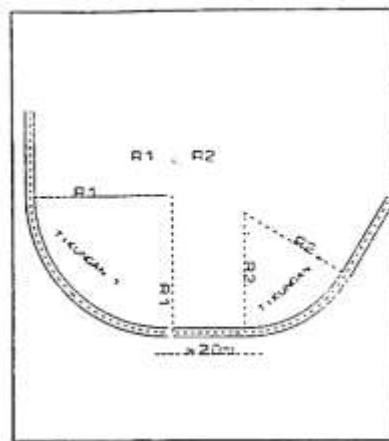
Stasining berfungsi untuk mengetahui letak parameter-parameter pada lengkung horizontal. Formula untuk perhitungan stasining lengkung horizontal adalah sebagai berikut.

STA TS = STA awal

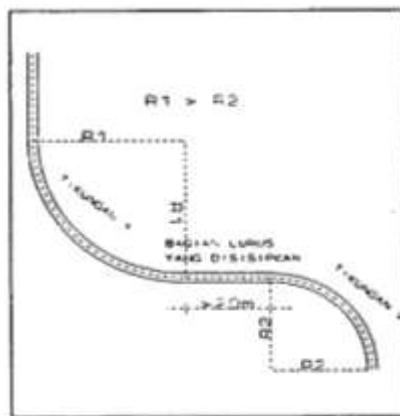
2.5.1.10. Gabungan Alinemen Horizontal

Gabungan alinemen horizontal atau tikungan berurutan terdiri dari 2 macam yaitu tikungan berurutan searah dan tikungan berurutan balik arah. Ketentuan tentang penggunaan tikungan berurutan adalah sebagai berikut :

1. Setiap tikungan berurutan harus disisipi bagian lurus yang memiliki kemiringan normal dengan ketentuan sebagai berikut :
 - a. Pada tikungan berurutan searah, panjang bagian lurus minimal 20 m
 - b. Pada tikungan berurutan balik arah panjang bagian lurus minimal 30 m
2. Jika $R_2/R_1 > 2/3$, tikungan berurutan searah harus dihindarkan
3. Jika $R_2/R_1 < 2/3$, tikungan berurutan balik arah harus disisipi bagian lurus atau bagian spiral



Gambar 2.13. Tikungan berurutan searah dengan sisipan bagian lurus minimum



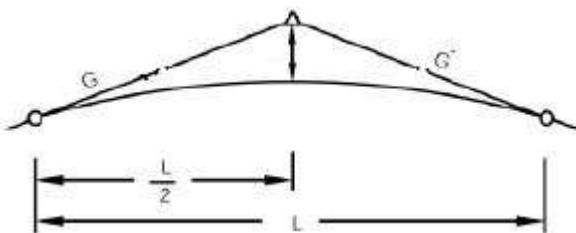
Gambar 2.14. Tikungan berurutan balik arah dengan sisipan bagian lurus minimum

2.5.2. Alinemen Vertikal

Menurut Sukirman, Alinyemen vertikal atau biasa juga disebut penampang melintang jalan didefinisikan sebagai perpotongan antara potongan bidang vertikal dengan badan jalan arah memanjang.

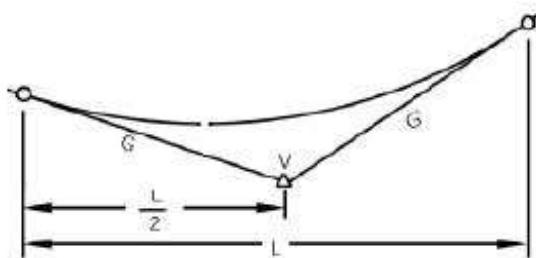
2.5.2.1. Bagian-bagian Alinemen Vertikal

Pada alinemen vertikal terdapat dua bagian yaitu bagian lurus dan bagian lengkung. Bagian lurus dapat berupa landai positif (tanjakan), landai negatif (turunan), atau landai nol (datar). Sedangkan bagian lengkung dapat berupa lengkung cekung atau lengkung cembung.



Gambar 2.15. Lengkung Vertikal Cembung

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

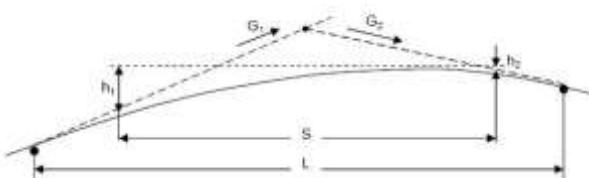


Gambar 2.16. Lengkung Vertikal Cekung

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

2.5.2.2. Persamaan Lengkung Vertikal

a. Lengkung Vertikal Cembung



Gambar 2.17. Lengkung Vertikal Cembung S < L

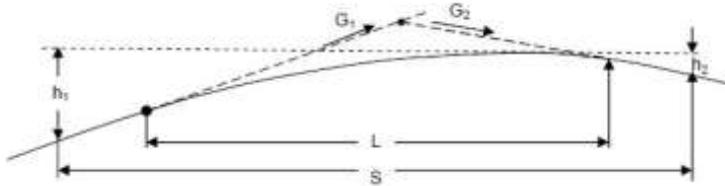
(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

$$L = \frac{As^2}{658} \quad (2.44.)$$

dimana : L = Panjang lengkung vertikal (m)

A = Perbedaan aljabar landai (%)

S = Jarak pandang henti (m)



Gambar 2.18. Lengkung Vertikal Cembung $S > L$

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

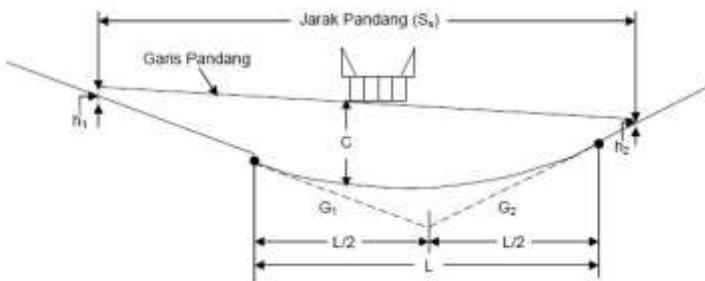
$$L = 2S - \frac{658}{A} \quad (2.45.)$$

dimana : L = Panjang lengkung vertikal (m)

A = Perbedaan aljabar landai (%)

S = Jarak pandang henti (m)

b. Lengkung Vertikal Cekung



Gambar 2.19. Lengkung Vertikal Cekung

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

Untuk $S < L$

$$L = \frac{AS^2}{120 + 3.50S} \quad (2.46.)$$

Untuk $S > L$

$$L = 2S - \frac{120 + 3.5S}{A} \quad (2.47.)$$

c. Kontrol Panjang Lengkung Vertikal Minimum

Kontrol nilai panjang lengkung vertikal minimum L_{\min} pada kondisi $S > L$ sesuai dengan peraturan Bina Marga 2009 adalah $L_{\min} = 0,6 \cdot V_R$.

d. Faktor Kenyamanan untuk Lengkung Vertikal Cekung

Pada lengkung vertikal cekung terdapat faktor kenyamanan. Karenanya, panjang lengkung vertikal cekung harus lebih besar dari $AV^2/395$.

2.5.2.3. Kelandaian Jalan

Ditinjau dari titik awal perencanaan, pada alinemen vertikal terdapat landai positif dan landai negatif. Landai positif berupa tanjakan dan landai negatif berupa turunan.

a. Landai Minimum

Beberapa ketentuan mengenai kelandaian minimum adalah sebagai berikut :

- Untuk jalan di atas timbunan yang tidak memiliki kerb dan kemiringan melintang jalan yang sudah memadai untuk mengakirkan air, maka digunakan kelandaian datar.
- Untuk jalan di atas timbunan dan berada pada medan datar serta memiliki kerb, maka digunakan kelandaian datar 0,15%
- Untuk jalan di atas galian dan memiliki kerb, maka digunakan kelandaian datar 0,3% - 0,5%

b. Landai Maksimum

Berdasarkan Geometri Jalan Bebas Hambatan untuk Jalan Tol No. 007/BM/2009 landai maksimum harus memenuhi ketentuan sebagaimana Tabel 2.20.

Tabel 2.20. Kelandaian Maksimum

V_R (km/jam)	Kelandaian Maksimum (%)		
	Datar	Perbukitan	Pegunungan
120	3	4	5
100	3	4	6
80	4	5	6
60	5	6	6

(Sumber : Departemen pekerjaan umum direktorat jenderal bina marga, 2009)

c. Panjang Kritis Kelandaian

Panjang landai kritis yaitu panjang landai maksimum dimana kendaraan dapat mempertahankan kecepatannya sedemikian rupa, yang ditetapkan atas dasar besarnya landai (tanjakan) dan penurunan kecepatan kendaraan berat sebesar 15 km/jam (Departemen pekerjaan umum direktorat jenderal bina marga, 2009). Panjang kritis ditetapkan dari Tabel 2.21. sebagai berikut.

Tabel 2.21. Panjang Kritis Kelandaian

V_R (km/jam)	Landai (%)	Panjang Landai Kritis (m)
120	3	800
	4	500
	5	400
100	4	700
	5	500
	6	400
80	5	600
	6	500
60	6	500

(Sumber : Departemen pekerjaan umum direktorat jenderal bina marga, 2009)

2.6. Perencanaan Tebal Perkerasan Kaku

Perkerasan kaku adalah struktur yang terdiri dari pelat beton yang bersambung (tidak menerus) tanpa tulangan atau dengan tulangan, atau menerus dengan tulangan. Perkerasan kaku terletak di atas pondasi bawah ata dasar tanah. Pada permukaan perkerasan kaku dapat dilapisi aspal atau bisa juga tidak dilapisi oleh aspal.

Pada perkerasan kaku, daya dukung perkerasan diperoleh dari pelat beton. Keawetan dan kekuatan perkerasan beton dipengaruhi oleh sifat, daya dukung, dan keseragaman tanah dasar.

2.6.1. Jenis-jenis Perkerasan Kaku

Ada empat jenis perkerasan kaku yakni sebagai berikut :

1. Perkerasan beton semen bersambung tanpa tulangan (jointed plain concrete pavement)
2. Perkerasan beton semen bersambung dengan tulangan (jointed reinforced concrete pavement)
3. Perkerasan beton semen menerus dengan tulangan (continuously reinforced concrete pavement)
4. Perkerasan beton semen pra tekan (prestressed concrete pavement)

2.6.2. Umur Rencana

Umur rencana perkerasan jalan ditentukan berdasarkan klasifikasi fungsional jalan, pola lalu-lintas serta nilai ekonomi jalan yang bersangkutan. Umumnya perkerasan akan direncanakan dengan umur rencana 40 tahun seperti yang tercantum di Tabel 2.22.

Tabel 2.22. Umur Rencana Pekerjaan Jalan Baru

Jenis Perkerasan	Elemen Perkerasan	Umur Rencana (tahun) ⁽¹⁾
Perkerasan lentur	Lapisan aspal dan lapisan berbutir ⁽²⁾	20
	Fondasi jalan	40
	Semua perkerasan untuk daerah yang tidak dimungkinkan pelapisan ulang (overlay), seperti jalan perkotaan, underpass, jembatan, terowongan	
	Cement Treated Based (CTB)	
Perkerasan kaku	Lapis fondasi atas, lapis fondasi bawah, lapis beton semen, dan fondasi jalan	
Jalan tanpa penutup	Semua elemen (termasuk fondasi jalan)	Minimum 10

Catatan :

1. Jika dianggap sulit menggunakan umur rencana diatas, maka dapat digunakan umur rencana berbeda, namun sebelumnya harus dilakukan analisis dengan discounted lifecycle cost yang dapat menunjukkan bahwa umur rencana tersebut dapat memberikan discounted lifecycle cost terendah. Nilai bunga diambit dan nilai bunga rata-rata dari Bank Indonesia, yang dapat diperoleh dari <http://www.bi.go.id/web/en/Monefer/Bi+Rate/Data+Bi+Rate/>
2. Umur rencana harus memperhitungkan kapasitas jalan.

(Sumber : Kementerian PUPR Direktorat Jenderal Bina Marga, 2018)

2.6.3. CBR Desain Tanah Dasar

CBR desain tanah diperlukan untuk desain fondasi jalan. Nilai CBR tanah dasar bisa diperoleh dari korelasi nilai N SPT ke qc, lalu nilai qc dikorelasikan dengan nilai CBR. Korelasi nilai N SPT sampai menghasilkan nilai CBR dapat dilihat pada sub bab 2.5.3.1. dan sub bab 2.5.3.2.

2.6.3.1. Korelasi Nilai N SPT ke qc

Nilai N SPT dapat dikorelasikan ke nilai qc sesuai dengan Tabel 2.23. dan Tabel 2.24. di bawah.

Tabel 2.23. Korelasi Nilai N SPT ke qc

Konsistensi Tanah	Nilai N SPT	Taksiran Harga Tahanan Conus, qc (Dari Sondir) kg/cm ²
Sangat Lunak (Very Soft)	0 - 2,5	0 - 10
Lunak (Soft)	2,5 - 5	10 - 20
Menengah (medium)	5 - 10	20 - 40
Kaku (Stiff)	10 -20	40 - 75
Sangat Kaku (very Stiff)	20 - 40	75 - 150
Keras (Hard)	> 40	> 150

(Sumber : Mochtar 2006, direvisi 2012)

Tabel 2.24. Korelasi Nilai N SPT ke qc

Kepadatan	Relatif Density (γd)	Nilai N SPT	Tekanan Konus qc (kg/cm^2)	Sudut Geser (ϕ)
Very Loose (sangat lepas)	< 0,2	< 4	< 20	< 30
Loose (lepas)	0,2 – 0,4	4 – 10	20 – 40	30 – 35
Medium Dense (agak kompak)	0,4 – 0,6	10 – 30	40,0 – 120	35 – 40
Dense (kompak)	0,6 – 0,8	30 – 50	120 – 200	40 – 45
Very Dense (sangat kompak)	0,8 – 1,0	> 50	> 200	> 45

(Sumber : Mayerhof, 1965)

2.6.3.2. Korelasi Nilai qc ke CBR

Menurut (Rahardjo 2008), nilai qc dapat dikorelasikan ke nilai CBR sesuai dengan persamaan di bawah ini. Untuk korelasi tanah lempung dapat dilihat pada persamaan 2.48. dan persamaan 2.49 untuk korelasi tanah pasir.

$$\text{CBR} = \frac{1}{2} q_c \quad (2.48.)$$

$$\text{CBR} = \frac{1}{3} q_c \quad (2.49.)$$

2.6.4. Volume Lalu Lintas

Volume lalu lintas dianalisis berdasarkan hasil perhitungan volume beban lalu lintas yang akan dipikul oleh perkerasan pada tahun perencanaan dan diproyeksikan ke umur rencana perkerasan. Elemen utama beban lalu lintas dalam desain adalah:

1. Beban gandar kendaraan komersial.
2. Volume lalu lintas yang dinyatakan dalam beban sumbu standar.

2.6.5. Kelompok Sumbu Kendaraan

Konfigurasi sumbu untuk perencanaan terdiri atas 5 jenis kelompok sumbu sebagai berikut :

- Sumbu tunggal roda tunggal (STRT).
- Sumbu tunggal roda ganda (STRG).
- Sumbu tandem roda tunggal (STdRT).
- Sumbu tandem roda ganda (STdRG).
- Sumbu tridem roda ganda (STrRG).

2.6.6. Jumlah Kelompok Sumbu

Perhitungan jumlah kelompok sumbu tiap-tiap jenis kendaraan adalah untuk menghitung kebutuhan tebal perkerasan beton semen (Manual Desain Perkerasan Jalan, 2018). Penentuan jumlah kelompok seumbu kendaraan berdasarkan jenis kendaraannya adalah seperti Tabel 2.25. berikut

Tabel 2.25. Jumlah Kelompok Sumbu

Jenis Kendaraan Berdasarkan Klasifikasi Amerika	Ukuran	Rasio Lengkap ke-Lengkap	Karakteristik geometri	Tebal Minimun Sumbu (mm)		Pabrik Perkerasan Beton (PPBB) / Perkerasan (PPB) / Perkerasan Beton Semen	
				Standar Minimum Sumbu ke-Lengkap	Standar Minimum Sumbu ke-Lengkap ke-Lengkap	Standar Minimum Sumbu ke-Lengkap ke-Lengkap	Standar Minimum Sumbu ke-Lengkap ke-Lengkap
1	1	Isoperimetrik	1.1	30.0	31.7	34.0	34.0
2-3-4	2, 3, 4	Isoperimetrik / Angket 1 / Mesin mesin roda	1.0	30.0	30.0	30.0	30.0
5a	No	Roda-kotak	1.0	—	—	—	—
5b	No	Roda-kotak	1.0	—	—	—	—
6a-f	6, f	Truk 2 sumbu - sangkar roda	1.0	Isoperimetrik	32	40.0	40.0
6b-e	6, g	Truk 2 sumbu - sangkar	1.0	Isoperimetrik	32	40.0	40.0
6b-f	7, f	Truk 2 sumbu - sangkar-sangkar	1.2	Isoperimetrik	32	—	—
6b-g	7, g	Truk 2 sumbu - sangkar-sangkar	1.2	Isoperimetrik	32	—	—
6b-h	8, f	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	—	—
6b-i	8, g	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	—	—
6b-j	8, h	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	—	—
7a-f	8, f	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-g	8, g	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-h	8, h	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-i	9, f	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-j	9, g	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-k	9, h	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-l	10, f	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-m	10, g	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-n	10, h	Truk 2 sumbu - tandem	1.2	Isoperimetrik	32	38.0	38.0
7a-o	11	Truk 2 sumbu - tandem	1.0-0.02	—	—	—	—
7a-p	12	Truk 2 sumbu - tandem	1.0-0.02	—	—	—	—
7a-q	13	Truk 2 sumbu - tandem	1.0-0.02	—	—	—	—
7a-r	14	Truk 2 sumbu - tandem	1.0-0.02	—	—	—	—

(Sumber : Manual Desai Perkerasan Jalan, 2018)

2.6.7. Faktor Pertumbuhan Lalu Lintas

Faktor pertumbuhan lalu lintas berdasarkan data-data pertumbuhan series atau formulasi korelasi dengan faktor

pertumbuhan lain yang berlaku. Jika tidak tersedia maka faktor pertumbuhan lalu lintas didasarkan pada Tabel 2.26.

Tabel 2.26. Faktor Pertumbuhan lalu Lintas

	Jawa	Sumatera	Kalimantan	Rata-rata Indonesia
Arteri dan perkotaan	4,80	4,83	5,14	4,75
Kolektor rural	3,50	3,50	3,50	3,50
Jalan desa	1,00	1,00	1,00	1,00

(Sumber : Kementerian PUPR Direktorat Jenderal Bina Marga, 2018)

Pertumbuhan lalu lintas selama umur rencana dihitung dengan faktor pertumbuhan kumulatif (*Cumulative Growth Factor*) berikut:

$$R = \frac{(1+0,01 i)^{UR}-1}{0,01 i} \quad (2.50.)$$

dimana: R = faktor pengali pertumbuhan lalu lintas kumulatif

i = laju pertumbuhan lalu lintas tahunan (%)

UR = umur rencana (tahun)

2.6.8. Lalu Lintas pada Lajur Rencana

Lajur rencana adalah salah satu lajur lalu lintas dari suatu ruas jalan yang menampung lalu lintas kendaraan niaga (truk dan bus) paling besar. Beban lalu lintas pada lajur rencana dinyatakan dalam kumulatif beban gandar standar (ESA) dengan memperhitungkan faktor distribusi arah (DD) dan faktor distribusi lajur kendaraan niaga (DL) (Manual Desain Perkerasan Jalan, 2018).

Untuk jalan dua arah, faktor distribusi arah (DD) umumnya diambil 0,5 kecuali pada lokasi-lokasi yang jumlah kendaraan niaga cenderung lebih tinggi pada satu arah tertentu. Tabel 2.27. menjelaskan faktor distribusi lajur

Tabel 2.27. Faktor Distribusi Lajur (DL)

Jumlah Lajur setiap arah	Kendaraan niaga pada lajur desain (% terhadap populasi kendaraan niaga)
1	100
2	80
3	60
4	50

(Sumber : Kementerian PUPR Direktorat Jenderal Bina Marga, 2018)

2.7. Desain Tebal Perkerasan Kaku

Penentuan tebal pelat beton, tebal lapis fondasi LMC, dan tebal lapis drainase didasarkan pada Manual Desain Perkerasan Jalan 2018 yang dapat dilihat pada Tabel 2.28. berikut.

Tabel 2.28. Perkerasan Kaku untuk Jalan dengan Beban Lalu Lintas Berat

Struktur Perkerasan	R1	R2	R3	R4	R5
Kelompok sumbu kendaraan berat (overloaded) (10E6)	< 4.3	< 8.6	< 25.8	< 43	< 86
Dowel dan bahu beton	Ya				
STRUKTUR PERKERASAN (mm)					
Tebal pelat beton	265	275	285	295	305
Lapis LMC	100				
Lapis Drainase (dapat mengalir dengan baik)	150				

(Sumber : Manual Desain Perkerasan Jalan, 2018)

2.8. Desain Fondasi Jalan

Untuk menentukan desain fondasi jalan berdasarkan Manual Desain Perkerasan Jalan 2018 yang bias dilihat pada Tabel 2.29. di bawah ini.

Tabel 2.29. Desain Fondasi Jalan Minimum

CBR Tanah Dasar (%)	Kelas Kekuatan Tanah Dasar	Uraian Struktur Fondasi	Perkerasan Lentur			Perkerasan Kaku Stabilisasi semen	
			Beban lalu lintas pada lajur rencana dengan umur 40 tahun (tata ESAS5)				
			< 2	2 - 4	> 4		
Tebal minimum perbaikan tanah dasar							
≥ 6	SG6	Perbaikan tanah dasar dapat berupa stabilisasi semen atau material timbunan pilihan (sesuai persyaratan Spesifikasi Umum, Divisi 3 - Pekerjaan Tanah) (pemadatan lapisan ≤ 200 mm tebal gembur)	Tidak diperlukan perbaikan	-	-	300	
5	SG5		-	-	100		
4	SG4		100	150	200		
3	SG3		150	200	300		
2,5	SG2,5		175	250	350		
Tanah ekspansif (potensi pemuaihan > 5%)			400	500	600		
Perkerasan di atas tanah lunak	SG1	Lapis penopang atau lapis penopang dengan geogrid	1000 650	1100 750	600 850	Berlaku ketentuan yang sama dengan fondasi jalan perkerasan lentur	
Tanah gambut dengan HRS atau DBST untuk perkerasan untuk jalan raya minor (nilai minimum - kekuatan lain berlaku)		Lapis penopang berbutir	1000	1250	1500		

(Sumber : Manual Desain Perkerasan Jalan, 2018)

2.9. Perencanaan Sambungan

Terdapat beberapa jenis sambungan pada perkerasan beton semen yaitu sambungan memanjang, sambungan melintang, dan sambungan isolasi. Semua sambungan harus ditutup dengan bahan penutup (joint sealer), kecuali pada sambungan isolasi harus diberi bahan pengisi (joint filler) terlebih dahulu (Pd T-14-2003).

2.9.1. Sambungan Memanjang dengan Tie Bars

Menurut Pd T-14-2003, pemasangan sambungan memanjang bertujuan untuk mengendalikan terjadinya retak memanjang. Jarak antar sambungan memanjang sekitar 3-4 m. Sambungan memanjang harus dilengkapi dengan batang ulir dengan mutu minimum BJTU-24 dan diameter 16 mm. Ukuran batang pengikat dihitung menggunakan persamaan (2.51.) dan (2.52.)

$$At = 204 \times b \times h \quad (2.51.)$$

$$I = (38,3 \times \phi) + 75 \quad (2.52.)$$

Dimana : At = luas penampang tulangan per meter panjang sambungan (mm^2)

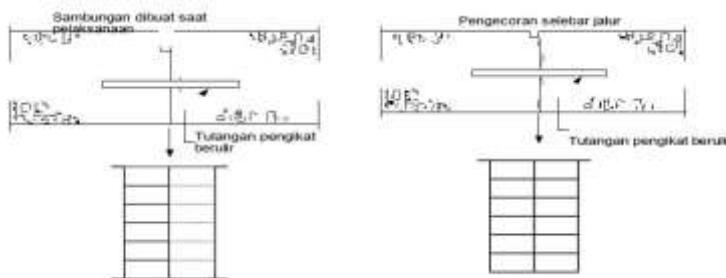
b = jarak terkecil antara sambungan atau jarak sambungan dengan tepi perkerasan (m)

h = tebal pelat (m)

I = panjang batang pengikat (mm)

ϕ = diameter batang pengikat yang dipilih (mm)

Jarak batang pengikat yang digunakan adalah 75 cm



*Gambar 2.20. Tipikal Sambungan Memanjang
(Sumber : Pd T-14-2003)*

2.9.2. Sambungan Susut Melintang

Kedalaman sambungan kurang lebih mencapai seperempat dari tebal pelat untuk perkerasan dengan lapis pondasi berbutir atau sepertiga dari tebal pelat untuk lapis pondasi stabilisasi semen. Jarak sambungan susut melintang untuk perkerasan beton bersambung tanpa tulangan sekitar 4 - 5 m. Sambungan ini harus dilengkapi dengan ruji polos panjang 45 cm dengan jarak antara ruji 30 cm. Diameter ruji tergantung pada tebal pelat beton seperti yang terdapat pada tabel 2.23.

Tabel 2.30. Diameter Ruji

No	Tebal pelat beton, h (mm)	Diameter ruji (mm)
1	$125 < h \leq 140$	20
2	$140 < h \leq 160$	24
3	$160 < h \leq 190$	28
4	$190 < h \leq 220$	33
5	$220 < h \leq 250$	36

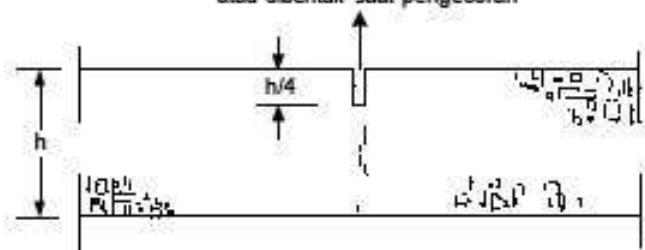
(Sumber : Pd T-14-2003)

Tabel 2. 31 Diameter Ruji untuk $h > 300$ mm

Tebal Pelat Perkerasan		Dowel					
		Diameter		Panjang		Jarak	
inci	mm	inci	mm	inci	mm	inci	mm
6	150	3/4	19	18	450	12	300
7	175	1	25	18	450	12	300
8	200	1	25	18	450	12	300
9	225	1 3/4	32	18	450	12	300
10	250	1 3/4	32	18	450	12	300
11	275	1 3/4	32	18	450	12	300
12	300	1 1/2	38	18	450	12	300
13	325	1 1/2	38	18	450	12	300
14	350	1 1/2	38	18	450	12	300

(Sumber : E.J.Yolder, 2008)

Sambungan yang dibuat dengan menggergaji atau dibentuk saat pengecoran



Gambar 2.21. Sambungan Susut Melintang Tanpa Ruji
(Sumber : Pd T-14-2003)



Gambar 2.22. Sambungan Susut Melintang dengan Ruji
(Sumber : Pd T-14-2003)

2.10. Perhitungan Volume Galian dan Timbunan

Perhitungan volume galian dan timbunan adalah dengan cara menghitung rata-rata volume galian dan volume timbunan pada dua STA yang saling berdekatan seperti berikut

$$G_{\text{rata-rata}} = \frac{\text{Galian}_{\text{STA A}} + \text{Galian}_{\text{STA B}}}{2}$$

$$T_{\text{rata-rata}} = \frac{\text{Timbunan}_{\text{STA A}} + \text{Galian}_{\text{STA B}}}{2}$$

2.11. Perhitungan RAB Galian dan Timbunan

Perhitungan Rencana Anggaran Biaya ialah perkalian antara volume galian dan timbunan dengan harga. Harga-harga yang akan adalah sesuai dengan Standar Harga Pemerintah Kota Bandung 2017.

“halaman ini sengaja dikosongkan”

BAB III

METODOLOGI

3.1. Umum

Pada bab ini menjelaskan tentang tahapan-tahapan dalam menyelesaikan Tugas Akhir. Untuk lebih jelasnya terdapat pada penjelasan di bawah ini

3.2. Studi Literatur

Literatur dan peraturan-peraturan yang digunakan dalam perencanaan ini adalah sebagai berikut :

1. Geometri Jalan Bebas Hambatan untuk Jalan Tol, Kementerian Pekerjaan Umum Direktorat Jenderal Bina Marga No. 007/BM/2009.
2. Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota No. 038/BM/1997
3. Sukirman, Silvia. 1999. Dasar-dasar Perencanaan Geometrik Jalan
4. Manual Desain Perkerasan Jalan, Kementerian Pekerjaan Umum Direktorat Jenderal Bina Marga.
5. Shirley L. Hendarsin, 2000. Perencanaan Teknik Jalan Raya
6. Jurnal-jurnal yang berkaitan dengan Tugas Akhir

3.3. Pengumpulan Data

- a. Peta Lokasi dan Topografi
- b. Data Lalu Lintas Harian Rata-Rata
- c. Data PDRB Daerah
- d. Data CBR
- e. Standar Harga Pemerintah Kota Bandung

3.4. Perhitungan Geometrik Jalan

Di bawah ini adalah tahapan-tahapan yang dilakukan untuk merencanakan geometrik jalan :

1. Membuat trase jalan
2. Mengklasifikasikan jalan menurut kelasnya, fungsinya, dan medannya (sub bab 2.3.2. ; 2.3.4 dan)
3. Menentukan V_{rencana} (Tabel 2.8. dan Tabel 2.9.)
4. Menentukan jumlah lajur rencana (Tabel 2.6.)
5. Menentukan lebar lajur sesuai dengan kelas jalan rencana (Tabel 2.10.)
6. Perhitungan sudut azimuth dan dan sudut antar tikungan (Δ) menggunakan data koordinat.
7. Perhitungan jari-jari minimum (R_{\min}) (pers. 2.4.)
8. Perhitungan lengkung peralihan (L_s) (pers. 2.15. dan 2.16.)
9. Penentuan kemiringan melintang normal (e_n)
10. Penentuan nilai superelevasi maksimum (e_{\max}) berdasarkan tata guna lahan dan iklim (Tabel 2.13.)
11. Perhitungan superelevasi (pers. 2.5. – 2.12.)
12. Penentuan jenis lengkung horizontal
13. Menghitung parameter-parameter lengkung horizontal (pers. 2.21. – pers. 2.26.)
14. Stasioning alinemen horizontal (pers. 2.35. – 2.37.)
15. Menggambar diagram superelevasi sesuai penggunaan lengkung horizontal yang digunakan
16. Menghitung kebebasan samping pada tikungan (pers. 2.33. – 2.35.)
17. Menghitung pelebaran pada tikungan (pers. 2.36. – 2.40.)
18. Membuat lengkung vertikal berdasarkan lengkung horizontal yang sudah direncanakan
19. Membuat lengkung vertikal berdasarkan lengkung horizontal yang telah dibuat.
20. Menghitung jarak pandang henti (pers. 2.1. dan pers 2.2.)
21. Menentukan kelandaian jalan (sub bab 2.5.2.3.)
22. Menghitung perbedaan kelandaian (A)

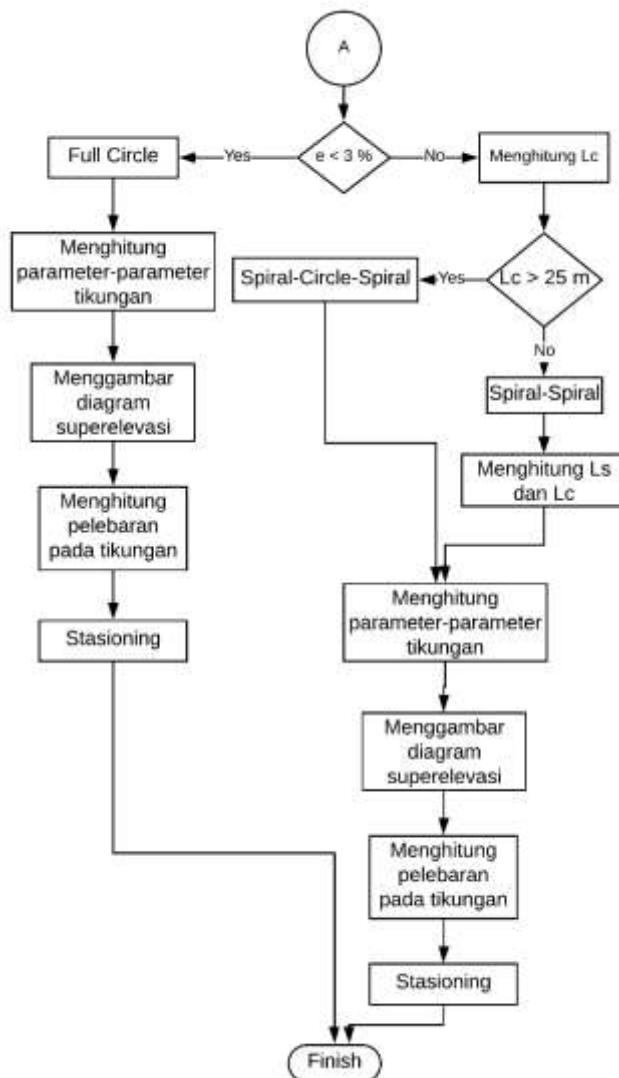
23. Menentukan jenis lengkung vertikal (cekung atau cembung)
24. Menghitung panjang lengkung vertikal (pers. 2.44. - 2.47.)
25. Menghitung elevasi parameter-parameter lengkung vertikal

3.4.1. Diagram Alir

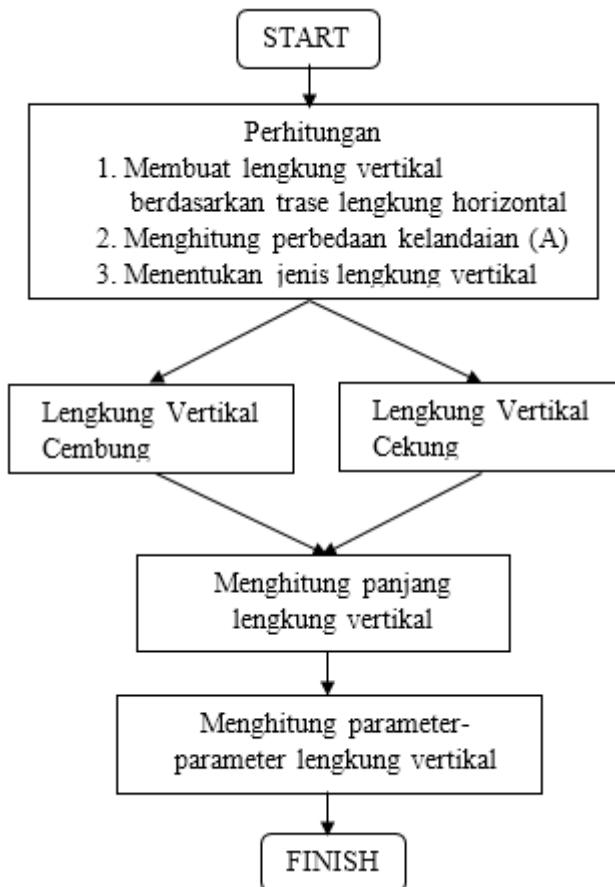
Untuk memudahkan pengerajan dalam merencanakan geometrik jalan dibuat diagram alir yang bisa dilihat pada Gambar 3.1. untuk alinemen horizontal dan Gambar 3.2. untuk alinemen vertikal



Gambar 3.1. Diagram Alir Perhitungan Alinemen Horizontal



Gambar 3.2. Diagram Alir Perhitungan Alinemen Horizontal (lanjutan)



Gambar 3.3. Diagram Alir Perhitungan Alinemen Vertikal

3.5. Perhitungan Tebal Perkerasan

Data yang diperlukan dalam perencanaan perkerasan kaku adalah data CBR tanah dasar, data LHR, dan data PDRB Daerah. Perencanaan tebal perkerasan serta sambungannya didasarkan pada:

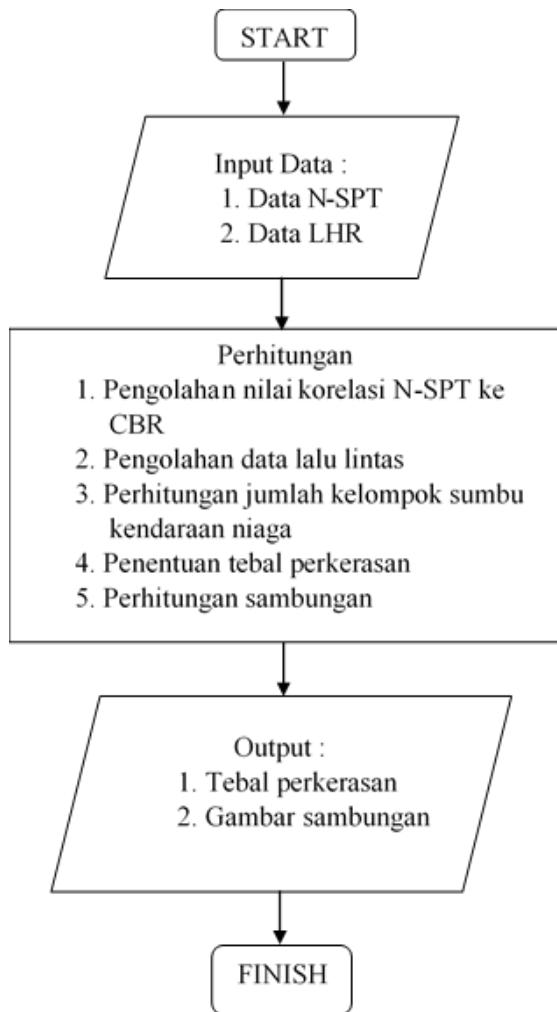
1. Pd-T-14-2003 tentang Perencanaan Perkerasan Jalan Beton Semen.
2. Manual Perkerasan Jalan, Kementerian Pekerjaan Umum Direktorat Jenderal Bina Marga.

Tahapan dalam perencanaan perkerasan kaku adalah sebagai berikut.

1. Menentukan umur rencana (Tabel 2.22.)
2. Pengolahan data lalu lintas
3. Pengolahan data CBR tanah dasar (sub bab 2.6.3.)
4. Menghitung faktor pertumbuhan (i) berdasarkan data PDRB daerah
5. Menghitung R_{40}
6. Menentukan nilai DD
7. Menentukan nilai DL
8. Menghitung volume kelompok sumbu kendaraan niaga (sub bab 2.6.6.)
9. Menghitung jumlah kelompok sumbu kendaraan
10. Menentukan tebal perkerasan jalan (Tabel 2.28.)
11. Menentukan struktur fondasi jalan (Tabel 2.29.)
12. Perhitungan sambungan. (pers. 2.36. dan pers. 2.37.)

3.5.1. Diagram Alir Perhitungan Tebal Perkerasan

Untuk memudahkan penggerjaan dalam merencanakan tebal perkerasan, dibuat diagram alir yang bisa dilihat pada Gambar 3.4.



Gambar 3.4. Diagram Alir Perhitungan Tebal Perkerasan

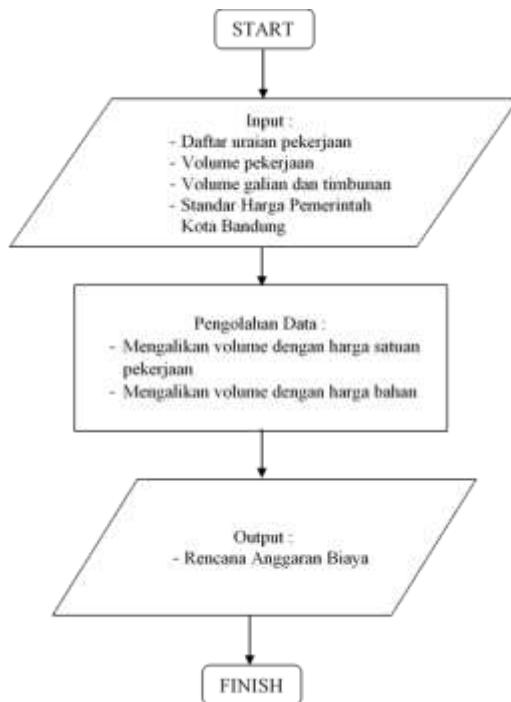
3.6. Perhitungan RAB

Dasar yang digunakan untuk menghitung rencana anggaran biaya adalah Standar Harga Pemerintah Kota Bandung 2017. Tahapan dalam perhitungan Rencana Anggaran Biaya adalah :

1. Perhitungan volume galian dan timbunan
2. Perhitungan volume material perkerasan jalan
3. Menghitung proyeksi harga material ke tahun 2019
3. Analisis perhitungan

3.6.1. Diagram Alir Perhitungan RAB

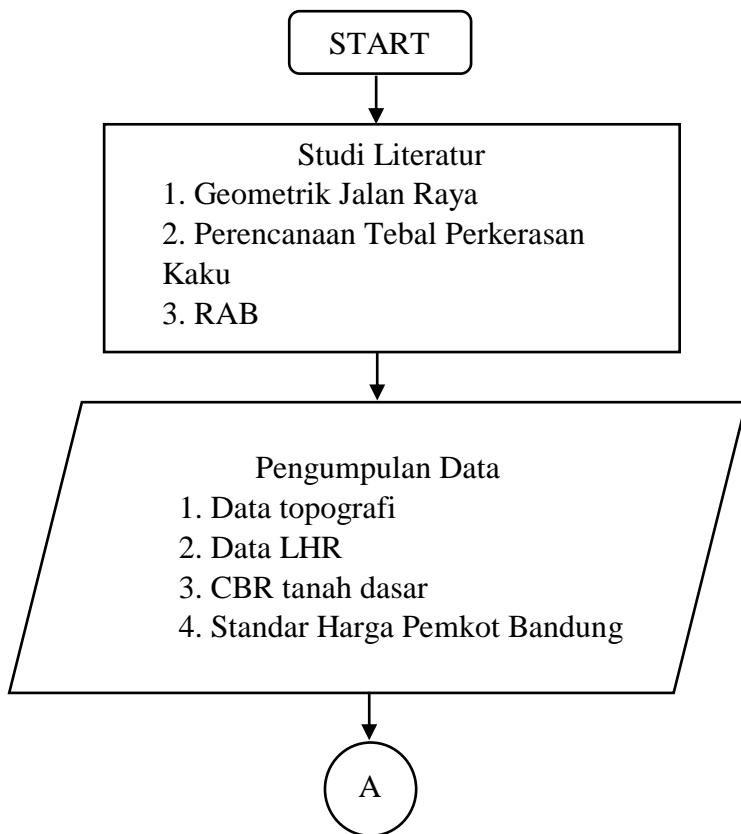
Untuk memudahkan penggerjaan dalam merencanakan geometrik jalan dibuat diagram alir yang bisa dilihat pada Gambar 3.5.



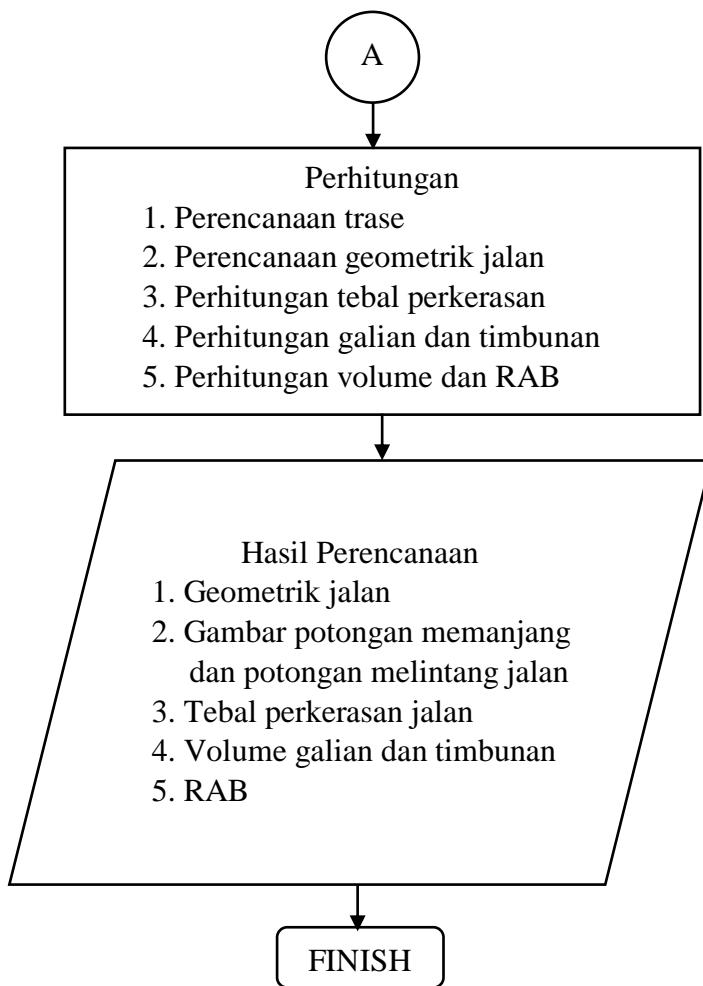
Gambar 3.5. Diagram Alir Perhitungan RAB

3.7. Diagram Alir

Untuk memudahkan dalam penggerjaan tugas akhir, dibuat diagram alir dari keseluruhan penggerjaan penggerjaan seperti berikut yang bisa dilihat pada Gambar 3.6.



Gambar 3.6. Diagram Alir Secara Keseluruhan



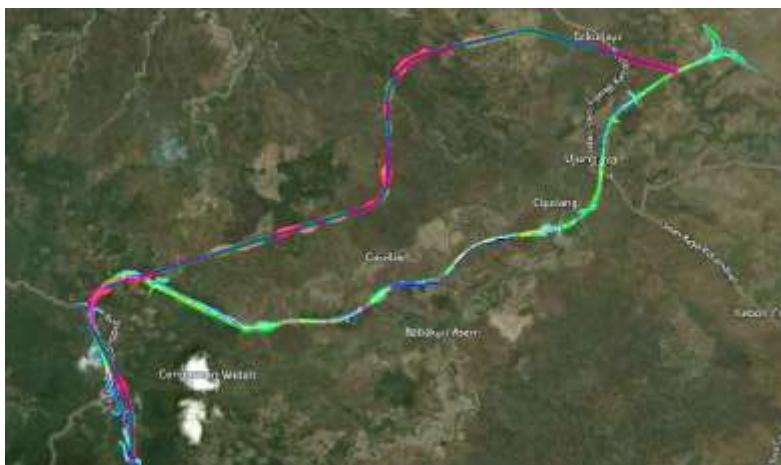
Gambar 3.7. Diagram Alir Secara Keseluruhan (lanjutan)

BAB IV

PERENCANAAN GEOMETRIK JALAN

4.1. Pemilihan Trase dan Data Perencanaan

Pemilihan trase jalan berdasarkan kondisi sekitar yang memperhatikan topografi berupa dataran yang terlalu rendah atau yang terlalu tinggi sehingga mempengaruhi galian dan timbunan, memperhatikan letak permukiman warga, memperhatikan sekolah di daerah tersebut, dan tempat pemakaman umum. Sebisa mungkin trase tidak melewati tempat – tempat tersebut. Di bawah ini adalah perbandingan trase eksisting dan trase rencana.



Gambar 4. 1 Perbandingan Trase Eksisting dan Trase Rencana

Di bawah ini adalah data perencanaan jalan tol Cileunyi-Sumedang-Dawuan :

Kecepatan rencana V_R : 100 km/jam

Tipe jalan : 6/2 D

Lebar lajur	: 3,6 m
Lebar bahu dalam	: 1,5 m
Lebar bahu luar	: 3 m

Untuk penetapan kecepatan rencana dan lebar lajur dapat dilihat pada sub bab 4.1.2. dan sub bab 4.1.3.

4.1.1. Klasifikasi Kelas Jalan, Fungsi Fungsional Jalan, dan Medan Jalan

Bersarkan sub bab 2.3.2. dan sub bab 2.3.4. klasifikasi kelas jalan dan fungsi jalan termasuk ke dalam jalan arteri bebas hambatan. Sedangkan klasifikasi medan jalan berdasarkan sub bab 2.4.1.2. termasuk ke medan perbukitan.

4.1.2. Menentukan Kecepatan Rencana

Berdasarkan Tabel 2.8. dan Tabel 2.9. untuk fungsi jalan sebagai jalan arteri dan medan jalan berupa perbukitan antar kota, maka kecepatan rencana ditetapkan sebesar 100 km/jam.

4.1.3. Menentukan Jumlah Lajur

Untuk penentuan jumlah lajur, didasarkan pada Tabel 4.1. yang mengacu pada peraturan No.007/BM/2009 didapatkan jumlah lajur minimal adalah 6/2 D.

Tabel 4.1. Jumlah lajur berdasarkan arus lalu lintas

Tipe Alinyemen	Arus Lalu Lintas per Arah (kend/jam)	Jumlah Lajur (Minimal)
Datar	≤ 2.250	4/2 D
	≤ 3.400	6/2 D
	≤ 5.000	8/2 D
Perbukitan	≤ 1.700	4/2 D
	≤ 2.600	6/2 D
Pegunungan	≤ 1.450	4/2 D
	≤ 2.150	6/2 D

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

4.1.4. Menentukan Lebar Lajur Rencana

Berdasarkan Tabel 4.2. untuk lokasi jalan tol antarkota, lebar lajur minimal adalah 3,6 m, lebar bahu luar adalah 3 m dan lebar bahu dalam antara 1 m – 1,5 m tergantung dari kecepatan rencana. Jadi, ditetapkan lebar lajur rencana adalah 3,6 m.

Tabel 4.2. Lebar Lajur Rencana dan Bahu Jalan menurut Lokasi Jalan

Lokasi Jalan Tol	V_R (km/jam)	Lebar Lajur (m)		Lebar Bahu Luar Diperkeras (m)		Lebar Bahu Dalam Diperkeras (m)
		Minimal	Ideal	Minimal	Ideal ^{*)}	
Antarkota	120	3,60	3,75	3,00	3,50	1,50
	100	3,60	3,60	3,00	3,50	1,50
	80	3,60	3,60	3,00	3,50	1,00
Perkotaan	100	3,50	3,60	3,00	3,50	1,00
	80	3,50	3,50	2,00	3,50	0,50
	60	3,50	3,50	2,00	3,50	0,50

^{*)} dibutuhkan pada saat kendaraan besar mengalami kerusakan

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol
No.007/BM/2009)

4.2. Perhitungan Alinemen Horizontal

Perencanaan alinemen horizontal terdiri dari perencanaan tikungan, perhitungan kebebasan samping, perhitungan pelebaran perkerasan pada tikungan, dan penggambaran detail tikungan yang terdiri dari parameter-parameter tikungan serta penggambaran diagram superelevasi.

4.2.1. Perencanaan Tikungan

Perencanaan tikungan terdiri dari beberapa komponen yang harus ditentukan dan dihitung terlebih dahulu sesuai dengan peraturan perencanaan geometrik jalan. Untuk lebih jelasnya dapat dilihat pada sub bab berikutnya.

4.2.1.1. Perhitungan Sudut Azimuth dan Sudut Tikungan

Perhitungan sudut azimuth menggunakan titik-titik koordinat yang didapatkan dari google earth. Perhitungan sudut azimuth diambil contoh pada PI-1.

Titik start : $X_{\text{start}} = 833087,969$
 $Y_{\text{start}} = 9251455,73$

Titik PI-1 : $X_{\text{PI-1}} = 833075,579$
 $Y_{\text{PI-1}} = 9252541,011$

- Menghitung ΔX dan ΔY

$$\begin{aligned}\Delta X &= X_{\text{PI-1}} - X_{\text{start}} \\ &= 833075,579 - 833087,969 \\ &= -12,390\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta Y &= Y_{\text{PI-1}} - Y_{\text{start}} \\ &= 9252541,011 - 9251455,73 \\ &= 1085,281\end{aligned}$$

- Panjang jalan titik start – PI-1

$$\begin{aligned}L &= \sqrt{\Delta X^2 + \Delta Y^2} \\ &= \sqrt{(-12,390)^2 + (1085,281)^2} \\ &= 1085,352 \text{ m}\end{aligned}$$

- Menentukan kuadran

$$\left. \begin{array}{l} \Delta X \rightarrow \text{negatif} (-) \\ \Delta Y \rightarrow \text{positif} (+) \end{array} \right\} \quad \begin{array}{l} \text{Letak garis start – PI-1 berada di} \\ \text{kuadran IV} \end{array}$$

- Menghitung sudut azimuth

$$\begin{aligned}\beta &= 360 + \tan^{-1} \left(\frac{\Delta X}{\Delta Y} \right) \\ &= 360 + \tan^{-1} \left(\frac{-12,390}{1085,281} \right) \\ &= 359,346^\circ\end{aligned}$$

Titik PI-1 : $X_{\text{PI-1}} = 833075,579$
 $Y_{\text{PI-1}} = 9252541,011$

Titik PI-2 : $X_{\text{PI-2}} = 831978,683$

$$Y_{PI-2} = 9254695,647$$

- Menghitung ΔX dan ΔY

$$\begin{aligned}\Delta X &= X_{PI-2} - X_{PI-1} \\ &= 831978,683 - 833075,579 \\ &= -1096,896\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta Y &= Y_{PI-2} - Y_{PI-1} \\ &= 9254695,647 - 9252541,011 \\ &= 2154,636\end{aligned}$$

- Panjang jalan titik start – PI-1

$$\begin{aligned}L &= \sqrt{\Delta X^2 + \Delta Y^2} \\ &= \sqrt{(-1096,896)^2 + (2154,636)^2} \\ &= 2417,775 \text{ m}\end{aligned}$$

- Menentukan kuadran

$$\begin{array}{l} \Delta X \rightarrow \text{negatif } (-) \\ \Delta Y \rightarrow \text{positif } (+) \end{array} \left. \begin{array}{l} \text{Letak garis start – PI-1 berada di} \\ \text{kuadran IV} \end{array} \right.$$

- Menghitung sudut azimuth

$$\begin{aligned}\beta &= 360 + \tan^{-1} \left(\frac{\Delta X}{\Delta Y} \right) \\ &= 360 + \tan^{-1} \left(\frac{-1096,896}{2154,636} \right) \\ &= 333,020^\circ\end{aligned}$$

- Menghitung sudut tikungan (Δ)

$$\begin{aligned}\Delta &= \beta_1 - \beta_2 \\ &= 359,346^\circ - 333,020^\circ \\ &= 26,326^\circ\end{aligned}$$

4.2.1.2. Perhitungan Jari-Jari Tikungan

Di bawah ini adalah contoh perhitungan jari-jari tikungan yang diambil dari jari-jari tikungan PI-1.

$$V_R = 100 \text{ km/jam}$$

$$e_{max} = 10\% \rightarrow \text{untuk jalan tol antarkota (Tabel 2.12)}$$

$f_{\max} = 0,116 \rightarrow$ untuk $V_R = 100$ km/jam (Tabel 2.13)

$$\begin{aligned} R_{\min} &= \frac{V_R^2}{127(e_{\max} + f_{\max})} \\ &= \frac{100^2}{127(0,1 + 0,116)} \\ &= 364,538 \text{ m} \end{aligned}$$

$$R_{\text{pakai}} = 365 \text{ m}$$

Rekapitulasi perhitungan jari-jari PI-1 sampai dengan PI-5 dapat dilihat pada Tabel 4.3.

Tabel 4. 3. Rekapitulasi Perhitungan Jari-Jari Minimum

NO	Titik	V_{rencana} (km/jam)	e_{\max}	e_{normal}	f_{\max}	R_{\min} (m)	R_{\min} (m)	R_{pakai} (m)
1	PI 1	100	0,1	0,025	0,116	364,538	400	1500
2	PI 2	100	0,1	0,025	0,116	364,538	400	600
3	PI 3	100	0,1	0,025	0,116	364,538	400	600
4	PI 4	100	0,1	0,025	0,116	364,538	400	1000
5	PI 5	100	0,1	0,025	0,116	364,538	400	500

4.2.1.3. Perhitungan Panjang Lengkung Peralihan

Di bawah ini adalah contoh perhitungan panjang lengkung peralihan yang diambil dari panjang lengkung peralihan PI-1.

$$\begin{aligned} Ls_{\min} &= \sqrt{24(p_{\min})R} \\ &= \sqrt{24(0,2)1500} \\ &= 84,85 \text{ m} \end{aligned}$$

$$Ls_{\max} = \sqrt{24(p_{\max})R}$$

$$= \sqrt{24(1)1500} \\ = 189,737 \text{ m}$$

Dimana, $p_{\min} = 0,2 \text{ m}$

$$p_{\max} = 1 \text{ m}$$

Maka, dipakai $L_s = 190 \text{ m}$

4.2.1.4. Penentuan e_{normal} dan e_{\max}

Penentuan e_{normal} berdasarkan peraturan No. 007/BM/2009 bahwa kemiringan melintang normal lajur lalu lintas adalah 2-3% dan bahu jalan 3-5%. Sehingga direncanakan kemiringan melintang normal lajur lalu lintas sebesar 2,5% dan untuk bahu jalan sebesar 4%.

Penentuan e_{\max} didasarkan Tabel 2.13. pada BAB II bahwa superelevasi maksimum untuk jalan tol antarkota yakni sebesar 10%.

4.2.1.5. Perhitungan Superelevasi

Langkah perhitungan superelevasi pada PI-1

Data perencanaan :

$$V_d = 100 \text{ km/jam}$$

$$R_d = 1500 \text{ m}$$

$$\Delta = 26,33^\circ$$

Perhitungan superelevasi

$$f_{\max} = 0,116 \rightarrow V_R = 100 \text{ km/jam}$$

$$e_{\max} = 0,1 \text{ (jalan luar kota)}$$

$$R_{\min} = \frac{V_d^2}{127(e_{\max} + f_{\max})} \\ = \frac{(100)^2}{127(0,1 + 0,116)} \\ = 364,538 \text{ m}$$

$$R_d = 1500 \text{ m}$$

$$\begin{aligned} D &= \frac{1432,39}{R_d} \\ &= \frac{1432,39}{1500} \\ &= 0,955 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} D_{\max} &= \frac{181913,53 (e_{\max} + f_{\max})}{V_d^2} \\ &= \frac{181913,53 (0,1 + 0,116)}{(100)^2} \\ &= 3,929 \\ D_p &= \frac{181913,53 \cdot e_{\max}}{V_r^2} \\ &= \frac{181913,53 \cdot e_{\max}}{(85\% \cdot V_d)^2} \\ &= \frac{181913,53 \cdot 0,1}{(85\% \cdot 100)^2} \\ &= \frac{181913,53 \cdot 0,1}{(85\% \cdot 100)^2} \\ &= 2,518 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} (e + f) &= (e_{\max} + f_{\max}) \cdot \frac{D}{D_{\max}} \\ &= (0,1 + 0,116) \cdot \frac{0,995}{3,911} \\ &= 0,052 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} h &= \left(e_{\max} \cdot \frac{V_d^2}{V_r^2} \right) - e_{\max} \\ &= \left(0,1 \cdot \frac{V_d^2}{(85\% \cdot V_d)^2} \right) - e_{\max} \\ &= \left(0,1 \cdot \frac{(100)^2}{(85\% \cdot 100)^2} \right) - 0,1 \end{aligned}$$

$$= 0,038$$

$$\tan \alpha_1 = \frac{h}{D_p}$$

$$= \frac{0,038}{2,518}$$

$$= 0,015$$

$$\tan \alpha_2 = \frac{f_{\max} - h}{D_{\max} - D_p}$$

$$= \frac{0,115 - 0,038}{3,911 - 2,518}$$

$$= 0,055$$

$$M_o = \frac{D_p \cdot (D_{\max} - D_p) \cdot (\tan \alpha_2 - \tan \alpha_1)}{2 \cdot D_{\max}}$$

$$= \frac{2,518 \cdot (3,911 - 2,518) \cdot (0,055 - 0,015)}{2 \cdot 3,911}$$

$$= 0,018$$

Cek :

$$D = 0,955$$

$$D_p = 2,518$$

$$D < D_p$$

$$\begin{aligned} f(D) &= M_o \left(\frac{D}{D_p} \right)^2 \times \tan \alpha_1 \\ &= 0,018 \left(\frac{0,955}{2,518} \right)^2 \times \tan(0,015) \\ &= 0,017 \end{aligned}$$

4.2.1.6. Penentuan Jenis Lengkung Horizontal

Setelah melakukan perhitungan superelevasi maksimum (e) dan panjang lengkung peralihan (Ls) maka dapat ditentukan jenis lengkung horizontal yang digunakan sesuai dengan peraturan yang ada. Untuk $e > 3\%$ dan $L_c > 25$ m termasuk lengkung spiral-circle-

spiral. Di bawah ini adalah contoh perhitungan parameter-parameter pada lengkung horizontal spiral-circle-spiral yang dilakukan pada PI-1.

$$\begin{aligned}\theta_s &= \frac{90 L_s}{\pi R} \\ &= \frac{90 \cdot 190}{\pi \cdot 1500} \\ &= 3,624^\circ\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta C &= \Delta - 2 \theta_s \\ &= 26,326^\circ - 2 \cdot 3,624^\circ \\ &= 19,079^\circ\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}L_c &= \left(\frac{\Delta C}{180}\right) \pi \cdot R \\ &= \left(\frac{19,079}{180}\right) \pi \cdot 1500 \\ &= 499,475 \text{ m} > 25 \text{ m}\end{aligned}$$

Tabel 4. 4 Rekapitulasi Perhitungan Penentuan Jenis Tikungan

NO	Titik	Ls (m)		Ls pakai (m)	Jenis Lengkung			
		Ls _{min}	Ls _{max}		θ_s (°)	Δc	Lc (m)	Jenis Lengkung
1	PI 1	84,853	189,737	190	3,6237	19,079	499,475	S-C-S
2	PI 2	53,666	120	120	5,7296	88,625	928,084	S-C-S
3	PI 3	53,666	120	120	5,7296	61,265	641,563	S-C-S
4	PI 4	69,282	154,919	155	4,4381	67,145	1171,893	S-C-S
5	PI 5	48,990	109,54	110	6,2764	16,999	148,341	S-C-S

4.2.1.7. Perhitungan Parameter-Parameter Lengkung

Pada sub bab sebelumnya telah dilakukan perhitungan terhadap Lc dimana nilainya melebihi 25 m dan nilai superelevasi melebihi 3% sehingga termasuk dalam jenis lengkung horizontal S-C-S dan di bawah ini adalah contoh perhitungan parameter-parameter dari jenis lengkung horizontal S-C-S yang dilakukan pada PI-2.

$$\begin{aligned} X_S &= L_s \left(1 - \frac{L_s^2}{40R^2} \right) \\ &= 120 \left(1 - \frac{(120)^2}{40(600)^2} \right) \\ &= 119,880 \text{ m} \\ Y_S &= \frac{L_s^2}{6R} \\ &= \frac{(120)^2}{6(600)} \\ &= 4 \text{ m} \end{aligned}$$

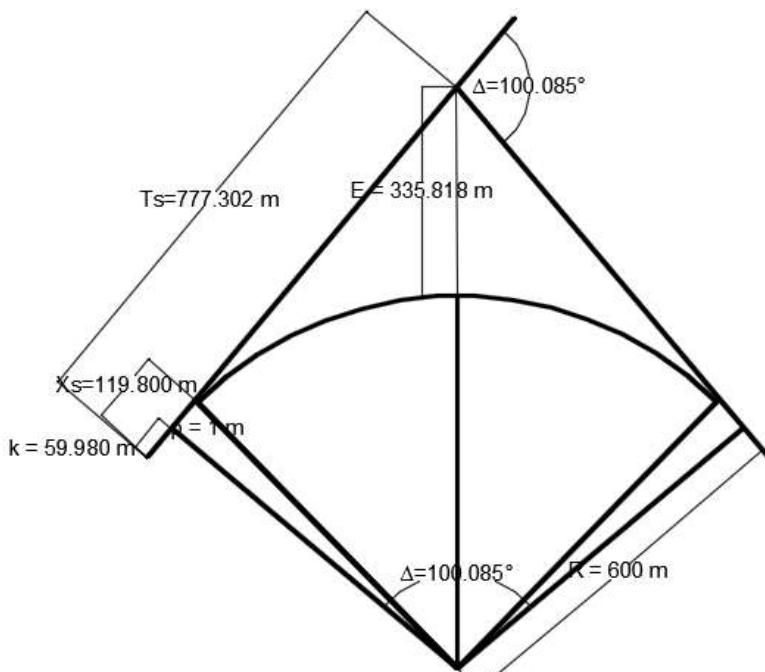
$$\begin{aligned} p &= Y_s - R (1 - \cos \theta_s) \\ &= 4 - 600 (1 - \cos(5,730)) \\ &= 1 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} k &= X_s - R \sin \theta_s \\ &= 119,880 - 600 \cdot \sin(5,730) \\ &= 59,980 \text{ m} \end{aligned}$$

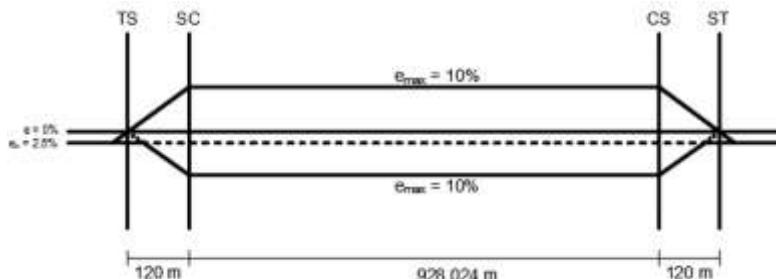
$$\begin{aligned} T_s &= (R + p) \tan \frac{1}{2} \Delta + k \\ &= (600 + 1) \tan \frac{1}{2} 100,085 + 59,980 \\ &= 777,302 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E_s &= (R + p) \sec \frac{1}{2} \Delta - R \\ &= (600 + 1) \sec \frac{1}{2} 100,085 - 600 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} &= 335,818 \text{ m} \\ L &= 2L_s + L_c \\ &= 2 \cdot 120 + 928,084 \\ &= 1168,084 \end{aligned}$$



Gambar 4. 2 Detail Tikungan PI-2



Gambar 4. 3 Diagram Superelevasi PI-2

Pada perencanaan di tugas akhir ini penulis menggunakan pencapaian superelevasi metode pertama yaitu diagram superelevasi dengan sumbu putar sumbu jalan karena penulis tidak mengetahui kondisi eksisting di lapangan. Sehingga penulis tidak bisa menentukan lebih baik menggunakan sumbu putar sisi dalam perkerasan atau menggunakan sumbu putar sisi luar perkerasan untuk mengefisienkan biaya material galian atau timbunan tanah.

4.2.1.8. Stasioning

Setelah melakukan perhitungan parameter-parameter tikungan S-C-S pada sub bab sebelumnya, pada sub bab ini adalah contoh perhitungan stasioning pada lengkung horizontal yang dilakukan pada PI-1.

PI-1

$$\begin{aligned} \text{STA TS} &= (\text{STA ST}_{\text{sebelumnya}} + d) - \text{TSPI-1} \\ &= ((41+938,8) + 1085,352) - 445,89 \\ &= 42+578 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{STA SC} &= \text{STA TS} + L_s \\ &= (42+578) + 190 \\ &= 42+768 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{STA Mid} &= \text{STA TS} + 0,5 L_c \\ &= (42+578) + (0,5 \cdot 499,475) \\ &= 43+018 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{STA CS} &= \text{STA SC} + \text{Lc} \\
 &= (42+768) + 499,475 \\
 &= 43+276 \\
 \text{STA ST} &= \text{STA CS} + \text{Ls} \\
 &= (43+276) + 190 \\
 &= 43+457
 \end{aligned}$$

4.2.2. Perhitungan Kebebasan Samping

Di bawah ini adalah contoh perhitungan kebebasan samping pada tikungan yang diambil contoh dari PI-1.

Data perencanaan :

$$\begin{aligned}
 V_R &= 100 \text{ km/jam} \\
 R &= 1500 \text{ m} \\
 S_s &= 184,206 \text{ m} \\
 L_t &= 878,948 \text{ m} \\
 L_{lajur} &= 3,6 \text{ m}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 R' &= R - 0,5 \cdot L_{lajur} \\
 &= 1500 - 0,5 \cdot 3,6 \text{ m} \\
 &= 1498,2
 \end{aligned}$$

Nilai $S_s < L_t$,

$$\begin{aligned}
 M &= R' \left[1 - \cos \left(\frac{90 S_s}{\pi R'} \right) \right] \\
 &= 1498,2 \left[1 - \cos \left(\frac{90 \cdot 184,206}{\pi \cdot 1498,2} \right) \right] \\
 &= 2,830 \text{ m}
 \end{aligned}$$

4.2.3. Penentuan Pelebaran Perkerasan pada Tikungan

Penentuan pelebaran perkerasan pada tikungan didasarkan pada Tabel 4.5. Contoh penentuan pelebaran pada tikungan diambil pada PI-1.

Tabel 4.5. Pelebaran pada Tikungan

R (m)	$V_R = 120 \text{ km/jam}$		$V_R = 100 \text{ km/jam}$		$V_R = 80 \text{ km/jam}$		$V_R = 60 \text{ km/jam}$	
	Wc (m)	Pelebaran, W (m)	Wc (m)	Pelebaran, W (m)	Wc (m)	Pelebaran, W (m)	Wc (m)	Pelebaran, W (m)
3000	7,24	0,04	7,21	0,01	7,17	0,00	7,13	0,00
2500	7,27	0,07	7,23	0,03	7,19	0,00	7,15	0,00
2000	7,31	0,11	7,27	0,07	7,22	0,02	7,18	0,00
1500	7,36	0,16	7,33	0,13	7,27	0,07	7,22	0,02
1000	7,49	0,29	7,43	0,23	7,37	0,17	7,30	0,10
900	7,53	0,33	7,46	0,26	7,39	0,19	7,33	0,13
800	7,57	0,37	7,50	0,30	7,43	0,23	7,36	0,16
700	7,62	0,42	7,55	0,35	7,47	0,27	7,40	0,20
600	7,69	0,49	7,61	0,41	7,53	0,33	7,45	0,25
500	$R_{\text{min}} = 590 \text{ m}$		7,69	0,49	7,60	0,40	7,51	0,31
400			7,81	0,61	7,71	0,51	7,61	0,41
300	$R_{\text{min}} = 365 \text{ m}$				7,88	0,68	7,77	0,57
250					8,02	0,82	7,89	0,69
200					$R_{\text{min}} = 210 \text{ m}$		8,07	0,87
150							8,35	1,15
140							8,43	1,23
130							8,52	1,32
120							8,63	1,43
110							8,76	1,56
100					$R_{\text{min}} = 110 \text{ m}$			

Pelebaran yang nilainya lebih kecil dari 0,60 m dapat diabaikan. Untuk jalan 6/2 D, nilai pelebaran dikali 1,5, sedangkan untuk jalan 8/2 D nilai pelebaran dikali 2,0.

(Sumber : Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol No.007/BM/2009)

Berdasarkan Tabel 4.1. dengan jari-jari 1500 m dan kecepatan rencana 100 km/jam didapatkan $W = 0,13 \text{ m}$. Karena tipe jalan yang direncanakan adalah 6/2 D, maka nilai W dikalikan dengan 1,5 sehingga lebar total jalan sebesar $0,195 \text{ m} \approx 2 \text{ m}$.

4.3. Perhitungan Alinemen Vertikal

Pada perhitungan alinemen vertikal terdiri dari beberapa hal yaitu kelandaian rencana, jarak pandang henti, tipe lengkung dan panjang lengkung. Perhitungan bagian-bagian alinemen vertikal tersebut akan disajikan pada sub bab di bawah ini yang perhitungannya mengacu pada Geometri Jalan Bebas Hambatan untuk Jalan Tol, Bina Marga 2009.

4.3.1. Perhitungan Jarak Pandang Henti

Pada sub bab ini adalah perhitungan jarak pandang henti yang nantinya digunakan sebagai parameter untuk pengecekan jenis

lengkung pada lengkung vertikal. Contoh perhitungan jarak pandang henti dilakukan pada PVI-1.

Data Perencanaan :

$$V_R = 100 \text{ km/jam}$$

$$\text{Waktu reaksi, } T = 2,5 \text{ detik}$$

$$\text{Tingkat perlambatan, } a = 3,4 \text{ m/s}^2$$

Jarak pandang henti,

$$\begin{aligned} S_s &= 0,278 \times V_R \times T + 0,039 \frac{V_R^2}{a} \\ &= 0,278 \times 100 \times 2,5 + \frac{(100)^2}{3,4} \\ &= 184,206 \text{ m} \end{aligned}$$

4.3.2. Kelandaian Jalan dan Tipe Lengkung

Dibawah ini adalah contoh perhitungan kelandaian jalan yang dilakukan pada PVI-1 dan PVI-2.

➤ PVI-1

Perhitungan gradien, g_1

$$\begin{aligned} g_1 &= \frac{\text{elevasi}_{\text{PVI-1}} - \text{elevasi}_{\text{START}}}{\text{jarak}} \\ &= \frac{401,124 - 451}{1480} \\ &= -3,37\% \end{aligned}$$

Perhitungan gradien, g_2

$$\begin{aligned} g_2 &= \frac{\text{elevasi}_{\text{PVI-2}} - \text{elevasi}_{\text{PVI-1}}}{\text{jarak}} \\ &= \frac{347,026 - 401,124}{1640} \\ &= -3,30\% \end{aligned}$$

Perbedaan kelandaian, A

$$\begin{aligned} A &= g_1 - g_2 \\ &= -3,37\% - (-3,30\%) \end{aligned}$$

$= -0,07\% \rightarrow$ lengkung vertikal cekung

➤ PVI-2

Perhitungan gradien, g_1

$$g_1 = \frac{\text{elevasi}_{\text{PVI-2}} - \text{elevasi}_{\text{PVI-1}}}{\text{jarak}}$$

$$= \frac{347,026 - 401,124}{1640}$$

$$= -3,30\%$$

Perhitungan gradien, g_2

$$g_2 = \frac{\text{elevasi}_{\text{PVI-3}} - \text{elevasi}_{\text{PVI-2}}}{\text{jarak}}$$

$$= \frac{215,322 - 347,026}{3260}$$

$$= -4,04\%$$

Perbedaan kelandaian, A

$$A = g_1 - g_2$$

$$= -3,30\% - (-4,04\%)$$

$$= 0,74\% \rightarrow$$
 lengkung vertical cembung

4.3.3. Tipe Lengkung Vertikal Cembung

Panjang lengkung vertikal cembung, stasining lengkung vertikal cembung, dan elevasi parameter-parameter lengkung vertikal cembung akan dibahas pada sub bab 4.3.3.1 sampai dengan sub bab 4.3.3.3.

4.3.3.1. Menentukan Cembung

Di bawah ini adalah contoh perhitungan panjang lengkung yang dilakukan pada PVI-2.

$$L_{\min} = 0,6 \cdot V_R$$

$$= 0,6 \cdot 100$$

$$= 60 \text{ m}$$

Panjang lengkung untuk $S_s < L$

$$\begin{aligned} L &= \frac{A \cdot S^2}{658} \\ &= \frac{0,74 \cdot (184,206)^2}{658} \\ &= 38,230 \text{ m} \end{aligned}$$

$S_s = 184,206 \text{ m} > L = 38,230 \text{ m}$ (NOT OK)

Panjang lengkung untuk $S_s > L$

$$\begin{aligned} L &= 2S - \frac{658}{A} \\ &= 2(184,206) - \frac{658}{0,74} \\ &= -519,17 \text{ m} \end{aligned}$$

Karena nilai L negatif, maka diambil $L_{\min} = 60 \text{ m}$

$$\begin{aligned} E_v &= \frac{A \cdot L}{800} \\ &= \frac{0,74 \cdot 60}{800} \\ &= 0,056 \text{ m} \end{aligned}$$

4.3.3.2. Stasining Parameter Lengkung Vertikal Cembung

Di bawah ini adalah contoh perhitungan stasining parameter-parameter lengkung vertikal cembung yang diambil pada PVI-2.

$$\text{STA PPV} = 45 + 059$$

$$\begin{aligned} \text{STA PLV} &= \text{STA PPV} - \frac{L}{2} \\ &= (45 + 059) - \frac{60}{2} \\ &= 45 + 059 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{STA PTV} &= \text{STA PPV} + \frac{L}{2} \\ &= (45 + 059) + \frac{60}{2} \\ &= 45 + 059 \end{aligned}$$

4.3.3.3. Elevasi Parameter Lengkung Vertikal Cembung

Di bawah ini adalah contoh perhitungan elevasi parameter-parameter lengkung vertikal cembung yang diambil pada PVI-2.

$$\text{Elevasi PPV} = 347,026 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PLV} &= \text{Elevasi PPV} + g \cdot \frac{L}{2} \\ &= 347,026 + 3,30 \cdot \frac{60}{2} \\ &= 348,016 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PPV}' &= \text{Elevasi PPV} - Ev \\ &= 347,026 - 0,056 \\ &= 346,970 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PTV} &= \text{Elevasi PPV} - g \cdot \frac{L}{2} \\ &= 347,026 - 4,04 \cdot \frac{60}{2} \\ &= 345,814 \text{ m}\end{aligned}$$

Rekapitulasi perhitungan stasioning lengkung vertikal dapat dilihat pada Tabel 4.6.

Tabel 4. 6. Rekapitulasi Perhitungan Stasining dan Elevasi Parameter Lengkung Vertikal

STA PLV (m)	STA PPV (m)	STA PTV (m)	Elev PLV (m)	Elev PPV (m)	Elev PPV (m)	Elev PTV (m)
43+389	43+418,800	43+449	402,135	401,124	401,119	400,134
45+059	45+058,800	45+059	348,016	347,026	346,970	345,814
48+167	48+318,800	48+471	221,462	215,322	212,719	219,592
49+339	49+338,800	49+339	239,702	243,984	241,733	239,260
52+059	52+058,800	52+059	160,594	159,664	159,615	158,536
53+006	53+158,800	53+312	124,052	118,304	115,671	123,089
53+769	53+798,800	53+829	137,397	138,336	138,271	139,536
54+119	54+118,800	54+119	142,864	151,136	146,990	142,823
54+959	54+958,800	54+959	118,574	117,368	117,363	116,141
55+973	56+018,800	56+064	75,882	74,014	73,699	73,407

4.3.4. Tipe Lengkung Vertikal Cekung

Panjang lengkung vertikal cekung, stasining lengkung vertikal cekung, dan elevasi parameter-parameter lengkung vertikal cekung akan dibahas pada sub bab di bawah ini.

4.3.4.1. Menentukan Panjang Lengkung Vertikal Cekung

Pada sub bab ini dituliskan contoh perhitungan panjang legkung vertikal minimum dan perhitungan panjang lengkung vertikal untuk dua kondisi. Yang pertama kondisi $S < L$ dan yang kedua pada kondisi $S > L$.

$$\begin{aligned} L_{\min} &= 0,6 \cdot V_R \\ &= 0,6 \cdot 100 \\ &= 60 \text{ m} \end{aligned}$$

Panjang lengkung untuk $S_s < L$

$$\begin{aligned} L &= \frac{A \cdot S^2}{120 + 3,5 \cdot S_s} \\ &= \frac{0,07 \cdot (184,206)^2}{120 + (3,5 \cdot 184,206)} \\ &= 3,166 \text{ m} \end{aligned}$$

$S_s = 184,206 \text{ m} > L = 3,166 \text{ m}$ (NOT OK)

Panjang lengkung untuk $S_s > L$

$$\begin{aligned} L &= 2S - \frac{120 + 3,5 \cdot S_s}{A} \\ &= 2(184,206) - \frac{120 + (3,5 \cdot 184,206)}{0,07} \\ &= -10351 \text{ m} \end{aligned}$$

Karena nilai L negatif, maka diambil $L_{\min} = 60 \text{ m}$

$$\begin{aligned} E_v &= \frac{A \cdot L}{800} \\ &= \frac{0,74 \cdot 60}{800} \\ &= 0,005 \text{ m} \end{aligned}$$

4.3.4.2. Stasining Parameter Lengkung Vertikal Cekung

Di bawah ini adalah contoh perhitungan stasining parameter-parameter lengkung vertikal cekung yang diambil pada PVI-1.

$$\text{STA PPV} = 43 + 419$$

$$\begin{aligned} \text{STA PLV} &= \text{STA PPV} - \frac{L}{2} \\ &= (43 + 419) - \frac{60}{2} \\ &= 43 + 389 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{STA PTV} &= \text{STA PPV} + \frac{L}{2} \\ &= (43 + 419) + \frac{60}{2} \\ &= 43 + 449 \end{aligned}$$

4.3.4.3. Elevasi Parameter Lengkung Vertikal Cekung

$$\text{Elevasi PPV} = 401,124 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PLV} &= \text{Elevasi PPV} + g \cdot \frac{L}{2} \\ &= 401,124 + 3,37 \cdot \frac{60}{2} \\ &= 402,135 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PPV}' &= \text{Elevasi PPV} - Ev \\ &= 401,124 - 0,005 \\ &= 401,119 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Elevasi PTV} &= \text{Elevasi PPV} - g \cdot \frac{L}{2} \\ &= 401,124 - 3,30 \cdot \frac{60}{2} \\ &= 400,134 \text{ m}\end{aligned}$$

BAB V

PERENCANAAN PERKERASAN JALAN

5.1. Data Perencanaan

Untuk merencanakan perkerasan jalan, terlebih dahulu direncanakan beberapa parameter mengenai Tol CISUMDAWU seperti di bawah ini.

Nama jalan : Jalan Tol CISUMDAWU

Klasifikasi jalan : Jalan tol bebas hambatan (arteri)

Tipe jalan : 6/2 D

Umur rencana : 40 tahun

Jenis perkerasan : rigid pavement

Jenis tulangan : JPCP (*Jointed Plain Concrete Pavement*)

Tahun dibuka : 2020

5.1.1. Penentuan Umur Rencana

Tabel 5. 1. Umur Rencana Perkerasan Jalan

Jenis Perkerasan	Elemen Perkerasan	Umur Rencana (tahun) ⁽¹⁾
Perkerasan lentur	Lapisan aspal dan lapisan berbatir ⁽²⁾	20
	Fondasi jalan	40
	Semua perkerasan untuk daerah yang tidak dimungkinkan pelapisan ulang (overlay), seperti: jalan perkotaan, underpass, jembatan, terowongan.	
	Cement Treated Based (CTB)	
Perkerasan kaku	Lapis fondasi atas, lapis fondasi bawah, lapis beton semen, dan fondasi jalan	
Jalan tanpa penutup	Semua elemen (termasuk fondasi jalan)	Minimum 10

Catatan :

1. Jika dianggap sulit untuk menggunakan umur rencana diatas, maka dapat digunakan umur rencana berbeda, namun sebelumnya harus dilakukan analisis dengan discounted lifecycle cost yang dapat menunjukkan bahwa umur rencana tersebut dapat memberikan discounted lifecycle cost terendah. Nilai bunga diambil dari nilai bunga rata-rata dari Bank Indonesia, yang dapat diperoleh dari <http://www.bi.go.id/websiten/Monetar/Bi+Rate/Data+Bi+Rate/>
2. Umur rencana harus memperhitungkan kapasitas jalan.

(Sumber : Kementerian PUPR Direktorat Jenderal Bina Marga, 2018)

5.2. Data Lalu Lintas Harian Rata-Rata

Data lalu lintas harian rata-rata didapatkan dari PT Yodya Karya yang disajikan pada Tabel 5.2.

Tabel 5.2. Data Lalu Lintas Rencana

Golongan	kend/hari							
	2019	2020	2025	2030	2035	2040	2045	2050
1	10483	12577	16839	24730	33657	43075	50982	58899
1 (bus kecil)	3744	4492	6014	8832	12020	15384	18208	21036
1 (bus besar)	749	898	1203	1766	2404	3077	3642	4207
2	1164	1429	1964	2812	1800	4064	5835	6150
3	4364	5860	8104	11603	15500	20063	24078	27440
4	2225	2670	3642	5387	7144	8144	10971	12503
5	39	22	30	43	58	75	90	102
TOTAL	22768	27948	37796	55173	72583	93882	113806	130337

(Sumber : PT Yodya Karya,2017)

5.3. Pengolahan CBR Tanah Dasar

CBR tanah dasar digunakan untuk menentukan desain fondasi jalan yang mana menurut Manual Desain Perkerasan Jalan 2018, CBR minimum untuk tanah dasar adalah 6%. Berikut ini adalah contoh korelasi nilai N SPT hingga menjadi nilai CBR yang diambil dari STA 44+540 yang mana posisinya berada di galian yang kedalamannya 1 m.

Data tanah : N SPT = 2

Jenis tanah lempung

5.3.1. Korelasi Nilai N SPT ke qc

Untuk mendapatkan nilai qc, digunakan tabel 5.3. agar mengetahui nilai korelasinya. Karena nilai N SPT yang diketahui sebesar 2 sedangkan pada tabel tidak tersedia nilai N SPT sebesar 2, maka dilakukan interpolasi sehingga mendapatkan nilai qc = 24 kg/cm².

Tabel 5.3. Nilai Korelasi N SPT ke qc

Konsistensi Tanah	Nilai N SPT	Taksiran Harga Tahanan Conus, qc (Dari Sondir) kg/cm ²
Sangat Lunak (Very Soft)	0 - 2,5	0 - 10
Lunak (Soft)	2,5 - 5	10 - 20
Menengah (medium)	5 - 10	20 - 40
Kaku (Stiff)	10 -20	40 - 75
Sangat Kaku (very Stiff)	20 - 40	75 - 150
Keras (Hard)	> 40	> 150

(Sumber : Mochtar 2006, direvisi 2012)

5.3.2. Korelasi Nilai qc ke CBR

Setelah mendapatkan nilai qc dari korelasi nilai N SPT, langkah selanjutnya adalah mengkorelasikan nilai qc menjadi nilai CBR. Nilai korelasi qc ke CBR untuk jenis tanah lempung adalah sebagai berikut.

$$\begin{aligned} \text{CBR} &= \frac{1}{2} \text{qc} \\ &= \frac{1}{2} (24 \text{ kg/cm}^2) \\ &= 12 \text{ kg/cm}^2 \end{aligned}$$

5.4. Pengolahan Data Pertumbuhan (i)

Data produk domestik regional bruto atau biasa disebut juga PDRB adalah besarnya produk domestik bruto pada suatu daerah. Data PDRB dibutuhkan untuk mengetahui faktor pertumbuhan (i) pada suatu daerah. PDRB per kapita merepresentasikan laju pertumbuhan kendaraan pribadi. Pertumbuhan jumlah penduduk menggambarkan laju pertumbuhan angkutan umum. Sedangkan PDRB Daerah menunjukkan laju pertumbuhan kendaraan niaga.

5.4.1. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ PDRB per Kapita

Berikut ini adalah hasil perhitungan pertumbuhan rata-rata PDRB per kapita pada tahun 2011 – 2015.

Tabel 5.4. Perhitungan i rata-rata PDRB per Kapita

Tahun	PDRB perkapita (ribu rupiah)	i (%)	i rata-rata (%)
2011	23251	-	8,86
2012	25272	9	
2013	27767	10	
2014	30118	8	
2015	32652	8	

5.4.2. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ Jumlah Pertumbuhan Penduduk

Berikut ini adalah hasil perhitungan pertumbuhan rata-rata jumlah penduduk pada tahun 2013 – 2017.

Tabel 5.5. Perhitungan i rata-rata Jumlah Pertumbuhan Penduduk

Tahun	PDRB (ribu)	i (%)	I rata-rata (%)
2013	45340,8	-	1,46
2014	46029,6	2	
2015	46709,6	1	
2016	47379,4	1	
2017	48037,8	1	

5.4.3. Perhitungan $i_{\text{rata-rata}}$ PDRB Daerah

Berikut ini adalah hasil perhitungan pertumbuhan rata-rata PDRB Daerah pada tahun 2010 – 2017.

Tabel 5.6. Perhitungan i rata-rata PDRB Daerah

Tahun	PDRB Daerah (juta rupiah)	i (%)	I rata-rata (%)
2010	906685760,4	-	
2011	965622061,1	7	
2012	1028409740	7	
2013	1093543546	6	
2014	1149216057	5	
2015	1207232342	5	
2016	1275527644	6	
2017	1342953376	5	5,77

Pada perencanaan jalan Tol CISUMDAWU menggunakan PDRB Daerah sebagai parameter untuk menghitung faktor pertumbuhan (*i*) karena PDRB Daerah mewakili laju pertumbuhan kendaraan niaga yang dapat digunakan untuk perencanaan tebal perkerasan jalan tol yang merupakan jalan arteri. Sehingga berdasarkan perhitungan, diambil nilai *I* sebesar 5,77 %.

5.5. Perhitungan Data LHR

Perhitungan data LHR pada tahun 2019 diproyeksikan ke tahun 2020 yakni awal tahun pertama jalan dibuka. Berikut ini adalah contoh perhitungan data LHR yang diambil pada contoh kendaraan Golongan I.

LHR 2019 untuk 4 lajur 2 arah = 10483 kend/hari

$$\text{LHR 2019 untuk 2 lajur 1 arah} = \frac{10483 \text{ kend/hari}}{2} \\ = 5242 \text{ kend/hari}$$

$$\begin{aligned} \text{LHR 2020 untuk 2 lajur 1 arah} &= \text{LHR 2019} \cdot (1 + i)^n \\ &= \text{LHR 2019} \cdot (1 + 0,0577)^1 \\ &= 5545 \text{ kend/hari} \end{aligned}$$

Rekapitulasi perhitungan LHR pada Tahun 2020

Tabel 4. 7 Rekapitulasi Lintas Harian Rata-Rata Tahun 2020

Gol	Jenis Kendaraan	Konfigurasi Sumbu	LHR 2019 4 lajur 2 arah (kend/hari)	LHR 2019 2 lajur 1 arah (kend/hari)	LHR 2020 2 lajur 1 arah (kend/hari)
Gol I	2,3,4	Mobil penumpang,	1.1	10483	5242
Gol I	5A	Bus kecil	1.2	3744	1872
Gol I	5B	Bus besar	1.2	749	375
Gol II	6B1	Truk 2 Sumbu-Sedang	1.2 L	1164	582
Gol III	7A2	Truk 3 sumbu-Sedang	1.22	4364	2182
Gol IV	7C1	Truk 4 sumbu-Trailer	1.2-22	2225	1113
Gol V	7C2B	Truk 5 sumbu-Trailer	1.2-222	39	20
					22

5.6. Perhitungan Tebal Perkerasan

Perhitungan tebal perkerasan dibagi menjadi dua bagian, yaitu perhitungan tebal perkerasan pada badan jalan dan pada bahu jalan. Hal ini dilakukan karena LHR yang digunakan pada perhitungan di bahu jalan adalah 10% dari LHR yang digunakan untuk menghitung tebal perkerasan pada badan jalan sesuai dengan peraturan yang ada di MDP 2018. Di bawah ini adalah parameter-parameter yang dihitung atau ditetapkan terlebih dahulu untuk dapat menghitung jumlah kelompok sumbu.

a. Menghitung R_{40}

$$\begin{aligned} R_{40} &= \frac{(1 + 0,01 \cdot i)^{40} - 1}{0,01 \cdot i} \\ &= \frac{(1 + 0,01 \cdot 5,774)^{40} - 1}{0,01 \cdot 5,774} \\ &= 146,24 \end{aligned}$$

b. Menentukan DD

Menurut Manual Desain Perkerasan Jalan 2018, untuk jalan dua arah faktor distribusi arah(DD) umumnya diambil 0,5 kecuali pada lokasi-lokasi yang jumlah kendaraan niaga cenderung lebih tinggi pada satu arah tertentu. Sehingga diambil nilai $DD = 0,5$.

c. Menentukan DL

Untuk nilai DL sesuai dengan Tabel 2.20, untuk jalan yang jumlah lajur setiap arahnya berjumlah 3, maka faktor distribusi lajur (DL) diambil 60%. Sehingga nilai DL = 0,6.

5.6.1. Perhitungan Tebal Perkerasan Badan Jalan

a. Perhitungan Kelompok Sumbu

Untuk menghitung jumlah kelompok sumbu, hal pertama yang harus dilakukan adalah mengelompokkan jenis kendaraan berdasarkan masing-masing jenis kendaraan. Setelah dikelompokkan sesuai dengan jenisnya, selanjutnya dapat ditetapkan konfigurasi sumbu dan jumlah kelompok sumbu. Contoh perhitungan dilakukan pada kendaraan golongan I.

$$\text{LHR 2020} = 5545 \text{ kend/hari}$$

$$\begin{aligned}\text{Kel. Sumbu 2020} &= \text{jml kel sumbu} \times \text{LHR 2020} \\ &= 2 \times 5545 \\ &= 11090\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Kel. Sumbu 2020-2060} &= \text{jml kel sumbu 2020} \times 365 \times \text{DD} \times \text{DL} \\ &= 11090 \times 365 \times 0,5 \times 0,6 \\ &= 177589953,7\end{aligned}$$

Tabel 4. 8. Rekapitulasi Jumlah Kelompok Sumbu Tahun 2020-2060

Gol	Jenis Kendaraan	Konfigurasi Sumbu	Jumlah Kelompok Sumbu	LHR 2020	Kelompok Sumbu 2020	Jumlah Kelompok Sumbu 2020-2060
Gol I	2,3,4 kendaraan ringan lain	1.1	2	5545	11090	177589953,7
Gol I	5A Bus kecil	1.2	2	1981	3962	63445572,27
Gol I	5B Bus besar	1.2	2	397	794	12714736,09
Gol II	6B1 Truk 2 Sumbu-Sedang	1.2 L	2	616	1232	19728658,52
Gol III	7A2 Truk 3 sumbu-Sedang	1.22	3	2308	6924	110877623
Gol IV	7C1 Truk 4 sumbu-Trailer	1.2-22	3	1178	3534	56591785,06
Gol V	7C2B Truk 5 sumbu-Trailer	1.2-222	3	22	66	1056892,42
Kumulatif kelompok sumbu kendaraan berat 2020-2060						2,64E+08

b. Desain Tebal Perkerasan

Setelah mendapatkan nilai dari jumlah kelompok sumbu untuk tahun 2020 sampai dengan 2060 dari masing-masing jenis kendaraan, maka didapatkan nilai total dari jumlah sumbu

kendaraan 2020 – 2060 yakni sebesar 2,84E+08 yang selanjutnya digunakan untuk menentukan desain tebal perkerasan jalan.

Struktur Perkerasan	R1	R2	R3	R4	R5
Kelompok sumbu kendaraan berat (overloaded) (10E6)	< 4.3	< 8.6	< 25.8	< 43	< 86
Dowel dan bahan beton	Ya				
STRUKTUR PERKERASAN (mm)					
Tebal pelat beton	265	275	285	295	305
Lapis LMC	100				
Lapis Drainase (dapat mengalir dengan baik)	150				

Tabel 4.9. Desain Perkerasan Kaku

5.6.2. Perhitungan Tebal Perkerasan Bahan Jalan

a. Perhitungan Kelompok Sumbu

Untuk menghitung jumlah kelompok sumbu bahan jalan, menurut Manual Desain Perkerasan Jalan 2018 nilai LHR diambil 10% dari LHR badan jalan. Contoh perhitungan dilakukan pada kendaraan golongan I.

$$\begin{aligned} \text{LHR 2020} &= 10\% \text{ LHR}_{\text{badan jalan}} 5545 \text{ kend/hari} \\ &= 10\% \cdot 5545 \text{ kend/hari} \\ &= 555 \text{ kend/hari} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Kel. Sumbu 2020} &= \text{jml kel sumbu} \times \text{LHR 2020} \\ &= 2 \times 555 \\ &= 1110 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Kel. Sumbu 2020-2060} &= \text{jml kel sumbu 2020} \times 365 \times \text{DD} \times \text{DL} \\ &= 1110 \times 365 \times 0,5 \times 0,6 \\ &= 17775008,889 \end{aligned}$$

Tabel 4. 10. Rekapitulasi Jumlah Kelompok Sumbu Tahun 2020 – 2060.

Gol	Jenis Kendaraan	Konfigurasi Sumbu	Jumlah Kelompok Sumbu	LHR 2020	Kelompok Sumbu 2020	Jumlah Kelompok Sumbu 2020-2060
Gol I	2,3,4 kendaraan ringan lain	1.1	2	555	1110	17775008,89
Gol I	5A Bus kecil	1.2	2	199	398	6373381,566
Gol I	5B Bus besar	1.2	2	40	80	1281081,722
Gol II	6B1 Truk 2 Sumbu-Sedang	1.2 L	2	62	124	1985676,669
Gol III	7A2 Truk 3 sumbu-Sedang	1.22	3	231	693	11097370,41
Gol IV	7C1 Truk 4 sumbu-Trailer	1.2-22	3	118	354	5668786,619
Gol V	7C2B Truk 5 sumbu-Trailer	1.2-222	3	3	9	144121,6937
Kumulatif kelompok sumbu kendaraan berat 2020-2060						2,66E+07

b. Desain Tebal Perkerasan

Setelah mendapatkan nilai dari jumlah kelompok sumbu untuk tahun 2020 sampai dengan 2060 dari masing-masing jenis kendaraan, maka didapatkan nilai total dari jumlah sumbu kendaraan 2020 – 2060 yakni sebesar 2,85E+07 yang selanjutnya digunakan untuk menentukan desain tebal perkerasan jalan.

Tabel 4.11. Desain Perkerasan Kaku

Struktur Perkerasan	R1	R2	R3	R4	R5
Kelompok sumbu kendaraan berat (overloaded) (10E6)	< 4.3	< 8.6	< 25.8	< 43	< 86
Dowel dan bahu beton			Ya		
STRUKTUR PERKERASAN (mm)					
Tebal pelat beton	265	275	285	295	305
Lapis LMC			100		
Lapis Drainase (dapat mengalir dengan baik)			150		

Berdasarkan Tabel 4.11. untuk nilai kelompok sumbu kendaraan yang lebih dari 86×10^6 didapatkan :

Tebal pelat beton : 295 mm

Lapis fondasi LMC : 100 mm

Lapis drainase : 150 mm

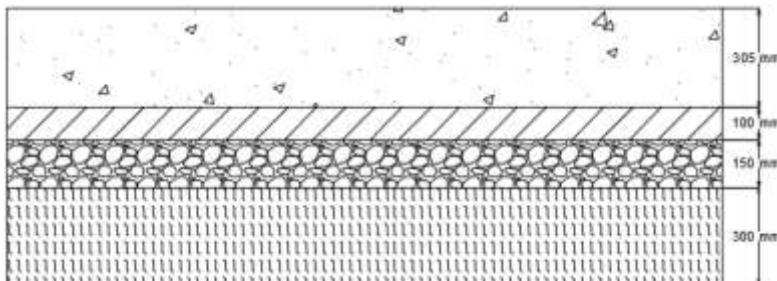
5.7. Desain Fondasi Jalan

Desain fondasi jalan berdasarkan CBR tanah dasar dan jenis perkerasannya, didapatkan stabilisasi semen setebal 300 mm.

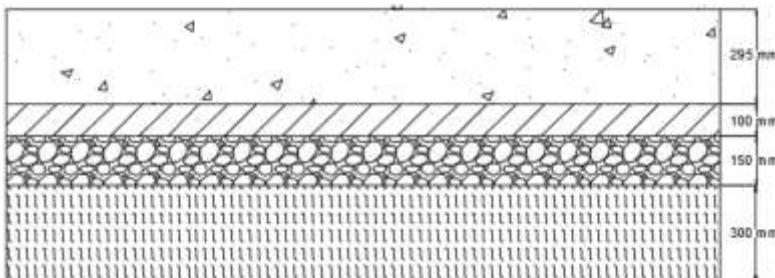
Tabel 4. 12. Desain Fondasi Jalan Minimum

CBR Tanah Dasar (%)	Kelas Kekuatan Tanah Dasar	Uraian Struktur Fondasi	Perkerasan Lentur			Perkerasan Kaku Stabilisasi semen
			Beban lalu lintas pada lajur rencana dengan umur 40 tahun (juta ESAS5)	< 2	2 - 4	
Tebal minimum perbaikan tanah dasar						
≥ 6	SG6	Perbaikan tanah dasar dapat berupa stabilisasi semen atau material timbunan pilihan (sesuai persyaratan Spesifikasi Umum, Divisi 3 - Pekerjaan Tanah) (pemadatan lapisan ≤ 200 mm tebal gembur)	Tidak diperlukan perbaikan	-	-	300
5	SG5		-	-	100	
4	SG4		100	150	200	
3	SG3		150	200	300	
2,5	SG2,5		175	250	350	
Tanah ekspansif (potensi pemuaian > 5%)			400	500	600	
Perkerasan di atas tanah kaku	SG1	Lapis penopang atau lapis penopang dengan geogrid	1000	1100	600	Berlaku ketentuan yang sama dengan fondasi jalan perkerasan lentur
Tanah gambut dengan HRS atau DBST untuk perkerasan untuk jalan raya minor (nilai minimum - kekuatan lain berlaku)		Lapis penopang berbutir	650	750	850	
			1000	1250	1500	

(Sumber : Manual Desain Perkerasan, 2018)



Gambar 5. 1 Sketsa Tebal Perkerasan dan Fondasi Badan Jalan



Gambar 5. 2 Sketsa Gambar Tebal Perkerasan Bahu Jalan

5.8. Perhitungan Sambungan

Pada perkerasan jalan tol CISUMDAWU menggunakan sambungan jointed plain concrete pavement (JPCP) atau biasa dikenal juga dengan beton bertulang tanpa tulangan. Pada sambungan ini hanya menggunakan tie bar sebagai sambungan memanjang dan dowel sebagai sambungan melintang.

5.8.1. Perhitungan Sambungan Memanjang (*Tie Bar*)

Pemasangan tie bars ditujukan untuk mengendalikan terjadinya retak memanjang. Perhitungan tie bars pada perkerasan kaku adalah seperti di bawah ini.

a. Data Perencanaan

Tebal pelat	= 305 mm = 0,305 m
Mutu baja	= BJTU-30
Fy	= 300 MPa
Berat isi beton	= 2400 kg/m ³
D	= 19 mm
Lebar pelat	= 3 x 3,6 m
Panjang pelat	= 5 m
Sambungan susut memanjang	= 3,6 m
Sambungan susut melintang	= 5 m

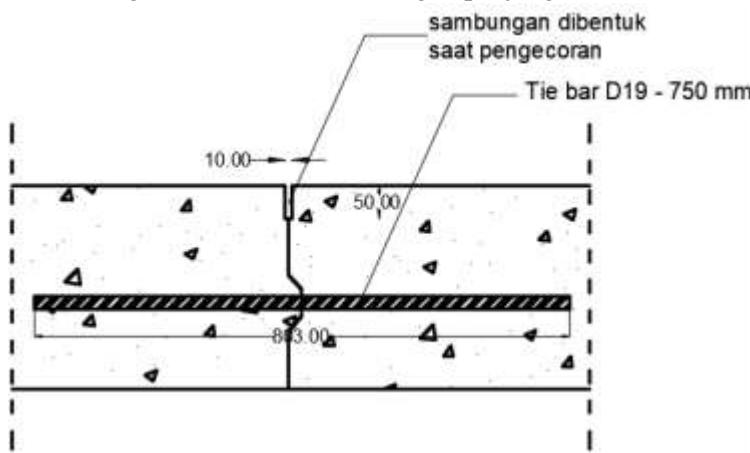
b. Perhitungan Tie Bars

$$\begin{aligned} A_t &= 204 \times b \times h \\ &= 204 \times 3,6 \times 0,305 \\ &= 223,992 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} l &= 38,3 \cdot \pi + 75 \\ &= 727,7 + 75 \\ &= 802,7 \text{ mm} \approx 803 \text{ mm} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} A_s &= 0,25 \times \pi \times d^2 \\ &= 0,25 \times \pi \times (19)^2 \\ &= 283,529 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

Jadi digunakan tie bar D19 dengan panjang 803 mm



Gambar 5.3. Detail Sambungan Memanjang

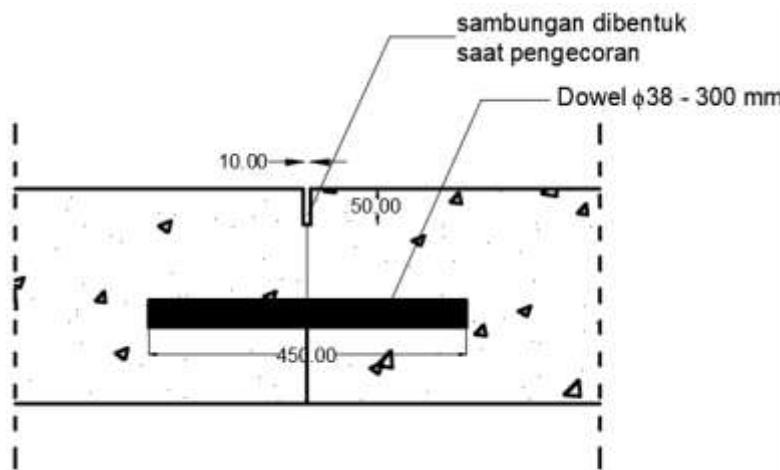
5.8.2. Perhitungan Sambungan Melintang (Dowel)

Untuk menentukan diameter, panjang, dan jarak antar dowel digunakan tabel di bawah ini sehingga berdasarkan hasil perhitungan tebal perkerasan dengan tebal 300 mm didapatkan diameter dowel 38 mm, panjang dowel 450 mm, dan jarak antar dowel adalah 300 mm.

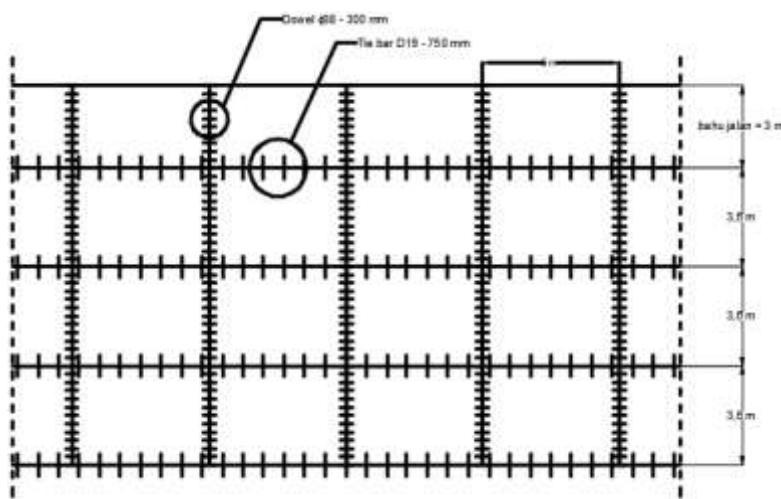
Tabel 5. 7 Kebutuhan Dowel berdasarkan Tebal Pelat.

Tebal Pelat Perkerasan		Dowel							
		Diameter		Panjang		Jarak			
inci	mm	inci	mm	inci	mm	inci	mm	inci	mm
6	150	3/4	19	18	450	12	300		
7	175	1	25	18	450	12	300		
8	200	1	25	18	450	12	300		
9	225	1 3/4	32	18	450	12	300		
10	250	1 3/4	32	18	450	12	300		
11	275	1 3/4	32	18	450	12	300		
12	300	1 1/2	38	18	450	12	300		
13	325	1 1/2	38	18	450	12	300		
14	350	1 1/2	38	18	450	12	300		

(Sumber : E.J.Yoder, 2008)



Gambar 5.4. Detail Sambungan Melintang



Gambar 5. 5 Detail Sambungan Memanjang dan Sambungan Melinta

BAB VI

RENCANA ANGGARAN BIAYA

6.1. Perhitungan Biaya Galian Tanah

Contoh perhitungan galian dan timbunan dilakukan pada STA 41+940 dan STA 41+960. Di bawah ini adalah langkah-langkah perhitungan volume galian dan timbunan.

Diketahui :

$$\text{luas area galian STA 41+940} = 70,1 \text{ m}^2$$

$$\text{luas area timbunan STA 41+940} = 0 \text{ m}^2$$

$$\text{luas area galian STA 41+960} = 114,36 \text{ m}^2$$

$$\text{luas area timbunan STA 42+000} = 0 \text{ m}^2$$

Jarak = 20 m

$$\begin{aligned}G_{\text{rata-rata}} &= \frac{\text{Galian}_{\text{STA 41+940}} + \text{Galian}_{\text{STA 41+960}}}{2} \\&= \frac{70,1 + 114,36}{2} \\&= 92,23 \text{ m}^2\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}T_{\text{rata-rata}} &= \frac{\text{Timbunan}_{\text{STA 41+940}} + \text{Galian}_{\text{STA 41+960}}}{2} \\&= \frac{0 + 0}{2} \\&= 0 \text{ m}^2\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Volume}_{\text{galian}} &= G_{\text{rata-rata}} \times \text{jarak} \\&= 92,23 \text{ m}^2 \times 20 \text{ m} \\&= 1844,6 \text{ m}^3\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Volume}_{\text{timbunan}} &= G_{\text{timbunan}} \times \text{jarak} \\&= 0 \text{ m}^2 \times 20 \text{ m} \\&= 0 \text{ m}^3\end{aligned}$$

Dari hasil perhitungan didapatkan volume galian tanah sejumlah 7856089,55 m³ (lihat lampiran). Harga satuan untuk

pekerjaan galian tanah sebesar Rp 98.408,59. Sehingga total biaya menimbun tanah sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 7856089,55 \text{ m}^3 \times \text{Rp } 98.408,59 \\ &= \text{Rp } 773.106.678.293,24\end{aligned}$$

6.2. Perhitungan Biaya Urugan Tanah

Dari hasil perhitungan didapatkan volume urugan tanah sejumlah 8239662,40 m³. Harga satuan untuk pekerjaan pengurugan tanah sebesar Rp 174.279,44. Sehingga total biaya pengurugan tanah sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 8239662,40 \text{ m}^3 \times \text{Rp } 174.279,44 \\ &= \text{Rp } 1.436.003.758.320,11\end{aligned}$$

6.3. Perhitungan Biaya Pelat Beton K-300

Dari hasil perhitungan didapatkan volume pelat beton sejumlah 202561,18 m³. Harga satuan beton K-300 sebesar Rp1.855.873,49. Sehingga total biaya untuk pelat beton untuk perkerasan sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 202561,18 \text{ m}^3 \times \text{Rp } 1.855.873,49 \\ &= \text{Rp } 375.927.924.150,91\end{aligned}$$

6.4. Perhitungan Biaya Lean Mix Concrete K-125

Dari hasil perhitungan didapatkan volume lean concrete sejumlah 70472,79 m³. Harga satuan beton K-125 sebesar Rp1.680.062,67. Sehingga total biaya beton K-125 untuk lean mix concrete sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 23258,58 \text{ m}^3 \times \text{Rp } 1.680.062,67 \\ &= \text{Rp } 118.398.703.416,09\end{aligned}$$

6.5. Perhitungan Biaya Lapis Drainase Agregat Kelas A

Dari hasil perhitungan didapatkan volume lapis drainase Agregat Kelas A sejumlah 108660,77 m³. Harga satuan lapis

drainase Agregat Kelas A sebesar Rp199.327,33. Sehingga total biayanya sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 108.660,77 \text{ m}^3 \times \text{Rp}199.327,33 \\ &= \text{Rp}21.659.060.642,50\end{aligned}$$

6.6. Perhitungan Biaya Lapis Pondasi dengan Stabilisasi Semen

Dari hasil perhitungan didapatkan volume lapis pondasi dengan stabilisasi semen sejumlah 225381,69 m³. Harga satuan lapis pondasi dengan stabilisasi semen sebesar Rp3205,79. Sehingga total biayanya sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 225.381,69 \text{ m}^3 \times \text{Rp}1.886,05 \\ &= \text{Rp}425.080.888,08\end{aligned}$$

6.7. Perhitungan Biaya Besi Tie Bar

Contoh perhitungan volume tie bar dengan diameter 19 mm adalah sebagai berikut :

Diketahui :

$$\text{Diameter} = 19 \text{ mm} = 0,019 \text{ m}$$

$$\text{Panjang} = 803 \text{ mm} = 0,803 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}\text{Volume 1 tie bar} &= \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot d^2 \cdot L \\ &= \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot (0,019 \text{ m})^2 \cdot 0,803 \text{ m} \\ &= 0,00022 \text{ m}^3\end{aligned}$$

$$\text{Jarak antar tie bar} = 750 \text{ mm} = 0,75 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}\text{Jml tie bar dlm 1 baris} &= \text{panjang jalan} : \text{jarak antar tie bar} \\ &= 17773 \text{ m} : 0,75 \text{ m} \\ &= 23697,33 \approx 23698 \text{ buah}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Tot. kebutuhan tie bar} &= \sum \text{tie bar dlm 1 baris} \times \sum \text{total baris} \\ &= 23698 \text{ buah} \times 8 \\ &= 189578,67 \text{ buah}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\text{Volume total} &= \text{Vol 1 tie bar} \times \text{total kebutuhan tie bar} \\ &= 0,00022 \text{ m}^3 \times 189578,67\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 &= 43,16 \text{ m}^3 \\
 \text{Berat Volume} &= \text{Volume total} \times \text{BJ baja} \\
 &= 43,16 \text{ m}^3 \times 7850 \text{ kg/m}^3 \\
 &= 338822,12 \text{ kg}
 \end{aligned}$$

Dari hasil perhitungan didapatkan volume besi tie bars adalah 338822,12 kg. Harga satuan besi D19 adalah Rp20.798,78. Sehingga total biayanya pembesian untuk tie bars sebesar:

$$\text{Total harga} = 338822,12 \text{ kg} \times \text{Rp}20.798,78$$

$$\text{Total harga} = \text{Rp}7.047.085.076,74$$

6.8. Perhitungan Biaya Besi Dowel

Contoh perhitungan volume dowel dengan diameter 38 mm adalah sebagai berikut :

Diketahui :

$$\text{Diameter} = 38 \text{ mm} = 0,038 \text{ m}$$

$$\text{Panjang} = 450 \text{ mm} = 0,45 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Volume 1 dowel} &= \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot d^2 \cdot L \\
 &= \frac{1}{4} \cdot \pi \cdot (0,038 \text{ m})^2 \cdot 0,45 \text{ m} \\
 &= 0,00051 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

$$\text{Jarak antar dowel} = 300 \text{ mm} = 0,3 \text{ m}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Jml dowel dlm 1 baris} &= (\text{Lebar lajur} \times 6) + (\text{L bahu dlm} \times 2) \\
 &\quad + (\text{L bahu luar} \times 2) \\
 &= (3,6 \text{ m} \times 6) + (1,5 \text{ m} \times 2) + (3 \text{ m} \times 2) \\
 &= 102 \text{ buah}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Tot. kebutuhan dowel} &= \sum \text{dowel dlm 1 baris} \times \sum \text{total baris} \\
 &= 23698 \text{ buah} \times 8 \\
 &= 362569,2 \text{ buah}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Volume total} &= \text{Vol 1 dowel} \times \text{total kebutuhan dowel} \\
 &= 0,00051 \text{ m}^3 \times 362569,2 \\
 &= 185,04 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \text{Berat Volume} &= \text{Volume total} \times \text{BJ baja} \\
 &= 185,04 \text{ m}^3 \times 7850 \text{ kg/m}^3 \\
 &= 1452546,87 \text{ kg}
 \end{aligned}$$

Dari hasil perhitungan didapatkan volume besi dowel adalah 1452546,87 kg. Harga satuan besi φ38 adalah Rp20.798,78. Sehingga total biayanya pembesian untuk dowel sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 1452546,87 \text{ kg} \times \text{Rp}20.798,78 \\ &= \text{Rp}30.211.195.985,91\end{aligned}$$

6.9. Perhitungan Biaya Saluran Drainase Beton K-125

Dari hasil perhitungan didapatkan volume untuk pekerjaan saluran drainase sejumlah 40243,78 m³. Harga satuan beton K-125 sebesar Rp2.758.864,12. Sehingga total biaya beton K-125 untuk saluran drainase sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 40.243,78 \text{ m}^3 \times \text{Rp}1.623.112,20 \\ &= \text{Rp}65.320.170.115,57\end{aligned}$$

6.10. Perhitungan Biaya Jembatan

Perhitungan biaya jembatan dilakukan dengan cara perhitungan per meter persegi menurut harga yang sudah diproyeksikan ke tahun 2019. Dari hasil perhitungan didapatkan volume jembatan per meter persegi sebesar 10348,80 m². Harga jembatan per meter persegi sebesar Rp7.580.647,90 Sehingga total biaya jembatan per meter persegi sebesar:

$$\begin{aligned}\text{Total harga} &= 10348,80 \text{ m}^2 \times \text{Rp}7.580.647,90 \\ &= \text{Rp}78.450.608.998,41\end{aligned}$$

6.11. Rekapitulasi Biaya

Berikut adalah rekapitulasi biaya-biaya timbunan dan galian tanah serta material untuk perkerasan jalan.

Tabel 6.1. Biaya Kebutuhan Material

No	Uraian Pekerjaan	Volume	Satuan	Harga Satuan	Total Harga
A	Pekerjaan Tanah				
1.	Penggalian tanah	7856089,55	m ³	Rp 78.400,63	Rp 615.922.358.997,50
2.	Pengurungan tanah	8239662,40	m ³	Rp 138.845,79	Rp 1.144.042.403.444,77
B	Pekerjaan Perkerasan				
1.	Pelat beton K-300	202561,18	m ³	Rp1.478.546,25	Rp 299.496.072.608,28
2.	Lean Mix Concrete K-125	70472,79	m ³	Rp1.338.480,43	Rp 94.326.450.356,47
3.	Lapis drainase Agregat Kelas A	108660,77	m ³	Rp 158.801,06	Rp 17.255.444.945,90
4.	Lapis pondasi dengan stabilisasi semen	225381,69	m ³	Rp 1.502,59	Rp 338.655.493,09
5.	Tie bars	338822,12	kg	Rp 16.570,07	Rp 5.614.305.743,81
6.	Dowel	1452546,87	kg	Rp 16.570,07	Rp 24.068.801.398,61
7.	Jembatan	10348,80	m ²	Rp7.580.647,90	Rp 78.450.608.998,41
C	Pekerjaan Drainase				
a.	Beton K-125	40243,78	m ³	Rp1.293.108,86	Rp 52.039.588.322,43
					Rp 2.331.554.690.309,27

BAB VII

PENUTUP

7.1. Kesimpulan

Berdasarkan hasil perhitungan pada perancangan jalan tol CISUMDAWU STA 41+939 – STA 59+712

dengan menggunakan perkerasan kaku tipe JPCP dengan total panjang 17,77 km dapat ditarik beberapa kesimpulan sebagai berikut :

1. Jumlah lengkung horizontal sebanyak 5 buah yang pada masing-masing tikungan kecepatannya adalah 100 km/jam dan nilai superelevasi maksimumnya sebesar 10%. Besar jari-jari pada masing-masing tikungan berturut-turut adalah 1500 m, 600 m, 600 m, 1000 m, dan 500 m. Semua tikungan menggunakan jenis tikungan spiral-circle-spiral. Sedangkan lengkung vertikal sejumlah 10 lengkung vertikal dengan 5 buah lengkung vertikal cekung dan 5 buah vertikal cembung.
2. Jenis perkerasan jalan tol CISUMDAWU menggunakan jenis perkerasan kaku dengan umur rencana 40 tahun dan dari hasil analisis perhitungan didapatkan tebal pelat beton 305 mm, tebal Lean Mix Concrete 100 mm, tebal lapis drainase 150 mm, dan tebal fondai jalan setebal 200 mm.
3. Tipe penulangan perkerasan yang digunakan adalah JPCP (Jointed Plain Concrete Pavement) yang menggunakan sambungan berupa tie bars dan dowel. Tie bar yang digunakan D16 mm dengan panjang 803 mm sejarak 750 mm antar tie bar dan dowel $\phi 38$ mm dengan panjang 450 mm sejarak 300mm. Pada sambungan melintang digunakan jarak 5 m antar segmen dan pada sambungan memanjang digunakan jarak 3,6 m.

4. Total biaya yang dibutuhkan untuk pekerjaan galian dan timbunan serta material perkerasan jalan tol adalah sejumlah Rp2.331.554.690.309,27

7.2. Saran

Dari uraian kesimpulan di sub bab sebelumnya, ada beberapa hal yang perlu diperhatikan diantaranya :

1. Untuk perhitungan biaya material sangat disayangkan Provinsi Jawa Barat belum mempunyai standar harga terbaru sehingga masih harus menggunakan standar harga beberapa tahun sebelumnya dan diproyeksikan ke harga tahun 2019 menggunakan data inflasi bank. Jika standar harga untuk tahun 2019 sudah tersedia, harga yang dipakai akan lebih valid.
2. Data CBR tanah dasar tidak didapatkan secara langsung sehingga harus melakukan perhitungan korelasi dari N SPT ke qc lalu dari qc ke CBR sehingga memungkinkan adanya kesalahan dalam perhitungan. Jika data CBR sudah tersedia data CBR akan lebih valid.

DAFTAR PUSTAKA

- Achmad, Fadly. 2011. **Korelasi Nilai Hambatan Konus (Qc) dan CBR Lapangan pada Tanah Lempung Desa Imbodu.** 6:4.
- Badan Pusat Statistik Provinsi Jawa Barat. 2019. **PDRB Seri 2019 Provinsi Jawa Barat Atas Dasar Harga Konstan Menurut Lapangan Usaha (Juta Rupiah), 2010-2017.**
<https://jabar.bps.go.id/staticable/2017/07/05/190/pdrv-provinsi-jawa-barat-atas-dasar-harga-konstan-2010-menurut-lapangan-usaha-juta-rupiah-2010-2016.html>
- Bank Indonesia. 2019. **LAPORAN INFLASI (Indeks Harga Konsumen).**
<https://www.bi.go.id/moneter/inflasi/data/Default.aspx>
- Deny, S. 2018. “Akses Jalan Jadi Penghambat Bandara Kertajati Berkembang”. **Liputan6.com** (Jakarta). 25 September
- Departemen Pekerjaan Umum Direktorat Jenderal Bina Marga. 2009. **Geometri Jalan Bebas Hambatan Untuk Jalan Tol.**
- Departemen Pekerjaan Umum Direktorat Jenderal Bina Marga. 1997. **Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota.**
- Departemen Perumahan dan Prasarana Wilayah. 2003. **Perencanaan Perkerasan Jalan Beton Semen.**

Departemen Permukiman dan Prasarana Wilayah. 2004.
RSNI T-14-2004 Geometri Jalan Perkotaan.

E.J. Yolder, M (2008). **Principle of Pavement Design.**

Hendarsin, S.L. 2000. **Penuntun Praktis Perencanaan Teknik Jalan Raya.** Bandung : POLITEKNIK

Kementerian Pekerjaan Umum dan Perumahan Rakyat Direktorat Jendral Bina Marga. 2018. **Manual Perkerasan Jalan.**

Pemerintah Kota Bandung. 2017. **Standarisasi Harga Tertinggi Satuan Barang dan Jasa di Lingkungan Pemerintah Kota Bandung.**

Manurung, M.Y. 2018. "Cipali Masih Jadi Satu-satunya Akses Tol ke Bandara Kertajati". **Tempo** (Jawa Barat). 24 Mei

Ramdhani, G.S. 2018. "BIJB Hanya Menambah Beban Kemacetan?". **Kompasiana** (Jawa Barat). 8 September

Republik Indonesia. 2004. **UU NO 38 TAHUN 2004 tentang Jalan.**

Sukirman, Silvia. 1990. **Dasar-dasar Perencanaan Geometrik Jalan.** Bandung: NOVA

Lampiran 1 : Tabel Perhitungan Klasifikasi Medan

TITIK	Elevasi kiri	TITIK kanan	ELEVASI rata-rata	ΔH (m)	JARAK (m)	Kemiringan (%)
41+940	453,92	449,10	451,512			
				-5,680	120	4,734
42+000	447,667	443,995	445,831			
				2,629	120	2,191
42+060	439,420	457,500	448,460			
				-4,572	120	3,810
42+120	435,765	452,011	443,888			
				-9,508	120	7,923
42+180	429,949	438,812	434,381			
				-4,424	120	3,687
42+240	429,934	429,978	429,956			
				-0,052	120	0,043
42+300	429,953	429,855	429,904			
				0,067	120	0,056
42+360	430,169	429,773	429,971			
				0,563	120	0,469
42+420	431,126	429,942	430,534			
				4,991	120	4,159
42+480	434,137	436,913	435,525			
				-3,731	120	3,109
42+540	431,435	432,154	431,795			
				-12,172	120	10,143
42+600	423,704	415,542	419,623			
				-5,734	120	4,779
42+660	420,240	407,537	413,889			
				0,209	120	0,174
42+720	419,716	408,479	414,098			
				-1,454	120	1,212
42+780	415,115	410,171	412,643			
				1,087	120	0,906
42+840	417,363	410,098	413,731			
				3,207	120	2,672
42+900	420,960	412,915	416,938			
				3,694	120	3,078
42+960	421,211	420,052	420,632			
				-0,337	120	0,281
43+020	420,723	419,866	420,295			
				-4,246	120	3,539
43+080	418,049	414,047	416,048			
				-5,500	120	4,583
43+140	410,858	410,238	410,548			
				-1,376	120	1,147
43+200	410,100	408,243	409,172			
				1,363	120	1,136
43+260	409,988	411,081	410,535			

				4,462	120	3,718
43+320	409,999	419,994	414,997			
				2,685	120	2,238
43+380	415,388	419,975	417,682			
				2,277	120	1,897
43+440	419,953	419,964	419,959			
				-0,694	120	0,579
43+500	419,953	418,575	419,264			
				-11,113	120	9,260
43+560	408,353	407,950	408,152			
				-9,736	120	8,113
43+620	400,814	396,017	398,416			
				-4,099	120	3,416
43+680	397,261	391,372	394,317			
				-2,727	120	2,273
43+740	393,654	389,525	391,590			
				-4,382	120	3,652
43+800	390,333	384,082	387,208			
				-4,543	120	3,786
43+860	386,471	378,858	382,665			
				-5,849	120	4,874
43+920	379,487	374,144	376,816			
				-1,969	120	1,640
43+980	379,781	369,913	374,847			
				-0,039	120	0,032
44+040	379,884	369,732	374,808			
				0,152	120	0,127
44+100	379,651	370,269	374,960			
				-2,084	120	1,736
44+160	375,371	370,382	372,877			
				-2,894	120	2,412
44+220	371,215	368,750	369,983			
				-3,540	120	2,950
44+280	367,444	365,440	366,442			
				-5,912	120	4,926
44+340	361,250	359,811	360,531			
				-0,918	120	0,765
44+400	359,773	359,451	359,612			
				0,046	120	0,039
44+460	359,964	359,353	359,659			
				-0,002	120	0,002
44+520	359,972	359,341	359,657			
				-0,195	120	0,162
44+580	359,409	359,514	359,462			
				-1,880	120	1,566
44+640	355,383	359,781	357,582			
				-2,076	120	1,730
44+700	351,378	359,634	355,506			

				-0,603	120	0,503
44+760	349,844	359,961	354,903			
				-0,125	120	0,104
44+820	349,563	359,992	354,778			
				-0,053	120	0,044
44+880	349,447	360,003	354,725			
				-2,549	120	2,124
44+940	344,392	359,960	352,176			
				-2,094	120	1,745
45+000	340,160	360,005	350,083			
				-2,175	120	1,812
45+060	339,950	355,865	347,908			
				1,459	120	1,216
45+120	346,021	352,712	349,367			
				4,162	120	3,468
45+180	353,714	353,342	353,528			
				1,545	120	1,287
45+240	358,400	351,746	355,073			
				-4,256	120	3,547
45+300	349,978	351,656	350,817			
				-0,360	120	0,300
45+360	349,989	350,926	350,458			
				-0,135	120	0,113
45+420	350,060	350,584	350,322			
				-2,166	120	1,805
45+480	346,322	349,991	348,157			
				-2,475	120	2,062
45+540	341,634	349,729	345,682			
				-4,281	120	3,567
45+600	332,257	350,545	341,401			
				-2,168	120	1,807
45+660	330,511	347,954	339,233			
				-3,804	120	3,170
45+720	330,803	340,055	335,429			
				-12,161	120	10,134
45+780	319,111	327,425	323,268			
				-11,441	120	9,534
45+840	307,288	316,367	311,828			
				-7,297	120	6,081
45+900	298,958	310,103	304,531			
				-3,306	120	2,755
45+960	293,149	309,300	301,225			
				1,781	120	1,485
46+020	293,418	312,594	303,006			
				3,399	120	2,833
46+080	298,046	314,764	306,405			
				-2,228	120	1,857
46+140	292,980	315,373	304,177			

				-3,121	120	2,600
46+200	285,299	316,813	301,056			
				-1,456	120	1,213
46+260	283,304	315,896	299,600			
				-1,025	120	0,854
46+320	282,816	314,334	298,575			
				-14,576	120	12,147
46+380	254,596	313,402	283,999			
				11,994	120	9,995
46+440	280,860	311,125	295,993			
				-4,159	120	3,465
46+500	278,286	305,382	291,834			
				-3,203	120	2,669
46+560	276,303	300,959	288,631			
				-4,481	120	3,734
46+620	272,132	296,168	284,150			
				-4,706	120	3,921
46+680	268,614	290,275	279,445			
				-5,115	120	4,262
46+740	267,102	281,557	274,330			
				-3,666	120	3,055
46+800	265,345	275,982	270,664			
				-2,675	120	2,229
46+860	264,941	271,036	267,989			
				0,185	120	0,154
46+920	268,553	267,793	268,173			
				-2,019	120	1,683
46+980	268,508	263,799	266,154			
				-3,913	120	3,260
47+040	265,987	258,495	262,241			
				-2,654	120	2,212
47+100	265,472	253,701	259,587			
				-2,048	120	1,706
47+160	265,573	249,505	257,539			
				-2,726	120	2,272
47+220	261,659	247,967	254,813			
				-1,800	120	1,500
47+280	260,383	245,643	253,013			
				-0,916	120	0,763
47+340	260,304	243,890	252,097			
				-1,759	120	1,466
47+400	260,075	240,601	250,338			
				-2,906	120	2,422
47+460	257,662	237,202	247,432			
				-1,770	120	1,475
47+520	253,026	238,298	245,662			
				-4,094	120	3,412
47+580	244,314	238,822	241,568			

				-5,878	120	4,898
47+640	231,280	240,100	235,690			
				1,341	120	1,117
47+700	226,323	247,738	237,031			
				-2,991	120	2,493
47+760	218,083	249,996	234,040			
				-7,910	120	6,592
47+820	211,136	241,123	226,130			
				-9,476	120	7,896
47+880	203,961	229,347	216,654			
				-10,684	120	8,903
47+940	195,035	216,906	205,971			
				-6,287	120	5,239
48+000	187,163	212,204	199,684			
				-1,128	120	0,940
48+060	189,114	207,998	198,556			
				-0,066	120	0,055
48+120	189,790	207,190	198,490			
				1,426	120	1,188
48+180	189,843	209,989	199,916			
				2,245	120	1,871
48+240	194,307	210,016	202,162			
				0,700	120	0,583
48+300	199,569	206,153	202,861			
				-0,325	120	0,270
48+360	205,195	199,878	202,537			
				-1,095	120	0,912
48+420	210,550	192,333	201,442			
				0,419	120	0,350
48+480	213,930	189,792	201,861			
				3,046	120	2,538
48+540	217,964	191,850	204,907			
				4,697	120	3,914
48+600	220,134	199,074	209,604			
				1,931	120	1,609
48+660	220,300	202,769	211,535			
				0,143	120	0,120
48+720	220,356	203,000	211,678			
				0,752	120	0,627
48+780	220,573	204,288	212,431			
				1,788	120	1,490
48+840	220,652	207,785	214,219			
				3,962	120	3,302
48+900	221,096	215,265	218,181			
				3,646	120	3,038
48+960	220,732	222,920	221,826			
				5,937	120	4,948
49+020	224,053	231,473	227,763			

				5,372	120	4,477
49+080	228,479	237,791	233,135			
				9,600	120	8,000
49+140	241,038	244,431	242,735			
				10,889	120	9,074
49+200	255,040	252,207	253,624			
				9,267	120	7,723
49+260	269,365	256,416	262,891			
				1,610	120	1,341
49+320	269,959	259,041	264,500			
				-2,195	120	1,829
49+380	269,948	254,662	262,305			
				-4,144	120	3,453
49+440	267,626	248,696	258,161			
				-7,824	120	6,520
49+500	261,938	238,737	250,338			
				-7,134	120	5,945
49+560	258,442	227,965	243,204			
				-5,368	120	4,473
49+620	257,315	218,356	237,836			
				-8,180	120	6,817
49+680	251,583	207,727	229,655			
				-11,419	120	9,516
49+740	234,883	201,589	218,236			
				-6,808	120	5,674
49+800	226,062	196,793	211,428			
				-3,085	120	2,571
49+860	223,370	193,315	208,343			
				1,085	120	0,904
49+920	226,113	192,742	209,428			
				7,537	120	6,281
49+980	229,989	203,940	216,965			
				7,398	120	6,165
50+040	229,640	219,085	224,363			
				0,529	120	0,440
50+100	220,454	229,328	224,891			
				-9,097	120	7,580
50+160	210,365	221,224	215,795			
				-8,865	120	7,388
50+220	205,878	207,981	206,930			
				-8,147	120	6,789
50+280	201,368	196,197	198,783			
				-5,226	120	4,355
50+340	199,025	188,088	193,557			
				-4,568	120	3,807
50+400	195,010	182,967	188,989			
				-1,083	120	0,903
50+460	196,329	179,481	187,905			

				3,701	120	3,084
50+520	202,768	180,443	191,606			
				5,554	120	4,629
50+580	206,690	187,630	197,160			
				6,323	120	5,269
50+640	210,852	196,114	203,483			
				4,905	120	4,088
50+700	216,024	200,753	208,389			
				-0,908	120	0,757
50+760	214,216	200,745	207,481			
				-4,050	120	3,375
50+820	209,100	197,762	203,431			
				-5,849	120	4,875
50+880	205,645	189,518	197,582			
				-0,668	120	0,557
50+940	206,059	187,767	196,913			
				2,156	120	1,797
51+000	208,467	189,671	199,069			
				1,170	120	0,975
51+060	210,443	190,035	200,239			
				1,159	120	0,966
51+120	211,043	191,753	201,398			
				0,158	120	0,132
51+180	210,189	192,923	201,556			
				-5,519	120	4,600
51+240	203,863	188,210	196,037			
				-9,015	120	7,512
51+300	196,637	177,406	187,022			
				-4,505	120	3,754
51+360	195,703	169,330	182,517			
				-3,522	120	2,935
51+420	193,419	164,571	178,995			
				-6,702	120	5,585
51+480	186,799	157,787	172,293			
				-3,883	120	3,236
51+540	182,065	154,755	168,410			
				3,688	120	3,073
51+600	184,761	159,434	172,098			
				7,535	120	6,279
51+660	190,992	168,273	179,633			
				7,397	120	6,164
51+720	195,975	178,083	187,029			
				3,507	120	2,922
51+780	198,739	182,332	190,536			
				0,719	120	0,600
51+840	198,984	183,526	191,255			
				1,195	120	0,995
51+900	202,692	182,207	192,450			

				-6,101	120	5,084
51+960	195,160	177,537	186,349			
				-10,182	120	8,485
52+020	182,705	169,629	176,167			
				-7,671	120	6,393
52+080	176,773	160,219	168,496			
				-5,744	120	4,787
52+140	170,501	155,003	162,752			
				-5,508	120	4,590
52+200	163,826	150,662	157,244			
				-2,031	120	1,693
52+260	164,078	146,347	155,213			
				-1,929	120	1,608
52+320	163,221	143,345	153,283			
				-4,290	120	3,575
52+380	158,357	139,630	148,994			
				-4,087	120	3,406
52+440	156,750	133,062	144,906			
				-2,975	120	2,479
52+500	154,766	129,097	141,932			
				-1,161	120	0,968
52+560	149,595	131,946	140,771			
				-1,630	120	1,358
52+620	146,844	131,438	139,141			
				-7,310	120	6,092
52+680	141,936	121,725	131,831			
				-6,067	120	5,056
52+740	136,408	115,119	125,764			
				-5,165	120	4,304
52+800	129,749	111,449	120,599			
				-1,419	120	1,182
52+860	129,506	108,854	119,180			
				4,730	120	3,942
52+920	132,090	115,730	123,910			
				1,440	120	1,200
52+980	134,676	116,024	125,350			
				1,650	120	1,375
53+040	138,867	115,132	127,000			
				1,378	120	1,148
53+100	141,867	114,887	128,377			
				2,973	120	2,477
53+160	143,672	119,027	131,350			
				0,006	120	0,005
53+220	142,086	120,624	131,355			
				-5,827	120	4,855
53+280	135,913	115,144	125,529			
				-6,579	120	5,483
53+340	129,503	108,396	118,950			

				-4,690	120	3,908
53+400	123,746	104,774	114,260			
				0,431	120	0,359
53+460	121,637	107,744	114,691			
				-4,661	120	3,884
53+520	112,143	107,916	110,030			
				1,262	120	1,052
53+580	109,855	112,728	111,292			
				8,459	120	7,049
53+640	114,337	125,164	119,751			
				10,491	120	8,742
53+700	124,861	135,621	130,241			
				5,815	120	4,846
53+760	132,050	140,063	136,057			
				9,822	120	8,185
53+820	145,957	145,801	145,879			
				6,937	120	5,780
53+880	153,015	152,616	152,816			
				9,749	120	8,124
53+940	161,953	163,175	162,564			
				13,418	120	11,182
54+000	174,381	177,583	175,982			
				-0,715	120	0,596
54+060	175,875	174,659	175,267			
				-11,083	120	9,236
54+120	172,159	156,209	164,184			
				2,732	120	2,277
54+180	178,101	155,732	166,917			
				-1,891	120	1,576
54+240	169,664	160,387	165,026			
				-5,699	120	4,749
54+300	159,985	158,668	159,327			
				-1,416	120	1,180
54+360	164,179	151,643	157,911			
				-2,514	120	2,095
54+420	161,025	149,769	155,397			
				-2,426	120	2,021
54+480	159,350	146,593	152,972			
				-2,991	120	2,492
54+540	163,093	136,868	149,981			
				-6,011	120	5,009
54+600	158,302	129,637	143,970			
				-4,685	120	3,905
54+660	149,533	129,035	139,284			
				-6,258	120	5,215
54+720	137,390	128,662	133,026			
				-5,420	120	4,517
54+780	125,681	129,531	127,606			

				-3,361	120	2,800
54+840	117,223	131,268	124,246			
				-4,586	120	3,822
54+900	109,585	129,734	119,660			
				-3,643	120	3,035
54+960	105,360	126,674	116,017			
				-4,017	120	3,348
55+020	101,245	122,755	112,000			
				-1,899	120	1,583
55+080	101,696	118,506	110,101			
				-1,675	120	1,396
55+140	104,479	112,373	108,426			
				-3,176	120	2,647
55+200	105,433	105,067	105,250			
				-6,112	120	5,093
55+260	100,635	97,641	99,138			
				-8,580	120	7,150
55+320	88,239	92,877	90,558			
				-10,702	120	8,918
55+380	75,319	84,394	79,857			
				-9,576	120	7,980
55+440	63,895	76,667	70,281			
				-4,625	120	3,854
55+500	59,956	71,357	65,657			
				-3,977	120	3,315
55+560	59,766	63,592	61,679			
				-1,789	120	1,491
55+620	60,000	59,780	59,890			
				-0,028	120	0,023
55+680	60,000	59,725	59,863			
				-0,144	120	0,120
55+740	59,789	59,648	59,719			
				-0,008	120	0,007
55+800	59,690	59,731	59,711			
				0,041	120	0,034
55+860	59,803	59,700	59,752			
				-0,565	120	0,470
55+920	59,849	58,525	59,187			
				-1,500	120	1,250
55+980	59,964	55,410	57,687			
				-1,454	120	1,212
56+040	59,977	52,489	56,233			
				-4,151	120	3,459
56+100	53,900	50,265	52,083			
				-2,100	120	1,750
56+160	49,978	49,987	49,983			
				-0,022	120	0,018
56+220	49,931	49,990	49,961			

				0,029	120	0,024
56+280	49,992	49,987	49,990			
				0,030	120	0,025
56+340	50,057	49,982	50,020			
				-0,032	120	0,027
56+400	49,997	49,978	49,988			
				-0,005	120	0,005
56+460	49,990	49,974	49,982			
				-0,004	120	0,003
56+520	49,988	49,968	49,978			
				-0,008	120	0,006
56+580	49,976	49,965	49,971			
				0,015	120	0,013
56+640	49,981	49,990	49,986			
				0,005	120	0,004
56+700	49,984	49,996	49,990			
				-0,006	120	0,005
56+760	49,991	49,978	49,985			
				-0,034	120	0,029
56+820	49,953	49,947	49,950			
				0,034	120	0,029

56+880	49,992	49,977	49,985			
				0,004	120	0,003
56+940	49,987	49,989	49,988			
				-0,001	120	0,000
57+000	49,998	49,977	49,988			
				0,001	120	0,000
57+060	50,002	49,974	49,988			
				0,002	120	0,002
57+120	49,982	49,998	49,990			
				0,011	120	0,009
57+180	50,004	49,997	50,001			
				-0,017	120	0,015
57+240	49,999	49,967	49,983			
				-0,001	120	0,001
57+300	49,972	49,992	49,982			
				-0,025	120	0,021
57+360	49,935	49,978	49,957			
				0,005	120	0,005
57+420	49,960	49,964	49,962			
				0,028	120	0,024
57+480	49,992	49,989	49,991			
				-0,008	120	0,007
57+540	49,980	49,985	49,983			
				0,011	120	0,010
57+600	49,989	49,999	49,994			
				0,001	120	0,001
57+660	50,000	49,990	49,995			
				-0,447	120	0,373
57+720	49,970	49,126	49,548			
				-1,046	120	0,872
57+780	50,004	47,000	48,502			
				-1,298	120	1,082
57+840	49,019	45,389	47,204			
				-1,442	120	1,202
57+900	47,681	43,843	45,762			
				-0,990	120	0,825
57+960	46,366	43,179	44,773			
				0,535	120	0,446
58+020	46,780	43,835	45,308			
				0,694	120	0,578
58+080	47,430	44,572	46,001			
				0,726	120	0,605
58+140	48,108	45,346	46,727			
				0,547	120	0,455
58+200	48,847	45,700	47,274			
				-1,742	120	1,451
58+260	47,516	43,548	45,532			
				-2,125	120	1,770

58+320	45,434	41,381	43,408			
--------	--------	--------	--------	--	--	--

				-2,410	120	2,008
58+380	42,007	39,989	40,998			
				-0,867	120	0,722
58+440	40,234	40,028	40,131			
				1,955	120	1,629
58+500	41,752	42,419	42,086			
				1,925	120	1,604
58+560	42,796	45,225	44,011			
				1,808	120	1,506
58+620	42,344	49,292	45,818			
				-0,113	120	0,094
58+680	41,605	49,805	45,705			
				-1,837	120	1,530
58+740	40,845	46,892	43,869			
				-0,140	120	0,117
58+800	39,998	47,459	43,729			
				-0,501	120	0,418
58+860	40,006	46,448	43,227			
				-1,129	120	0,941
58+920	39,975	44,221	42,098			
				-1,905	120	1,587
58+980	39,994	40,393	40,194			
				-0,204	120	0,170
59+040	40,016	39,964	39,990			
				0,003	120	0,003
59+100	39,930	40,056	39,993			
				0,117	120	0,097
59+160	40,061	40,158	40,110			
				-0,041	120	0,034
59+220	40,086	40,051	40,069			
				-0,036	120	0,030
59+280	40,072	39,993	40,033			
				-0,049	120	0,040
59+340	39,970	39,998	39,984			
				0,189	120	0,158
59+400	40,115	40,231	40,173			
				-0,075	120	0,062
59+460	40,000	40,197	40,099			
				0,079	120	0,066
59+520	39,956	40,400	40,178			
				-0,097	120	0,081
59+580	39,925	40,236	40,081			
				-0,006	120	0,005
59+640	40,119	40,030	40,075			
				1,508	120	1,257
59+700	41,799	41,366	41,583			
Rata-rata						3,121

Lampiran 2 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Sudut Tikungan

NO	Titik	Koordinat		Δx	Δy	d (m)	Kuadran	Azimuth (°)	Δ (°)
		X (°)	Y (°)						
1	start	833087,969	9251455,730						
				-12,390	1085,281	1085,352	Kuadran IV	359,346	
2	PI 1	833075,579	9252541,011						26,326
				-1096,896	2154,636	2417,775	Kuadran IV	333,020	
3	PI 2	831978,683	9254695,647						100,085
				6139,564	1864,801	6416,520	Kuadran I	73,105	
4	PI 3	838118,247	9256560,448						72,724
				18,186	2736,701	2736,761	Kuadran I	0,381	
5	PI 4	838136,433	9259297,149						76,021
				2746,604	664,397	2825,820	Kuadran I	76,402	
6	PI 5	840883,037	9259961,546						29,551
				2940,278	-840,499	3058,051	Kuadran II	105,953	
7	STA 58+950	843823,315	9259121,047						

Lampiran 3 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Kemiringan Melintang Jalan Rencana

NO	Titik	D	D _{max}	D _p	(e+f)	h	tgα1	tgα2	M _o	Cek	f(D)	e	e
													(%)
1	PI 1	0,955	3,929	2,518	0,052	0,038	0,015	0,055	0,018	D < D _p	0,017	0,035	3,5
2	PI 2	2,387	3,929	2,518	0,131	0,038	0,015	0,055	0,018	D < D _p	0,053	0,079	7,9
3	PI 3	2,387	3,929	2,518	0,131	0,038	0,015	0,055	0,018	D < D _p	0,053	0,079	7,9
4	PI 4	1,432	3,929	2,518	0,079	0,038	0,015	0,055	0,018	D < D _p	0,028	0,051	5,1
5	PI 5	2,865	3,929	2,518	0,157	0,038	0,015	0,055	0,018	D < D _p	0,068	0,090	9

Lampiran 4 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Parameter-Parameter Lengkung S-C-S

NO	Titik	Parameter-parameter S-C-S						
		p (m)	k (m)	Ts (m)	E (m)	Xs (m)	Ys (m)	L (m)
1	start							
2	PI 1	1,001	94,856	445,889	41,502	189,661	4,00	878,948
3	PI 2	1,002	59,980	777,302	335,818	119,880	4,00	1168,084
4	PI 3	1,002	59,980	502,461	146,320	119,880	4,00	881,563
5	PI 4	1,001	77,444	859,804	270,469	154,826	4,00	1481,732
6	PI 5	1,003	54,750	186,894	18,137	109,413	4,00	367,430

Lampiran 5 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Jarak Pandang Henti dan Kebebasan Samping

NO	Titik	Jarak Pandang Henti					Kebebasan Samping	
		T (detik)	a (m/dtk ²)	S _s (m)	S _{smin} (m)	R' (m)	ket	M (m)
1	start							
2	PI 1	2,5	3,4	184,206	182,9	1498,2	S _s <L	2,830
3	PI 2	2,5	3,4	184,206	182,9	598,2	S _s <L	7,076
4	PI 3	2,5	3,4	184,206	182,9	598,2	S _s <L	7,076
5	PI 4	2,5	3,4	184,206	182,9	998,2	S _s <L	4,246
6	PI 5	2,5	3,4	184,206	182,9	498,2	S _s <L	8,489

Lampiran 6 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Stasioning

NO	Titik	Ls (m)	Lc (m)	Ts (m)	D (m)	STA TS	STA SC	STA MID	STA CS	STA ST
1	STA 41+939									
					1085,352					
2	PI 1	190	499,475	445,89		42+578	42+768	43+018	43+267	43+457
					2417,775					
3	PI 2	120	928,084	777,30		44+652	44+772	45+236	45+700	45+820
					6416,52					
4	PI 3	120	641,5628	502,46		50+957	51+077	51+397	51+718	51+838
					2736,761					
5	PI 4	155	1171,893	859,80		53+213	53+368	53+954	54+540	54+694
					2825,82					
6	PI 5	110	148,3405	186,89		56+474	56+583	56+657	56+731	56+841

Lampiran 7 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Alinemen Vertikal Bagian 1

Lampiran 8 : Tabel Rekapitulasi Perhitungan Alinemen Vertikal Bagian 2

Panjang Lengkung Vertikal													
Lengkung Vertikal Cembung							Lengkung Vertikal Cekung						
Lmin	S < L	Cek	S > L	Cek	L Pakai	Lmin	S < L	Cek	S > L	Cek	Faktor Kenyamanan	L Pakai	
(m)	(m)		(m)		(m)	(m)	(m)		(m)		(m)	(m)	
						60	3,16553	Not OK	-10351	OK	1,806	60	
60	38,230	Not OK	-519,17	OK	60								
						60	303,945	OK	253,375	Not OK	173,418	304	
60	304,767	OK	257,075	Not OK	305								
60	34,035	Not OK	-628,56	OK	60								
						60	305,72	OK	257,422	Not OK	174,430	306	
						60	38,6032	Not OK	-510,58	OK	22,025	60	
60	413,576	OK	286,367	Not OK	414								
60	3,610	Not OK	-9031,6	OK	60								
						60	122,464	Not OK	91,337	OK	69,873	91	

Lampiran 9 : Tabel Perhitungan Volume Galian dan Timbunan

STA	Luas Area (m^2)				Jarak (m)	Volume (m^3)	
	Galian	Timbunan	$G_{rata-rata}$	$T_{rata-rata}$		Galian	Timbunan
41+940	70,1	0	92,23	0	20	1844,6	0
41+960	114,36	0	166,32	0	20	3326,4	0
41+980	218,28	0	267,785	0	20	5355,7	0
42+000	317,29	0	358,73	0	20	7174,6	0
42+020	400,17	0	419,27	0	20	8385,4	0
42+040	438,37	0	438,37	0	20	8767,4	0
42+060	438,37	0	390,54	0,135	20	7810,8	2,7
42+080	342,71	0,27	296,665	2,695	20	5933,3	53,9
42+100	250,62	5,12	250,62	27,91	20	5012,4	558,2
42+120	250,62	50,7	133,35	98,78	20	2667	1975,6
42+140	16,08	146,86	8,04	250,63	20	160,8	5012,6
42+160	0	354,4	0	464,285	20	0	9285,7
42+180	0	574,17	0	678,885	20	0	13577,7
42+200	0	783,6	0	816,065	20	0	16321,3
42+220	0	848,53	0	814,33	20	0	16286,6
42+240	0	780,13	0	746,785	20	0	14935,7
42+260	0	713,44	0	680,93	20	0	13618,6
42+280	0	648,42	0	615,76	20	0	12315,2
42+300	0	583,1	0	550,01	20	0	11000,2
42+320	0	516,92	0	484,535	20	0	9690,7
42+340	0	452,15	0	422,075	20	0	8441,5
42+360	0	392	0	355,1	20	0	7102
42+380	0	318,2	0,02	245,595	20	0,4	4911,9
42+400	0,04	172,99	15,21	93,46	20	304,2	1869,2
42+420	30,38	13,93	116,84	6,965	20	2336,8	139,3

42+440	203,3	0	310,945	0	20	6218,9	0
42+460	418,59	0	527,83	0	20	10556,6	0
42+480	637,07	0	678,865	0	20	13577,3	0
42+500	720,66	0	737,63	0	20	14752,6	0
42+520	754,6	0	703,915	0	20	14078,3	0
42+540	653,23	0	483,415	0	20	9668,3	0
42+560	313,6	0	162,52	33,635	20	3250,4	672,7
42+580	11,44	67,27	5,72	309,985	20	114,4	6199,7
42+600	0	552,7	0	724,05	20	0	14481
42+620	0	895,4	0	977,425	20	0	19548,5
42+640	0	1059,45	0	1088,5	20	0	21770
42+660	0	1117,55	0	1117,655	20	0	22353,1
42+680	0	1117,76	0	1111,125	20	0	22222,5
42+700	0	1104,49	0	1102,995	20	0	22059,9
42+720	0	1101,5	0	1108,1	20	0	22162
42+740	0	1114,7	0	1095,785	20	0	21915,7
42+760	0	1076,87	0	1037,53	20	0	20750,6
42+780	0	998,19	0	918,005	20	0	18360,1
42+800	0	837,82	0	754,435	20	0	15088,7
42+820	0	671,05	0	590,51	20	0	11810,2
42+840	0	509,97	0	428,08	20	0	8561,6
42+860	0	346,19	0,295	271,45	20	5,9	5429
42+880	0,59	196,71	9,25	143,49	20	185	2869,8
42+900	17,91	90,27	48,53	52,425	20	970,6	1048,5
42+920	79,15	14,58	142,92	7,29	20	2858,4	145,8
42+940	206,69	0	265,005	0	20	5300,1	0
42+960	323,32	0	360,705	0	20	7214,1	0

42+980	398,09	0	424,445	0	20	8488,9	0
43+000	450,8	0	466,61	0	20	9332,2	0
43+020	482,42	0	421,885	0	20	8437,7	0
43+040	361,35	0	271,21	0	20	5424,2	0
43+060	181,07	0	111,4	0	20	2228	0
43+080	41,73	0	23,605	17,375	20	472,1	347,5
43+100	5,48	34,75	7,335	26,3	20	146,7	526
43+120	9,19	17,85	21,925	9,06	20	438,5	181,2
43+140	34,66	0,27	57,03	0,135	20	1140,6	2,7
43+160	79,4	0	107,855	0	20	2157,1	0
43+180	136,31	0	170,89	0	20	3417,8	0
43+200	205,47	0	229,31	0	20	4586,2	0
43+220	253,15	0	286,94	0	20	5738,8	0
43+240	320,73	0	398,45	0	20	7969	0
43+260	476,17	0	588,51	0	20	11770,2	0
43+280	700,85	0	840,135	0	20	16802,7	0
43+300	979,42	0	1138,665	0	20	22773,3	0
43+320	1297,91	0	1425,495	0	20	28509,9	0
43+340	1553,08	0	1654,895	0	20	33097,9	0
43+360	1756,71	0	1836,97	0	20	36739,4	0
43+380	1917,23	0	1983,48	0	20	39669,6	0
43+400	2049,73	0	2105,07	0	20	42101,4	0
43+420	2160,41	0	2213,025	0	20	44260,5	0
43+440	2265,64	0	2318,815	0	20	46376,3	0
43+460	2371,99	0	2426	0	20	48520	0
43+480	2480,01	0	2517,105	0	20	50342,1	0
43+500	2554,2	0	2422,31	0	20	48446,2	0

43+520	2290,42	0	2019,46	0	20	40389,2	0
43+540	1748,5	0	1512,04	0	20	30240,8	0
43+560	1275,58	0	1100,365	0	20	22007,3	0
43+580	925,15	0	780,51	0	20	15610,2	0
43+600	635,87	0	534,085	0	20	10681,7	0
43+620	432,3	0	409,89	0	20	8197,8	0
43+640	387,48	0	373,795	0	20	7475,9	0
43+660	360,11	0	344,45	0	20	6889	0
43+680	328,79	0	311,5	0	20	6230	0
43+700	294,21	0	277,105	0	20	5542,1	0
43+720	260	0	242,96	0	20	4859,2	0
43+740	225,92	0	208,84	0	20	4176,8	0
43+760	191,76	0	177,1	0	20	3542	0
43+780	162,44	0	126,32	0	20	2526,4	0
43+800	90,2	0	56,18	13,785	20	1123,6	275,7
43+820	22,16	27,57	12,15	62,67	20	243	1253,4
43+840	2,14	97,77	1,07	144,145	20	21,4	2882,9
43+860	0	190,52	0	190,52	20	0	3810,4
43+880	0	190,52	0	281,44	20	0	5628,8
43+900	0	372,36	0	400,615	20	0	8012,3
43+920	0	428,87	0	459,33	20	0	9186,6
43+940	0	489,79	0	518,14	20	0	10362,8
43+960	0	546,49	0	565,14	20	0	11302,8
43+980	0	583,79	0	598,135	20	0	11962,7
44+000	0	612,48	0	608,2	20	0	12164
44+020	0	603,92	0	599,19	20	0	11983,8
44+040	0	594,46	0	567,55	20	0	11351

44+060	0	540,64	0	483,845	20	0	9676,9
44+080	0	427,05	0	369,135	20	0	7382,7
44+100	0	311,22	0,065	261,425	20	1,3	5228,5
44+120	0,13	211,63	1,02	183,33	20	20,4	3666,6
44+140	1,91	155,03	1,385	138,835	20	27,7	2776,7
44+160	0,86	122,64	0,49	127,325	20	9,8	2546,5
44+180	0,12	132,01	0,06	146,99	20	1,2	2939,8
44+200	0	161,97	0	170,045	20	0	3400,9
44+220	0	178,12	0	165,88	20	0	3317,6
44+240	0	153,64	0	140,545	20	0	2810,9
44+260	0	127,45	0	160,995	20	0	3219,9
44+280	0	194,54	0	262,985	20	0	5259,7
44+300	0	331,43	0	407,595	20	0	8151,9
44+320	0	483,76	0	560,29	20	0	11205,8
44+340	0	636,82	0	668,32	20	0	13366,4
44+360	0	699,82	0	680,145	20	0	13602,9
44+380	0	660,47	0	636,87	20	0	12737,4
44+400	0	613,27	0	586,62	20	0	11732,4
44+420	0	559,97	0	303,245	20	0	6064,9
44+440	0	46,52	0	232,055	20	0	4641,1
44+460	0	417,59	0	389,385	20	0	7787,7
44+480	0	361,18	0	336,855	20	0	6737,1
44+500	0	312,53	0	287,94	20	0	5758,8
44+520	0	263,35	0	239,225	20	0	4784,5
44+540	0	215,1	0	191,99	20	0	3839,8
44+560	0	168,88	0	146,1	20	0	2922
44+580	0	123,32	0,21	100,835	20	4,2	2016,7

44+600	0,42	78,35	1,07	70,69	20	21,4	1413,8
44+620	1,72	63,03	3,385	69,175	20	67,7	1383,5
44+640	5,05	75,32	3,97	87,04	20	79,4	1740,8
44+660	2,89	98,76	2,345	111,7	20	46,9	2234
44+680	1,8	124,64	1,76	136,19	20	35,2	2723,8
44+700	1,72	147,74	19,85	98,23	20	397	1964,6
44+720	37,98	48,72	84,51	37,165	20	1690,2	743,3
44+740	131,04	25,61	159,17	19,165	20	3183,4	383,3
44+760	187,3	12,72	209,85	24,045	20	4197	480,9
44+780	232,4	35,37	254,92	29,265	20	5098,4	585,3
44+800	277,44	23,16	303,495	14,325	20	6069,9	286,5
44+820	329,55	5,49	344,125	5,245	20	6882,5	104,9
44+840	358,7	5	365,645	15,35	20	7312,9	307
44+860	372,59	25,7	366,05	36,845	20	7321	736,9
44+880	359,51	47,99	344,27	66,98	20	6885,4	1339,6
44+900	329,03	85,97	312,8	104,76	20	6256	2095,2
44+920	296,57	123,55	280,885	142,34	20	5617,7	2846,8
44+940	265,2	161,13	256,75	173,575	20	5135	3471,5
44+960	248,3	186,02	134,49	188,43	20	2689,8	3768,6
44+980	20,68	190,84	134,125	179,355	20	2682,5	3587,1
45+000	247,57	167,87	228,245	149,74	20	4564,9	2994,8
45+020	208,92	131,61	195,43	131,61	20	3908,6	2632,2
45+040	181,94	131,61	173,38	97,6	20	3467,6	1952
45+060	164,82	63,59	161,725	61,325	20	3234,5	1226,5
45+080	158,63	59,06	167,73	45,62	20	3354,6	912,4
45+100	176,83	32,18	224,9	16,09	20	4498	321,8
45+120	272,97	0	356,3	0	20	7126	0

45+140	439,63	0	530,165	0	20	10603,3	0
45+160	620,7	0	688,655	0	20	13773,1	0
45+180	756,61	0	816,475	0	20	16329,5	0
45+200	876,34	0	935,645	0	20	18712,9	0
45+220	994,95	0	1034,34	0	20	20686,8	0
45+240	1073,73	0	1072,235	0	20	21444,7	0
45+260	1070,74	0	1111,19	0	20	22223,8	0
45+280	1151,64	0	1206,285	0	20	24125,7	0
45+300	1260,93	0	1316,83	0	20	26336,6	0
45+320	1372,73	0	1425,67	0	20	28513,4	0
45+340	1478,61	0	1538,38	0	20	30767,6	0
45+360	1598,15	0	1665,905	0	20	33318,1	0
45+380	1733,66	0	1804,015	0	20	36080,3	0
45+400	1874,37	0	1925,96	0	20	38519,2	0
45+420	1977,55	0	2023,935	0	20	40478,7	0
45+440	2070,32	0	2077,88	0	20	41557,6	0
45+460	2085,44	0	2039,105	0	20	40782,1	0
45+480	1992,77	0	1930,855	0	20	38617,1	0
45+500	1868,94	0	1819,9	0	20	36398	0
45+520	1770,86	0	1744,74	0	20	34894,8	0
45+540	1718,62	0	1664,715	0	20	33294,3	0
45+560	1610,81	0	1619,44	0	20	32388,8	0
45+580	1628,07	0	1612,855	0	20	32257,1	0
45+600	1597,64	0	1599,14	0	20	31982,8	0
45+620	1600,64	0	1610,3	0	20	32206	0
45+640	1619,96	0	1608,295	0	20	32165,9	0
45+660	1596,63	0	1586,945	0	20	31738,9	0

45+680	1577,26	0	1559,06	0	20	31181,2	0
45+700	1540,86	0	1389,315	0	20	27786,3	0
45+720	1237,77	0	1062,95	0	20	21259	0
45+740	888,13	0	729,52	0	20	14590,4	0
45+760	570,91	0	425,02	0	20	8500,4	0
45+780	279,13	0	186,44	4,875	20	3728,8	97,5
45+800	93,75	9,75	57,69	42,675	20	1153,8	853,5
45+820	21,63	75,6	10,815	149,19	20	216,3	2983,8
45+840	0	222,78	0	296,15	20	0	5923
45+860	0	369,52	0	434,73	20	0	8694,6
45+880	0	499,94	0	553,09	20	0	11061,8
45+900	0	606,24	0	628,345	20	0	12566,9
45+920	0	650,45	0	647,665	20	0	12953,3
45+940	0	644,88	0	603,19	20	0	12063,8
45+960	0	561,5	0	468,635	20	0	9372,7
45+980	0	375,77	9,335	248,79	20	186,7	4975,8
46+000	18,67	121,81	89,795	61,315	20	1795,9	1226,3
46+020	160,92	0,82	217,21	0,41	20	4344,2	8,2
46+040	273,5	0	307,77	0	20	6155,4	0
46+060	342,04	0	360,76	0	20	7215,2	0
46+080	379,48	0	362,44	0	20	7248,8	0
46+100	345,4	0	309,1	4,285	20	6182	85,7
46+120	272,8	8,57	256,195	38,355	20	5123,9	767,1
46+140	239,59	68,14	219,6	100,845	20	4392	2016,9
46+160	199,61	133,55	216,05	162,13	20	4321	3242,6
46+180	232,49	190,71	246,62	195,145	20	4932,4	3902,9
46+200	260,75	199,58	273,96	193,395	20	5479,2	3867,9

46+220	287,17	187,21	307,28	184,81	20	6145,6	3696,2
46+240	327,39	182,41	330,75	190,785	20	6615	3815,7
46+260	334,11	199,16	340,765	206,475	20	6815,3	4129,5
46+280	347,42	213,79	363,375	208,775	20	7267,5	4175,5
46+300	379,33	203,76	416,035	169,215	20	8320,7	3384,3
46+320	452,74	134,67	495,15	99,755	20	9903	1995,1
46+340	537,56	64,84	600,625	34,985	20	12012,5	699,7
46+360	663,69	5,13	740,33	2,565	20	14806,6	51,3
46+380	816,97	0	882,085	0	20	17641,7	0
46+400	947,2	0	1003,2	0	20	20064	0
46+420	1059,2	0	1088,725	0	20	21774,5	0
46+440	1118,25	0	1103,985	0	20	22079,7	0
46+460	1089,72	0	1054,815	0	20	21096,3	0
46+480	1019,91	0	982,685	0	20	19653,7	0
46+500	945,46	0	895,4	0	20	17908	0
46+520	845,34	0	779,175	0	20	15583,5	0
46+540	713,01	0	627,07	0	20	12541,4	0
46+560	541,13	0	456,005	0	20	9120,1	0
46+580	370,88	0	307,935	0	20	6158,7	0
46+600	244,99	0	213,85	0,34	20	4277	6,8
46+620	182,71	0,68	184,24	7,65	20	3684,8	153
46+640	185,77	14,62	195,84	16,48	20	3916,8	329,6
46+660	205,91	18,34	206,385	21,05	20	4127,7	421
46+680	206,86	23,76	197,095	27,15	20	3941,9	543
46+700	187,33	30,54	179,555	34,345	20	3591,1	686,9
46+720	171,78	38,15	154,495	39,745	20	3089,9	794,9
46+740	137,21	41,34	109,96	34,74	20	2199,2	694,8

46+760	82,71	28,14	72,08	30,86	20	1441,6	617,2
46+780	61,45	33,58	44,45	28,025	20	889	560,5
46+800	27,45	22,47	16,765	36,535	20	335,3	730,7
46+820	6,08	50,6	3,54	79,19	20	70,8	1583,8
46+840	1	107,78	0,5	109,68	20	10	2193,6
46+860	0	111,58	0,265	89,605	20	5,3	1792,1
46+880	0,53	67,63	1,815	53,45	20	36,3	1069
46+900	3,1	39,27	6,125	27,61	20	122,5	552,2
46+920	9,15	15,95	13,88	14,455	20	277,6	289,1
46+940	18,61	12,96	21,945	23,58	20	438,9	471,6
46+960	25,28	34,2	19,36	48,275	20	387,2	965,5
46+980	13,44	62,35	9,43	81,39	20	188,6	1627,8
47+000	5,42	100,43	5,85	112,54	20	117	2250,8
47+020	6,28	124,65	6,05	124,555	20	121	2491,1
47+040	5,82	124,46	4,175	122,16	20	83,5	2443,2
47+060	2,53	119,86	1,825	121,475	20	36,5	2429,5
47+080	1,12	123,09	0,655	129,915	20	13,1	2598,3
47+100	0,19	136,74	1,03	139,77	20	20,6	2795,4
47+120	1,87	142,8	3,775	149,945	20	75,5	2998,9
47+140	5,68	157,09	4,695	194,7	20	93,9	3894
47+160	3,71	232,31	4,245	238,97	20	84,9	4779,4
47+180	4,78	245,63	8,185	228,48	20	163,7	4569,6
47+200	11,59	211,33	20,825	186,09	20	416,5	3721,8
47+220	30,06	160,85	48,75	117,345	20	975	2346,9
47+240	67,44	73,84	89,06	63,915	20	1781,2	1278,3
47+260	110,68	53,99	120,075	51,32	20	2401,5	1026,4
47+280	129,47	48,65	136,535	49,45	20	2730,7	989

47+300	143,6	50,25	150,975	46,655	20	3019,5	933,1
47+320	158,35	43,06	167,28	39,12	20	3345,6	782,4
47+340	176,21	35,18	181,045	32,29	20	3620,9	645,8
47+360	185,88	29,4	185,36	36,655	20	3707,2	733,1
47+380	184,84	43,91	169,625	56,12	20	3392,5	1122,4
47+400	154,41	68,33	136,385	83,875	20	2727,7	1677,5
47+420	118,36	99,42	99,72	116,085	20	1994,4	2321,7
47+440	81,08	132,75	73,045	141,995	20	1460,9	2839,9
47+460	65,01	151,24	61,425	159,96	20	1228,5	3199,2
47+480	57,84	168,68	53,065	157,67	20	1061,3	3153,4
47+500	48,29	146,66	44,165	118,35	20	883,3	2367
47+520	40,04	90,04	55,14	64,23	20	1102,8	1284,6
47+540	70,24	38,42	75,655	25,655	20	1513,1	513,1
47+560	81,07	12,89	69,675	7,495	20	1393,5	149,9
47+580	58,28	2,1	41,695	8,185	20	833,9	163,7
47+600	25,11	14,27	15,74	29,21	20	314,8	584,2
47+620	6,37	44,15	4,17	53,9	20	83,4	1078
47+640	1,97	63,65	2,76	53,025	20	55,2	1060,5
47+660	3,55	42,4	21,63	39,61	20	432,6	792,2
47+680	39,71	36,82	81,67	51,045	20	1633,4	1020,9
47+700	123,63	65,27	162,355	84,635	20	3247,1	1692,7
47+720	201,08	104	191,67	140,505	20	3833,4	2810,1
47+740	182,26	177,01	163,65	237,2	20	3273	4744
47+760	145,04	297,39	101,31	364,22	20	2026,2	7284,4
47+780	57,58	431,05	31,215	505,625	20	624,3	10112,5
47+800	4,85	580,2	2,425	659,985	20	48,5	13199,7
47+820	0	739,77	0	823,08	20	0	16461,6

47+840	0	906,39	0	1004,725	20	0	20094,5
47+860	0	1103,06	0	1295,125	20	0	25902,5
47+880	0	1487,19	0	1687,935	20	0	33758,7
47+900	0	1888,68	0	2072,745	20	0	41454,9
47+920	0	2256,81	0	2424,505	20	0	48490,1
47+940	0	2592,2	0	2755,635	20	0	55112,7
47+960	0	2919,07	0	3085,31	20	0	61706,2
47+980	0	3251,55	0	3402,945	20	0	68058,9
48+000	0	3554,34	0	3564,365	20	0	71287,3
48+020	0	3574,39	0	3532,575	20	0	70651,5
48+040	0	3490,76	0	3421,88	20	0	68437,6
48+060	0	3353	0	3285,35	20	0	65707
48+080	0	3217,7	0	3123,235	20	0	62464,7
48+100	0	3028,77	0	2900,73	20	0	58014,6
48+120	0	2772,69	0	2654,94	20	0	53098,8
48+140	0	2537,19	0	2410,405	20	0	48208,1
48+160	0	2283,62	0	2132,6	20	0	42652
48+180	0	1981,58	0	1833,285	20	0	36665,7
48+200	0	1684,99	0	1540,61	20	0	30812,2
48+220	0	1396,23	0	1297,975	20	0	25959,5
48+240	0	1199,72	0	1121,39	20	0	22427,8
48+260	0	1043,06	0	941,14	20	0	18822,8
48+280	0	839,22	0	740,965	20	0	14819,3
48+300	0	642,71	0	602,825	20	0	12056,5
48+320	0	562,94	0	574,16	20	0	11483,2
48+340	0	585,38	0	656,87	20	0	13137,4
48+360	0	728,36	0	905,17	20	0	18103,4

48+380	0	1081,98	0	1247,675	20	0	24953,5
48+400	0	1413,37	0	1506,515	20	0	30130,3
48+420	0	1599,66	0	1680,25	20	0	33605
48+440	0	1760,84	0	1843,595	20	0	36871,9
48+460	0	1926,35	0	1988,555	20	0	39771,1
48+480	0	2050,76	0	2083,615	20	0	41672,3
48+500	0	2116,47	0	2134,235	20	0	42684,7
48+520	0	2152	0	2071,315	20	0	41426,3
48+540	0	1990,63	0	1873,525	20	0	37470,5
48+560	0	1756,42	0	1638,04	20	0	32760,8
48+580	0	1519,66	0	1408,74	20	0	28174,8
48+600	0	1297,82	0	1206,435	20	0	24128,7
48+620	0	1115,05	0	1063,01	20	0	21260,2
48+640	0	1010,97	0	1057,04	20	0	21140,8
48+660	0	1103,11	0	1156,515	20	0	23130,3
48+680	0	1209,92	0	668,95	20	0	13379
48+700	0	127,98	0	756,6	20	0	15132
48+720	0	1385,22	0	1445,215	20	0	28904,3
48+740	0	1505,21	0	1510,455	20	0	30209,1
48+760	0	1515,7	0	1517,775	20	0	30355,5
48+780	0	1519,85	0	1513,265	20	0	30265,3
48+800	0	1506,68	0	1474,815	20	0	29496,3
48+820	0	1442,95	0	1388,51	20	0	27770,2
48+840	0	1334,07	0	1269,44	20	0	25388,8
48+860	0	1204,81	0	1132,785	20	0	22655,7
48+880	0	1060,76	0	1005,045	20	0	20100,9
48+900	0	949,33	0	903,535	20	0	18070,7

48+920	0	857,74	0	806,175	20	0	16123,5
48+940	0	754,61	0	689,74	20	0	13794,8
48+960	0	624,87	0	565,645	20	0	11312,9
48+980	0	506,42	0	458,685	20	0	9173,7
49+000	0	410,95	0	369,59	20	0	7391,8
49+020	0	328,23	0	285,475	20	0	5709,5
49+040	0	242,72	0,575	202,22	20	11,5	4044,4
49+060	1,15	161,72	5,925	126,35	20	118,5	2527
49+080	10,7	90,98	24,035	56,915	20	480,7	1138,3
49+100	37,37	22,85	120,565	11,425	20	2411,3	228,5
49+120	203,76	0	302,48	0	20	6049,6	0
49+140	401,2	0	516,905	0	20	10338,1	0
49+160	632,61	0	766,605	0	20	15332,1	0
49+180	900,6	0	1074,405	0	20	21488,1	0
49+200	1248,21	0	1449,005	0	20	28980,1	0
49+220	1649,8	0	1886,125	0	20	37722,5	0
49+240	2122,45	0	2328,79	0	20	46575,8	0
49+260	2535,13	0	2717,265	0	20	54345,3	0
49+280	2899,4	0	3024,515	0	20	60490,3	0
49+300	3149,63	0	3191,86	0	20	63837,2	0
49+320	3234,09	0	3236,205	0	20	64724,1	0
49+340	3238,32	0	3188,385	0	20	63767,7	0
49+360	3138,45	0	3096,285	0	20	61925,7	0
49+380	3054,12	0	3004,71	0	20	60094,2	0
49+400	2955,3	0	2844,115	0	20	56882,3	0
49+420	2732,93	0	2547,105	0	20	50942,1	0
49+440	2361,28	0	2189,57	0	20	43791,4	0

49+460	2017,86	0	1847,765	0	20	36955,3	0
49+480	1677,67	0	1508,54	0	20	30170,8	0
49+500	1339,41	0	1215,285	0	20	24305,7	0
49+520	1091,16	0	1048,545	0	20	20970,9	0
49+540	1005,93	0	961,87	0	20	19237,4	0
49+560	917,81	0	869,965	0	20	17399,3	0
49+580	822,12	0	785,53	4,08	20	15710,6	81,6
49+600	748,94	8,16	374,47	4,08	20	7489,4	81,6
49+620	0	0	0	0	20	0	0
49+640	0	0	0	0	20	0	0
49+660	0	0	0	0	20	0	0
49+680	0	0	0	0	20	0	0
49+700	0	0	0	0	20	0	0
49+720	0	0	0	0	20	0	0
49+740	0	0	0	0	20	0	0
49+760	0	0	0	0	20	0	0
49+780	0	0	0	0	20	0	0
49+800	0	0	0	0	20	0	0
49+820	0	0	0	0	20	0	0
49+840	0	0	0	0	20	0	0
49+860	0	0	0	0	20	0	0
49+880	0	0	0	0	20	0	0
49+900	0	0	0	0	20	0	0
49+920	0	0	0	0	20	0	0
49+940	0	0	0	0	20	0	0
49+960	0	0	0	0	20	0	0
49+980	0	0	0	0	20	0	0

50+000	0	0	20,645	49,715	20	412,9	994,3
50+020	41,29	99,43	139,455	49,715	20	2789,1	994,3
50+040	237,62	0	395,18	0	20	7903,6	0
50+060	552,74	0	653,14	0	20	13062,8	0
50+080	753,54	0	727,98	0	20	14559,6	0
50+100	702,42	0	639,125	0	20	12782,5	0
50+120	575,83	0	453,26	0	20	9065,2	0
50+140	330,69	0	221,885	8,25	20	4437,7	165
50+160	113,08	16,5	58,83	101,92	20	1176,6	2038,4
50+180	4,58	187,34	2,29	309,43	20	45,8	6188,6
50+200	0	431,52	0	544,285	20	0	10885,7
50+220	0	657,05	0	793,21	20	0	15864,2
50+240	0	929,37	0	1097,955	20	0	21959,1
50+260	0	1266,54	0	1376,685	20	0	27533,7
50+280	0	1486,83	0	1600,325	20	0	32006,5
50+300	0	1713,82	0	1827,635	20	0	36552,7
50+320	0	1941,45	0	2035,94	20	0	40718,8
50+340	0	2130,43	0	2214,33	20	0	44286,6
50+360	0	2298,23	0	2375,805	20	0	47516,1
50+380	0	2453,38	0	2528,27	20	0	50565,4
50+400	0	2603,16	0	2664,335	20	0	53286,7
50+420	0	2725,51	0	2709,865	20	0	54197,3
50+440	0	2694,22	0	2577,2	20	0	51544
50+460	0	2460,18	0	2349,55	20	0	46991
50+480	0	2238,92	0	2125,535	20	0	42510,7
50+500	0	2012,15	0	1895,425	20	0	37908,5
50+520	0	1778,7	0	1632,25	20	0	32645

50+540	0	1485,8	0	1341,98	20	0	26839,6
50+560	0	1198,16	0	1050,735	20	0	21014,7
50+580	0	903,31	0	750,2	20	0	15004
50+600	0	597,09	0	453,72	20	0	9074,4
50+620	0	310,35	6,475	204,525	20	129,5	4090,5
50+640	12,95	98,7	573,845	49,35	20	11476,9	987
50+660	1134,74	0	710,015	0	20	14200,3	0
50+680	285,29	0	330,7	0	20	6614	0
50+700	376,11	0	417,645	0	20	8352,9	0
50+720	459,18	0	498,33	0	20	9966,6	0
50+740	537,48	0	555,735	0	20	11114,7	0
50+760	573,99	0	562,325	0	20	11246,5	0
50+780	550,66	0	519,98	0	20	10399,6	0
50+800	489,3	0	441,4	0	20	8828	0
50+820	393,5	0	327,565	0	20	6551,3	0
50+840	261,63	0	199,345	0,53	20	3986,9	10,6
50+860	137,06	1,06	121,02	9,315	20	2420,4	186,3
50+880	104,98	17,57	113,725	17,08	20	2274,5	341,6
50+900	122,47	16,59	146,035	12,685	20	2920,7	253,7
50+920	169,6	8,78	198,275	4,935	20	3965,5	98,7
50+940	226,95	1,09	263,565	0,545	20	5271,3	10,9
50+960	300,18	0	347,43	0	20	6948,6	0
50+980	394,68	0	434,365	0	20	8687,3	0
51+000	474,05	0	516,065	0	20	10321,3	0
51+020	558,08	0	603,575	0	20	12071,5	0
51+040	649,07	0	716,45	0	20	14329	0
51+060	783,83	0	889,655	0	20	17793,1	0

51+080	995,48	0	1126,765	0	20	22535,3	0
51+100	1258,05	0	1379,685	0	20	27593,7	0
51+120	1501,32	0	1575,005	0	20	31500,1	0
51+140	1648,69	0	1666,175	0	20	33323,5	0
51+160	1683,66	0	1668,82	0	20	33376,4	0
51+180	1653,98	0	1542,17	0	20	30843,4	0
51+200	1430,36	0	1269,815	0	20	25396,3	0
51+220	1109,27	0	938,325	0	20	18766,5	0
51+240	767,38	0	620,17	0	20	12403,4	0
51+260	472,96	0	365,51	13,495	20	7310,2	269,9
51+280	258,06	26,99	199,85	77,7	20	3997	1554
51+300	141,64	128,41	112,195	193,645	20	2243,9	3872,9
51+320	82,75	258,88	205,865	167,12	20	4117,3	3342,4
51+340	328,98	75,36	207,94	192,885	20	4158,8	3857,7
51+360	86,9	310,41	99,65	310,835	20	1993	6216,7
51+380	112,4	311,26	116,575	315,29	20	2331,5	6305,8
51+400	120,75	319,32	118,87	327,08	20	2377,4	6541,6
51+420	116,99	334,84	87,505	386,255	20	1750,1	7725,1
51+440	58,02	437,67	39,09	506,395	20	781,8	10127,9
51+460	20,16	575,12	12,115	646,08	20	242,3	12921,6
51+480	4,07	717,04	2,465	772,885	20	49,3	15457,7
51+500	0,86	828,73	0,43	866,705	20	8,6	17334,1
51+520	0	904,68	0	880,76	20	0	17615,2
51+540	0	856,84	0,85	775,045	20	17	15500,9
51+560	1,7	693,25	21,8	558,515	20	436	11170,3
51+580	41,9	423,78	98,65	312,995	20	1973	6259,9
51+600	155,4	202,21	247,14	124,755	20	4942,8	2495,1

51+620	338,88	47,3	473,965	23,65	20	9479,3	473
51+640	609,05	0	767,21	0	20	15344,2	0
51+660	925,37	0	1073,695	0	20	21473,9	0
51+680	1222,02	0	1363,725	0	20	27274,5	0
51+700	1505,43	0	1651,945	0	20	33038,9	0
51+720	1798,46	0	1950,8	0	20	39016	0
51+740	2103,14	0	2247,325	0	20	44946,5	0
51+760	2391,51	0	2541,535	0	20	50830,7	0
51+780	2691,56	0	2835,27	0	20	56705,4	0
51+800	2978,98	0	3028,99	0	20	60579,8	0
51+820	3079	0	3096,985	0	20	61939,7	0
51+840	3114,97	0	3167,805	0	20	63356,1	0
51+860	3220,64	0	3281,445	0	20	65628,9	0
51+880	3342,25	0	3353,71	0	20	67074,2	0
51+900	3365,17	0	3307,225	0	20	66144,5	0
51+920	3249,28	0	3089,485	0	20	61789,7	0
51+940	2929,69	0	2676,69	0	20	53533,8	0
51+960	2423,69	0	2165,01	0	20	43300,2	0
51+980	1906,33	0	1664,17	0	20	33283,4	0
52+000	1422,01	0	1235,995	0	20	24719,9	0
52+020	1049,98	0	942,35	0	20	18847	0
52+040	834,72	0	797,78	0	20	15955,6	0
52+060	760,84	0	743,87	0	20	14877,4	0
52+080	726,9	0	709,265	0	20	14185,3	0
52+100	691,63	0	643,72	0	20	12874,4	0
52+120	595,81	0	531,255	0	20	10625,1	0
52+140	466,7	0	395,24	0	20	7904,8	0

52+160	323,78	0	273,62	0	20	5472,4	0
52+180	223,46	0	203,765	0	20	4075,3	0
52+200	184,07	0	193,67	0	20	3873,4	0
52+220	203,27	0	224,03	0	20	4480,6	0
52+240	244,79	0	277,65	0	20	5553	0
52+260	310,51	0	351,105	0	20	7022,1	0
52+280	391,7	0	404,125	0	20	8082,5	0
52+300	416,55	0	431,505	0	20	8630,1	0
52+320	446,46	0	421,215	0	20	8424,3	0
52+340	395,97	0	341,55	0	20	6831	0
52+360	287,13	0	226,575	3,78	20	4531,5	75,6
52+380	166,02	7,56	131,84	24,47	20	2636,8	489,4
52+400	97,66	41,38	67,485	83,13	20	1349,7	1662,6
52+420	37,31	124,88	23,235	195,225	20	464,7	3904,5
52+440	9,16	265,57	10,235	336,91	20	204,7	6738,2
52+460	11,31	408,25	19,28	445,925	20	385,6	8918,5
52+480	27,25	483,6	35,045	433,595	20	700,9	8671,9
52+500	42,84	383,59	71,21	303,135	20	1424,2	6062,7
52+520	99,58	222,68	90,515	148,9	20	1810,3	2978
52+540	81,45	75,12	84,945	46,315	20	1698,9	926,3
52+560	88,44	17,51	112,275	9,15	20	2245,5	183
52+580	136,11	0,79	143,425	0,4	20	2868,5	8
52+600	150,74	0,01	124,68	3,58	20	2493,6	71,6
52+620	98,62	7,15	66,505	39,395	20	1330,1	787,9
52+640	34,39	71,64	20,11	129,715	20	402,2	2594,3
52+660	5,83	187,79	2,915	279,375	20	58,3	5587,5
52+680	0	370,96	0	470,165	20	0	9403,3

52+700	0	569,37	0	639,82	20	0	12796,4
52+720	0	710,27	0	744,805	20	0	14896,1
52+740	0	779,34	0	800,95	20	0	16019
52+760	0	822,56	0	810,15	20	0	16203
52+780	0	797,74	0	828,045	20	0	16560,9
52+800	0	858,35	0	915,23	20	0	18304,6
52+820	0	972,11	0	984,63	20	0	19692,6
52+840	0	997,15	0	898,71	20	0	17974,2
52+860	0	800,27	0	678,615	20	0	13572,3
52+880	0	556,96	3,37	435,82	20	67,4	8716,4
52+900	6,74	314,68	20,435	228,005	20	408,7	4560,1
52+920	34,13	141,33	37,87	127,86	20	757,4	2557,2
52+940	41,61	114,39	47,845	109,83	20	956,9	2196,6
52+960	54,08	105,27	61,535	99,27	20	1230,7	1985,4
52+980	68,99	93,27	88,255	80,24	20	1765,1	1604,8
53+000	107,52	67,21	144,03	56,455	20	2880,6	1129,1
53+020	180,54	45,7	214,245	39,43	20	4284,9	788,6
53+040	247,95	33,16	286,96	23,5	20	5739,2	470
53+060	325,97	13,84	400,55	7,665	20	8011	153,3
53+080	475,13	1,49	567,145	0,745	20	11342,9	14,9
53+100	659,16	0	747,27	0	20	14945,4	0
53+120	835,38	0	912,75	0	20	18255	0
53+140	990,12	0	1064,58	0	20	21291,6	0
53+160	1139,04	0	1131,95	0	20	22639	0
53+180	1124,86	0	1106,115	0	20	22122,3	0
53+200	1087,37	0	993,465	0	20	19869,3	0
53+220	899,56	0	778,83	0	20	15576,6	0

53+240	658,1	0	548,63	0	20	10972,6	0
53+260	439,16	0	338,385	0,77	20	6767,7	15,4
53+280	237,61	1,54	151,595	36,34	20	3031,9	726,8
53+300	65,58	71,14	34,265	165,07	20	685,3	3301,4
53+320	2,95	259	1,475	381,23	20	29,5	7624,6
53+340	0	503,46	0	615,435	20	0	12308,7
53+360	0	727,41	0	768,7	20	0	15374
53+380	0	809,99	0	953,56	20	0	19071,2
53+400	0	1097,13	0	1158,96	20	0	23179,2
53+420	0	1220,79	0	1265,9	20	0	25318
53+440	0	1311,01	0	1384,98	20	0	27699,6
53+460	0	1458,95	0	1526,925	20	0	30538,5
53+480	0	1594,9	0	1686,24	20	0	33724,8
53+500	0	1777,58	0	1881,475	20	0	37629,5
53+520	0	1985,37	0	2046,885	20	0	40937,7
53+540	0	2108,4	0	2146,845	20	0	42936,9
53+560	0	2185,29	0	2180,115	20	0	43602,3
53+580	0	2174,94	0	2089,99	20	0	41799,8
53+600	0	2005,04	0	1914	20	0	38280
53+620	0	1822,96	0	1634,28	20	0	32685,6
53+640	0	1445,6	0	1204,7	20	0	24094
53+660	0	963,8	0	778,09	20	0	15561,8
53+680	0	592,38	0	502,525	20	0	10050,5
53+700	0	412,67	1,25	364,44	20	25	7288,8
53+720	2,5	316,21	8,255	272,27	20	165,1	5445,4
53+740	14,01	228,33	25,555	181,25	20	511,1	3625
53+760	37,1	134,17	62,88	88,7	20	1257,6	1774

53+780	88,66	43,23	135,285	21,615	20	2705,7	432,3
53+800	181,91	0	248,865	0	20	4977,3	0
53+820	315,82	0	382,085	0	20	7641,7	0
53+840	448,35	0	520,345	0	20	10406,9	0
53+860	592,34	0	676,335	0	20	13526,7	0
53+880	760,33	0	855,985	0	20	17119,7	0
53+900	951,64	0	1105,575	0	20	22111,5	0
53+920	1259,51	0	1479,345	0	20	29586,9	0
53+940	1699,18	0	2126,875	0	20	42537,5	0
53+960	2554,57	0	3001,92	0	20	60038,4	0
53+980	3449,27	0	3725,225	0	20	74504,5	0
54+000	4001,18	0	4141,085	0	20	82821,7	0
54+020	4280,99	0	4216,195	0	20	84323,9	0
54+040	4151,4	0	3868,235	0	20	77364,7	0
54+060	3585,07	0	3212,26	0	20	64245,2	0
54+080	2839,45	0	2430,14	0	20	48602,8	0
54+100	2020,83	0	1796,1	0	20	35922	0
54+120	1571,37	0	1525,46	0	20	30509,2	0
54+140	1479,55	0	1716,65	0	20	34333	0
54+160	1953,75	0	2187,515	0	20	43750,3	0
54+180	2421,28	0	2536,835	0	20	50736,7	0
54+200	2652,39	0	2668,78	0	20	53375,6	0
54+220	2685,17	0	2582,35	0	20	51647	0
54+240	2479,53	0	2290,29	0	20	45805,8	0
54+260	2101,05	0	1930,45	0	20	38609	0
54+280	1759,85	0	1647,23	0	20	32944,6	0
54+300	1534,61	0	1404,295	0	20	28085,9	0

54+320	1273,98	0	1170,12	0	20	23402,4	0
54+340	1066,26	0	1040,77	0	20	20815,4	0
54+360	1015,28	0	1007,21	0	20	20144,2	0
54+380	999,14	0	966,035	0	20	19320,7	0
54+400	932,93	0	872,79	0	20	17455,8	0
54+420	812,65	0	763,475	0	20	15269,5	0
54+440	714,3	0	687,465	0	20	13749,3	0
54+460	660,63	0	654,89	0	20	13097,8	0
54+480	649,15	0	710,53	0	20	14210,6	0
54+500	771,91	0	860,715	0	20	17214,3	0
54+520	949,52	0	1008,61	0	20	20172,2	0
54+540	1067,7	0	1088	0	20	21760	0
54+560	1108,3	0	1125,51	0	20	22510,2	0
54+580	1142,72	0	1108,03	0	20	22160,6	0
54+600	1073,34	0	1007,51	0	20	20150,2	0
54+620	941,68	0	876,83	0	20	17536,6	0
54+640	811,98	0	675,105	0	20	13502,1	0
54+660	538,23	0	445,505	0	20	8910,1	0
54+680	352,78	0	315,605	0	20	6312,1	0
54+700	278,43	0	1255,745	0	20	25114,9	0
54+720	2233,06	0	1223,85	0	20	24477	0
54+740	214,64	0	170,99	0	20	3419,8	0
54+760	127,34	0	83,79	19,985	20	1675,8	399,7
54+780	40,24	39,97	30,785	65,42	20	615,7	1308,4
54+800	21,33	90,87	39,235	84,245	20	784,7	1684,9
54+820	57,14	77,62	68,125	75,9	20	1362,5	1518
54+840	79,11	74,18	99,93	74,85	20	1998,6	1497

54+860	120,75	75,52	144,45	58,46	20	2889	1169,2
54+880	168,15	41,4	185,98	28,265	20	3719,6	565,3
54+900	203,81	15,13	213,235	12,155	20	4264,7	243,1
54+920	222,66	9,18	260,56	5	20	5211,2	100
54+940	298,46	0,82	330,99	0,41	20	6619,8	8,2
54+960	363,52	0	372,25	0	20	7445	0
54+980	380,98	0	361,74	0	20	7234,8	0
55+000	342,5	0	307,745	0	20	6154,9	0
55+020	272,99	0	247,535	0,065	20	4950,7	1,3
55+040	222,08	0,13	222,575	0,065	20	4451,5	1,3
55+060	223,07	0	206,745	0	20	4134,9	0
55+080	190,42	0	178,335	0	20	3566,7	0
55+100	166,25	0	161,97	0	20	3239,4	0
55+120	157,69	0	154,1	0	20	3082	0
55+140	150,51	0	154,71	0	20	3094,2	0
55+160	158,91	0	135,205	0	20	2704,1	0
55+180	111,5	0	76,865	1,835	20	1537,3	36,7
55+200	42,23	3,67	27,205	17,42	20	544,1	348,4
55+220	12,18	31,17	7,28	54,15	20	145,6	1083
55+240	2,38	77,13	1,19	106,89	20	23,8	2137,8
55+260	0	136,65	0	141,735	20	0	2834,7
55+280	0	146,82	0	152,785	20	0	3055,7
55+300	0	158,75	0	260,58	20	0	5211,6
55+320	0	362,41	0	489,65	20	0	9793
55+340	0	616,89	0	791,725	20	0	15834,5
55+360	0	966,56	0	1179,18	20	0	23583,6
55+380	0	1391,8	0	1654,49	20	0	33089,8

55+400	0	1917,18	0	2117,39	20	0	42347,8
55+420	0	2317,6	0	2484,7	20	0	49694
55+440	0	2651,8	0	2796,46	20	0	55929,2
55+460	0	2941,12	0	3034,495	20	0	60689,9
55+480	0	3127,87	0	3211,76	20	0	64235,2
55+500	0	3295,65	0	3374,375	20	0	67487,5
55+520	0	3453,1	0	3532,73	20	0	70654,6
55+540	0	3612,36	0	3696,795	20	0	73935,9
55+560	0	3781,23	0	3867,95	20	0	77359
55+580	0	3954,67	0	3964,315	20	0	79286,3
55+600	0	3973,96	0	3900,98	20	0	78019,6
55+620	0	3828	0	3751,93	20	0	75038,6
55+640	0	3675,86	0	3592,83	20	0	71856,6
55+660	0	3509,8	0	3429,9	20	0	68598
55+680	0	3350	0	3273,725	20	0	65474,5
55+700	0	3197,45	0	3124,085	20	0	62481,7
55+720	0	3050,72	0	2978,865	20	0	59577,3
55+740	0	2907,01	0	2835,1	20	0	56702
55+760	0	2763,19	0	2695,55	20	0	53911
55+780	0	2627,91	0	2560,565	20	0	51211,3
55+800	0	2493,22	0	2424,345	20	0	48486,9
55+820	0	2355,47	0	2288,96	20	0	45779,2
55+840	0	2222,45	0	2159,275	20	0	43185,5
55+860	0	2096,1	0	2034,355	20	0	40687,1
55+880	0	1972,61	0	1912,04	20	0	38240,8
55+900	0	1851,47	0	1800,725	20	0	36014,5
55+920	0	1749,98	0	1714,38	20	0	34287,6

55+940	0	1678,78	0	1659,23	20	0	33184,6
55+960	0	1639,68	0	1637,17	20	0	32743,4
55+980	0	1634,66	0	1654,515	20	0	33090,3
56+000	0	1674,37	0	1704,865	20	0	34097,3
56+020	0	1735,36	0	1768,175	20	0	35363,5
56+040	0	1800,99	0	1850,745	20	0	37014,9
56+060	0	1900,5	0	1985,89	20	0	39717,8
56+080	0	2071,28	0	2181,575	20	0	43631,5
56+100	0	2291,87	0	2329,865	20	0	46597,3
56+120	0	2367,86	0	2354,3	20	0	47086
56+140	0	2340,74	0	2318,525	20	0	46370,5
56+160	0	2296,31	0	2274,57	20	0	45491,4
56+180	0	2252,83	0	2231,26	20	0	44625,2
56+200	0	2209,69	0	2163,33	20	0	43266,6
56+220	0	2116,97	0	2120,855	20	0	42417,1
56+240	0	2124,74	0	2103,83	20	0	42076,6
56+260	0	2082,92	0	2062,175	20	0	41243,5
56+280	0	2041,43	0	2020,83	20	0	40416,6
56+300	0	2000,23	0	1979,775	20	0	39595,5
56+320	0	1959,32	0	1939,015	20	0	38780,3
56+340	0	1918,71	0	1898,545	20	0	37970,9
56+360	0	1878,38	0	1858,28	20	0	37165,6
56+380	0	1838,18	0	1818,12	20	0	36362,4
56+400	0	1798,06	0	1779,02	20	0	35580,4
56+420	0	1759,98	0	1741,025	20	0	34820,5
56+440	0	1722,07	0	1710,015	20	0	34200,3
56+460	0	1697,96	0	1686,965	20	0	33739,3

56+480	0	1675,97	0	1665,085	20	0	33301,7
56+500	0	1654,2	0	1637,31	20	0	32746,2
56+520	0	1620,42	0	1602,715	20	0	32054,3
56+540	0	1585,01	0	1567,685	20	0	31353,7
56+560	0	1550,36	0	1532,845	20	0	30656,9
56+580	0	1515,33	0	1496,965	20	0	29939,3
56+600	0	1478,6	0	1460,315	20	0	29206,3
56+620	0	1442,03	0	1424,31	20	0	28486,2
56+640	0	1406,59	0	1388,985	20	0	27779,7
56+660	0	1371,38	0	1353,89	20	0	27077,8
56+680	0	1336,4	0	1319,15	20	0	26383
56+700	0	1301,9	0	1284,81	20	0	25696,2
56+720	0	1267,72	0	1258,37	20	0	25167,4
56+740	0	1249,02	0	1223,605	20	0	24472,1
56+760	0	1198,19	0	1181,005	20	0	23620,1
56+780	0	1163,82	0	1146,835	20	0	22936,7
56+800	0	1129,85	0	1109,965	20	0	22199,3
56+820	0	1090,08	0	1067,145	20	0	21342,9
56+840	0	1044,21	0	1022,335	20	0	20446,7
56+860	0	1000,46	0	981,995	20	0	19639,9
56+880	0	963,53	0	948,66	20	0	18973,2
56+900	0	933,79	0	919,15	20	0	18383
56+920	0	904,51	0	889,98	20	0	17799,6
56+940	0	875,45	0	861,09	20	0	17221,8
56+960	0	846,73	0	832,525	20	0	16650,5
56+980	0	818,32	0	804,265	20	0	16085,3
57+000	0	790,21	0	776,3	20	0	15526

57+020	0	762,39	0	748,62	20	0	14972,4
57+040	0	734,85	0	721,22	20	0	14424,4
57+060	0	707,59	0	694,085	20	0	13881,7
57+080	0	680,58	0	667,205	20	0	13344,1
57+100	0	653,83	0	640,6	20	0	12812
57+120	0	627,37	0	614,275	20	0	12285,5
57+140	0	601,18	0	588,235	20	0	11764,7
57+160	0	575,29	0	562,485	20	0	11249,7
57+180	0	549,68	0	537,035	20	0	10740,7
57+200	0	524,39	0	511,88	20	0	10237,6
57+220	0	499,37	0	487,005	20	0	9740,1
57+240	0	474,64	0	462,42	20	0	9248,4
57+260	0	450,2	0	438,165	20	0	8763,3
57+280	0	426,13	0	415,075	20	0	8301,5
57+300	0	404,02	0	393,1	20	0	7862
57+320	0	382,18	0	371,41	20	0	7428,2
57+340	0	360,64	0	350,005	20	0	7000,1
57+360	0	339,37	0	328,88	20	0	6577,6
57+380	0	318,39	0	308,045	20	0	6160,9
57+400	0	297,7	0	287,49	20	0	5749,8
57+420	0	277,28	0	267,22	20	0	5344,4
57+440	0	257,16	0	247,24	20	0	4944,8
57+460	0	237,32	0	227,54	20	0	4550,8
57+480	0	217,76	0	208,12	20	0	4162,4
57+500	0	198,48	0	188,985	20	0	3779,7
57+520	0	179,49	0	170,14	20	0	3402,8
57+540	0	160,79	0	151,58	20	0	3031,6

57+560	0	142,37	0	133,3	20	0	2666
57+580	0	124,23	0	115,305	20	0	2306,1
57+600	0	106,38	0	97,595	20	0	1951,9
57+620	0	88,81	0,335	80,505	20	6,7	1610,1
57+640	0,67	72,2	1,17	64,2	20	23,4	1284
57+660	1,67	56,2	2,315	48,485	20	46,3	969,7
57+680	2,96	40,77	3,745	33,34	20	74,9	666,8
57+700	4,53	25,91	5,04	20,22	20	100,8	404,4
57+720	5,55	14,53	6,915	16,22	20	138,3	324,4
57+740	8,28	17,91	7,69	24,125	20	153,8	482,5
57+760	7,1	30,34	5,43	37,55	20	108,6	751
57+780	3,76	44,76	2,995	52,93	20	59,9	1058,6
57+800	2,23	61,1	1,82	69,78	20	36,4	1395,6
57+820	1,41	78,46	1,075	87,38	20	21,5	1747,6
57+840	0,74	96,3	0,49	105,465	20	9,8	2109,3
57+860	0,24	114,63	0,12	122,18	20	2,4	2443,6
57+880	0	129,73	0	134,925	20	0	2698,5
57+900	0	140,12	0	145,365	20	0	2907,3
57+920	0	150,61	0	155,9	20	0	3118
57+940	0	161,19	0	156,34	20	0	3126,8
57+960	0	151,49	0	137,985	20	0	2759,7
57+980	0	124,48	0,305	109,065	20	6,1	2181,3
58+000	0,61	93,65	1,17	78,83	20	23,4	1576,6
58+020	1,73	64,01	3,11	49,835	20	62,2	996,7
58+040	4,49	35,66	8,64	24,26	20	172,8	485,2
58+060	12,79	12,86	22,04	6,43	20	440,8	128,6
58+080	31,29	0	47,605	0	20	952,1	0

58+100	63,92	0	81,03	0	20	1620,6	0
58+120	98,14	0	115,79	0	20	2315,8	0
58+140	133,44	0	151,64	0	20	3032,8	0
58+160	169,84	0	188,59	0	20	3771,8	0
58+180	207,34	0	208,745	0	20	4174,9	0
58+200	210,15	0	195,15	0	20	3903	0
58+220	180,15	0	165,5	0	20	3310	0
58+240	150,85	0	136,55	0	20	2731	0
58+260	122,25	0	108,3	0	20	2166	0
58+280	94,35	0	84,185	0	20	1683,7	0
58+300	74,02	0	67,54	0	20	1350,8	0
58+320	61,06	0	48,02	0,135	20	960,4	2,7
58+340	34,98	0,27	23,025	10,305	20	460,5	206,1
58+360	11,07	20,34	6,95	35,615	20	139	712,3
58+380	2,83	50,89	2,92	46,125	20	58,4	922,5
58+400	3,01	41,36	3,655	35,49	20	73,1	709,8
58+420	4,3	29,62	5,44	22,39	20	108,8	447,8
58+440	6,58	15,16	37,515	7,58	20	750,3	151,6
58+460	68,45	0	111,635	0	20	2232,7	0
58+480	154,82	0	199,915	0	20	3998,3	0
58+500	245,01	0	292,72	0	20	5854,4	0
58+520	340,43	0	390,76	0	20	7815,2	0
58+540	441,09	0	496,045	0	20	9920,9	0
58+560	551	0	605,37	0	20	12107,4	0
58+580	659,74	0	708,82	0	20	14176,4	0
58+600	757,9	0	797,49	0	20	15949,8	0
58+620	837,08	0	866,77	0	20	17335,4	0

58+640	896,46	0	879,84	0	20	17596,8	0
58+660	863,22	0	820,83	0	20	16416,6	0
58+680	778,44	0	729,01	0	20	14580,2	0
58+700	679,58	0	632,275	0	20	12645,5	0
58+720	584,97	0	543,49	0	20	10869,8	0
58+740	502,01	0	467	0	20	9340	0
58+760	431,99	0	426,91	0	20	8538,2	0
58+780	421,83	0	443,545	0	20	8870,9	0
58+800	465,26	0	482,98	0	20	9659,6	0
58+820	500,7	0	522,445	0	20	10448,9	0
58+840	544,19	0	547,63	0	20	10952,6	0
58+860	551,07	0	540,41	0	20	10808,2	0
58+880	529,75	0	519,84	0	20	10396,8	0
58+900	509,93	0	497,295	0	20	9945,9	0
58+920	484,66	0	478,98	0	20	9579,6	0
58+940	473,3	0	474,84	0	20	9496,8	0
58+960	476,38	0	485,01	0	20	9700,2	0
58+980	493,64	0	505,985	0	20	10119,7	0
59+000	518,33	0	530,93	0	20	10618,6	0
59+020	543,53	0	556,38	0	20	11127,6	0
59+040	569,23	0	582,365	0	20	11647,3	0
59+060	595,5	0	609,44	0	20	12188,8	0
59+080	623,38	0	637,195	0	20	12743,9	0
59+100	651,01	0	665,2	0	20	13304	0
59+120	679,39	0	693,96	0	20	13879,2	0
59+140	708,53	0	723,305	0	20	14466,1	0
59+160	738,08	0	752,195	0	20	15043,9	0

59+180	766,31	0	779,265	0	20	15585,3	0
59+200	792,22	0	805,215	0	20	16104,3	0
59+220	818,21	0	831,26	0	20	16625,2	0
59+240	844,31	0	857,34	0	20	17146,8	0
59+260	870,37	0	883,52	0	20	17670,4	0
59+280	896,67	0	910,75	0	20	18215	0
59+300	924,83	0	939,195	0	20	18783,9	0
59+320	953,56	0	968,48	0	20	19369,6	0
59+340	983,4	0	998,185	0	20	19963,7	0
59+360	1012,97	0	1030,82	0	20	20616,4	0
59+380	1048,67	0	1072,095	0	20	21441,9	0
59+400	1095,52	0	1103,88	0	20	22077,6	0
59+420	1112,24	0	1125,285	0	20	22505,7	0
59+440	1138,33	0	1156,425	0	20	23128,5	0
59+460	1174,52	0	1193,51	0	20	23870,2	0
59+480	1212,5	0	1232,345	0	20	24646,9	0
59+500	1252,19	0	1274,525	0	20	25490,5	0
59+520	1296,86	0	1319	0	20	26380	0
59+540	1341,14	0	1362,27	0	20	27245,4	0
59+560	1383,4	0	1403,045	0	20	28060,9	0
59+580	1422,69	0	1440,7	0	20	28814	0
59+600	1458,71	0	1475,72	0	20	29514,4	0
59+620	1492,73	0	1513,53	0	20	30270,6	0
59+640	1534,33	0	1554,775	0	20	31095,5	0
59+660	1575,22	0	1625,725	0	20	32514,5	0
59+680	1676,23	0	10255,34	0	20	205106,8	0
59+700	18834,45	0	9417,225	0	10	94172,25	0

TOTAL	7856089,55	8239662,400
-------	------------	-------------



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

JUDUL TUGAS AKHIR

PERANCANGAN GEOMETRIK DAN
PERKERASAN JALAN TOL
CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN
(CISUMDAWU) DENGAN
MENGUNAKAN PERKERASAN
KAKU TIPE JPCP PADA STA
43+950 - STA 59+950

NAMA GAMBAR

Layout Keseluruhan

SKALA GAMBAR

1 : 60000

DOSEN PEMBIMBING

Dr. Catur Arif P., S.T., M.Eng.
197007081998021001

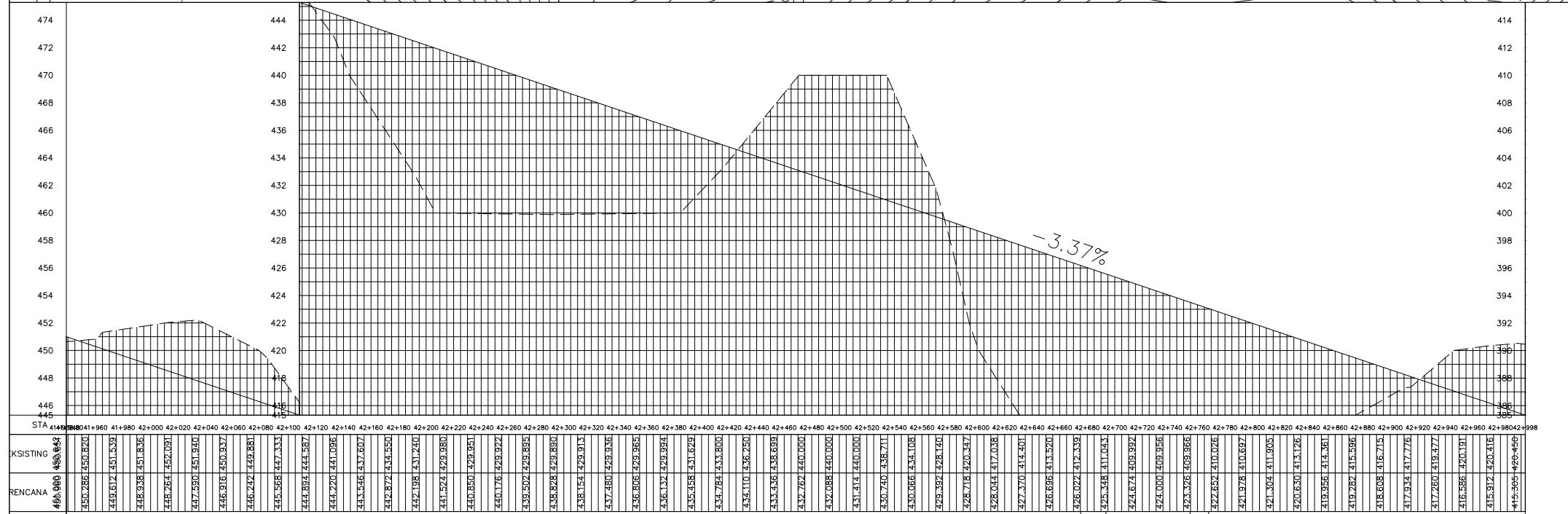
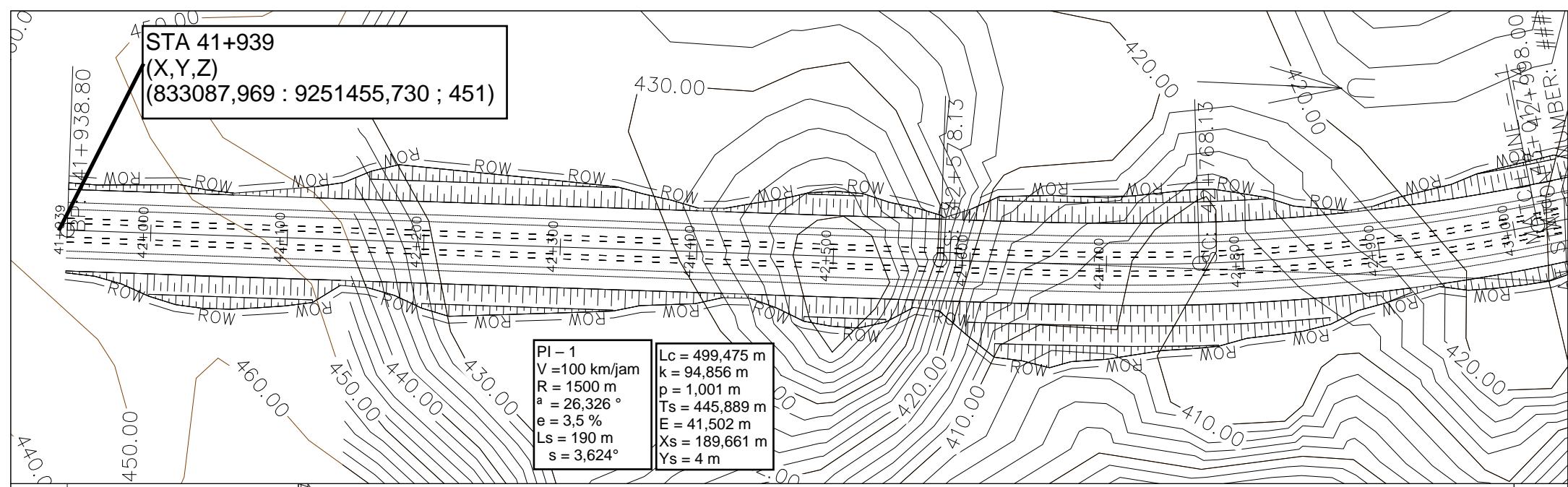
NAMA MAHASISWA

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
03111745000040

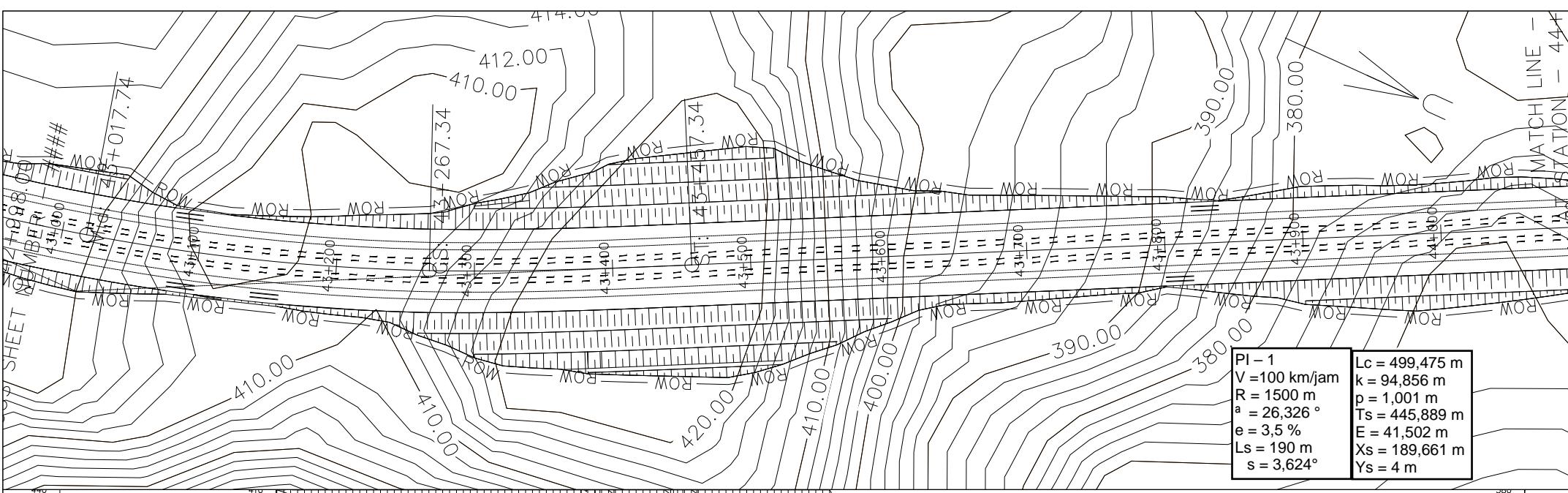
KETERANGAN

NO LEMBAR

JUMLAH LEMBAR



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA MUKA TANAH ASLI	01	17



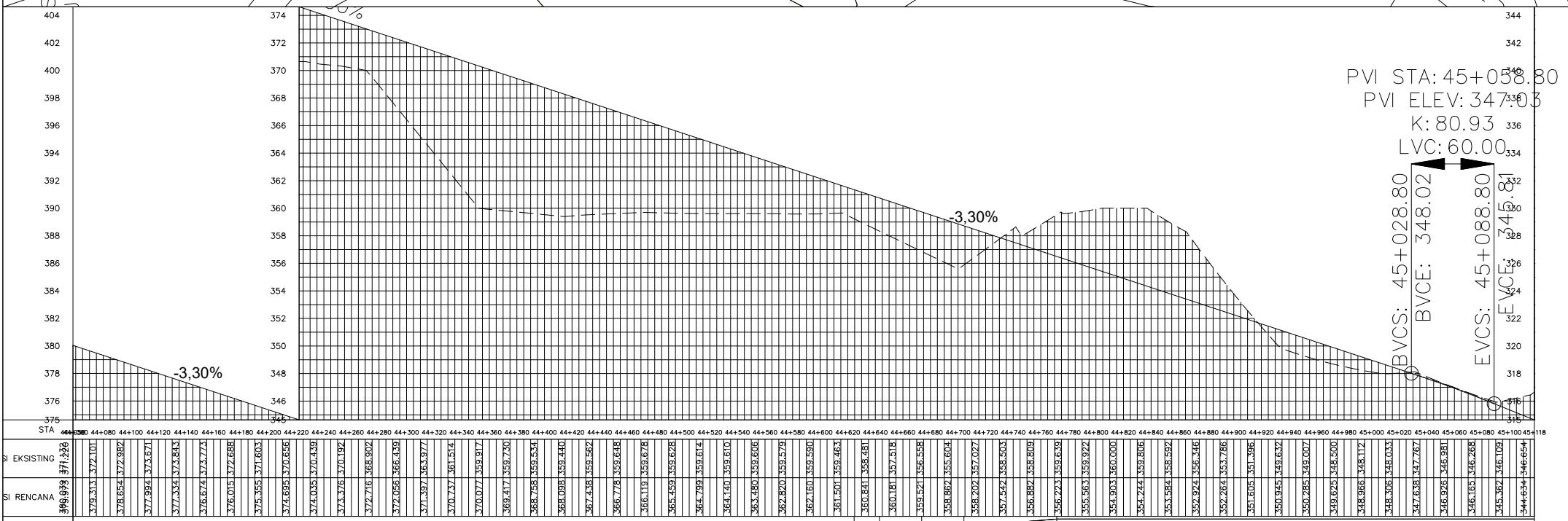
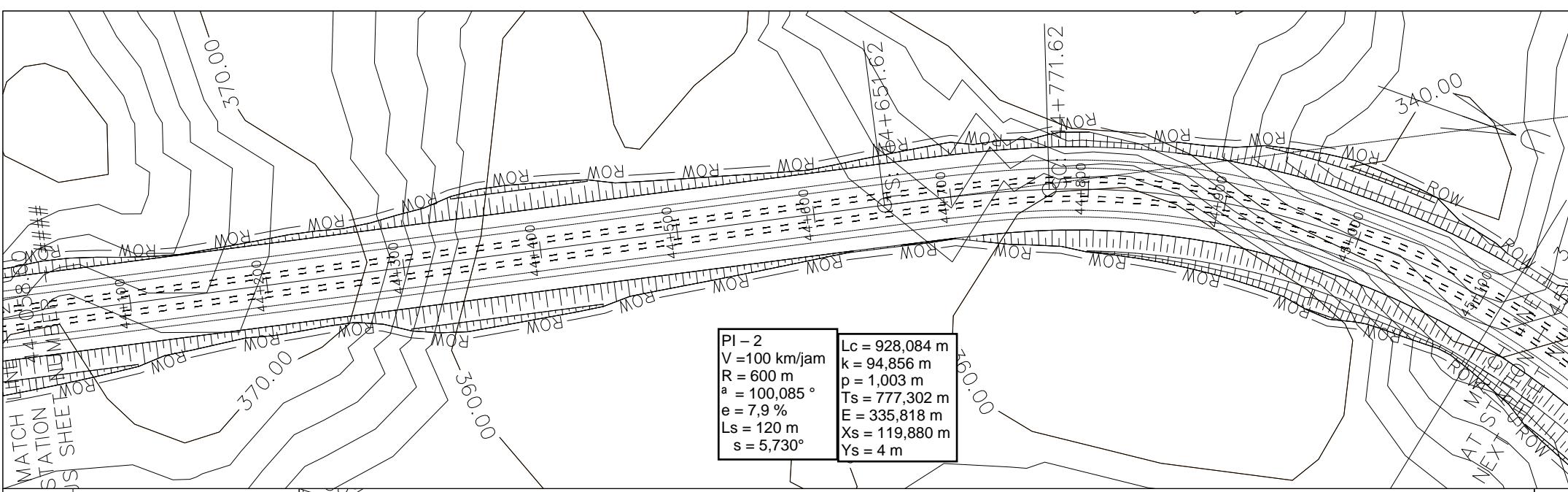
438
436
434
432
430
428
426
424
422
420
418
416
414
412
410

STA 463,690 43+020 43+040 43+060 43+080 43+100 43+120 43+140 43+160 43+180 43+200 43+220 43+240 43+260 43+280 43+300 43+320 43+340 43+360 43+380 43+400 43+420 43+440 43+460 43+480 43+500 43+520 43+540 43+560 43+580 43+600 43+620 43+640 43+660 43+680 43+700 43+720 43+740 43+760 43+780 43+800 43+820 43+840 43+860 43+880 43+900 43+920 43+940 43+960 43+980 44+000 44+020 44+04044+050

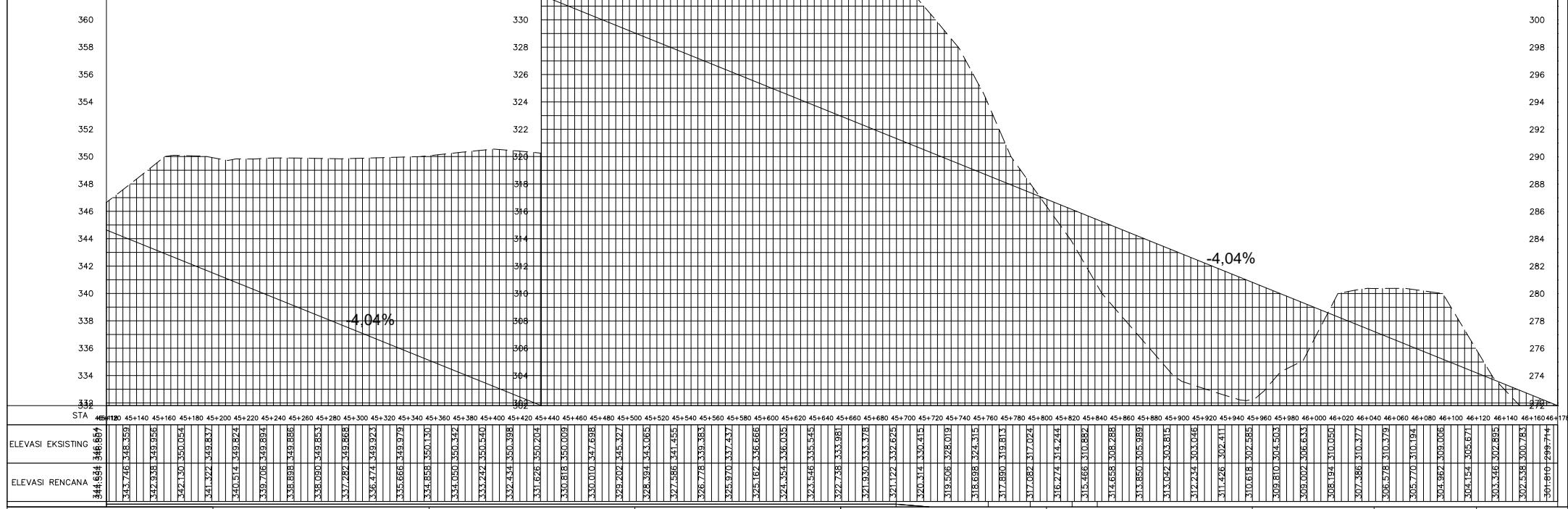
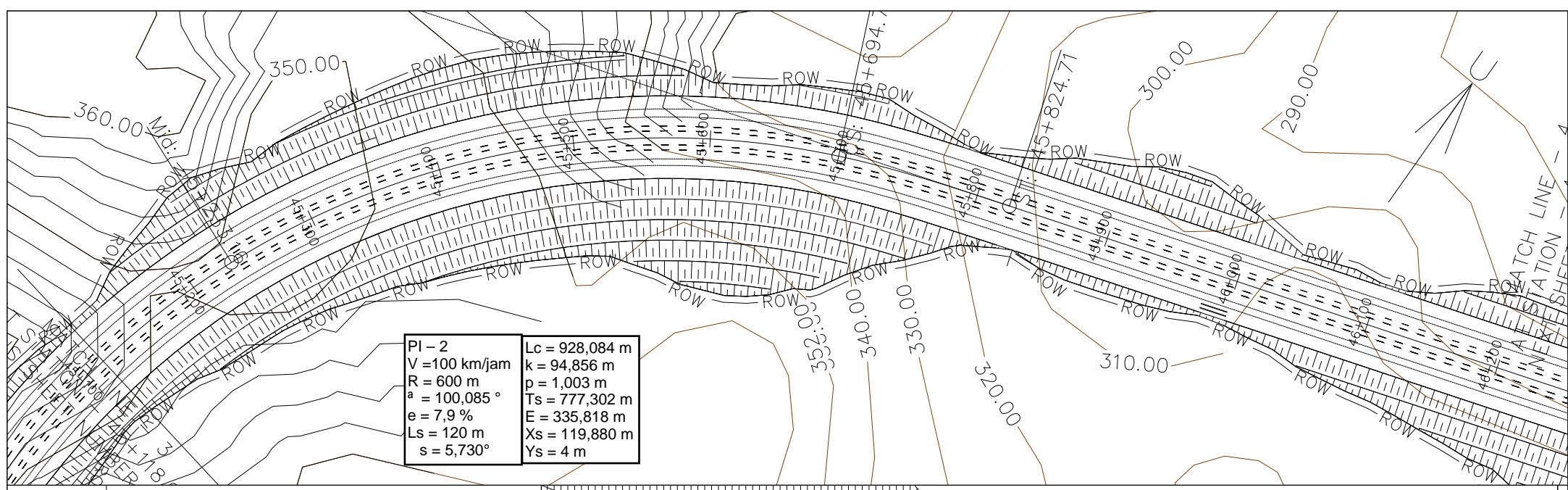
KSISTING 415,295 420,075
RENCANA 414,554 420,075
413,830 417,659
413,216 414,731
412,532 411,260
411,868 410,000
411,134 410,000
410,520 410,000
409,845 410,000
407,150 410,631
405,475 411,855
405,802 413,955
405,128 415,591
404,254 417,246
403,780 419,631
403,105 420,000
402,432 420,000
401,758 420,000
401,089 420,000
400,425 420,000
399,765 420,000
399,105 420,000
398,445 420,000
397,786 417,708
397,126 413,726
396,465 419,038
395,807 405,395
395,157 401,926
394,487 399,456
393,827 398,744
393,168 397,242
392,508 396,110
391,846 394,977
391,188 393,845
390,529 392,711
389,869 391,550
389,209 390,445
388,500 388,701
387,830 386,652
387,230 384,624
386,570 382,585
385,911 380,546
385,251 378,842
384,591 377,165
383,931 375,883
383,222 374,734
382,612 373,971
381,952 372,759
381,282 371,659
380,633 371,417
380,039 371,522

BVCS: 43+
EVCE: 43+
-3.37%

JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JCPC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 031174500040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	02	17

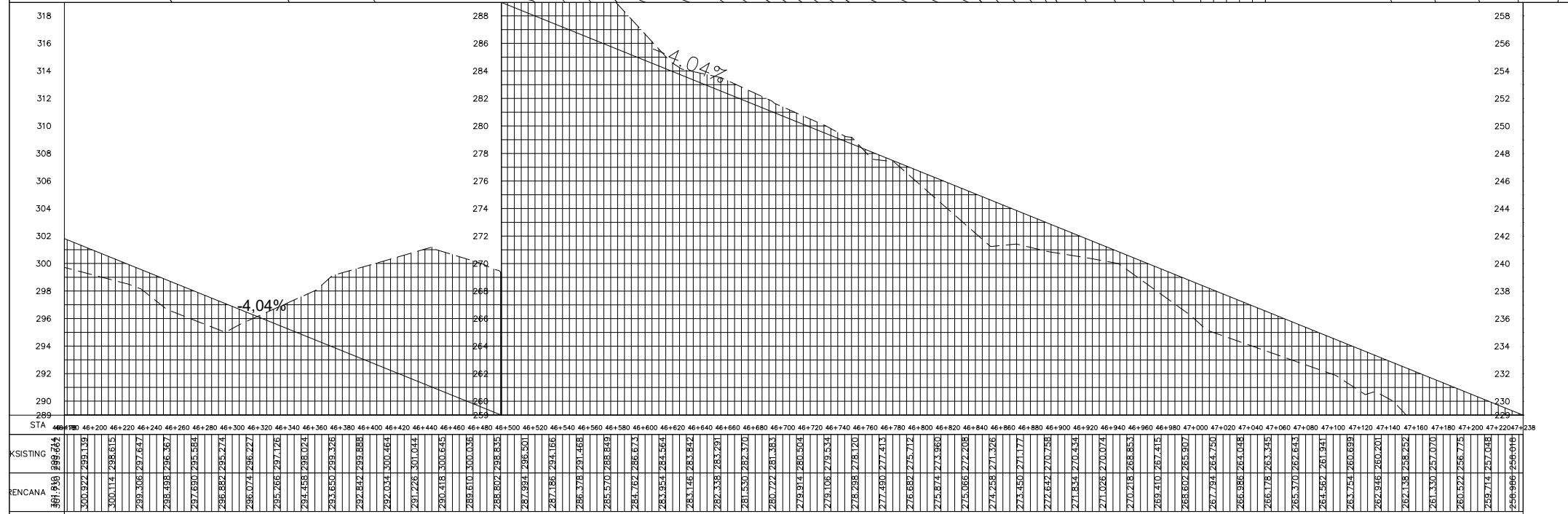
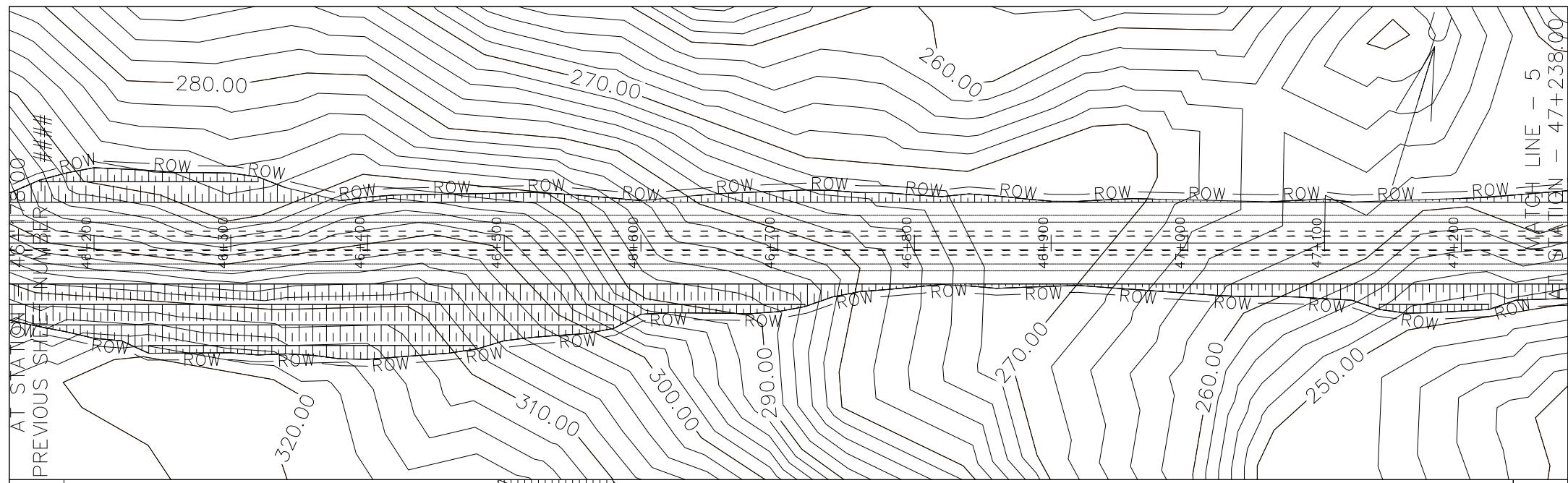


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JCPC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	03	17

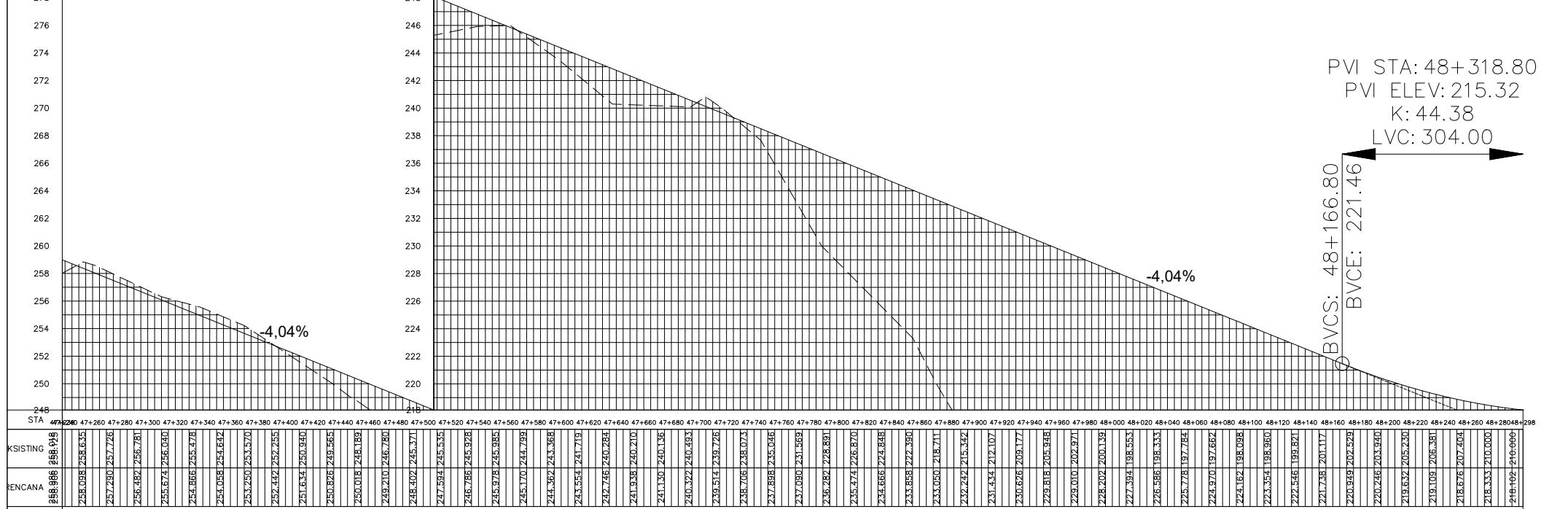
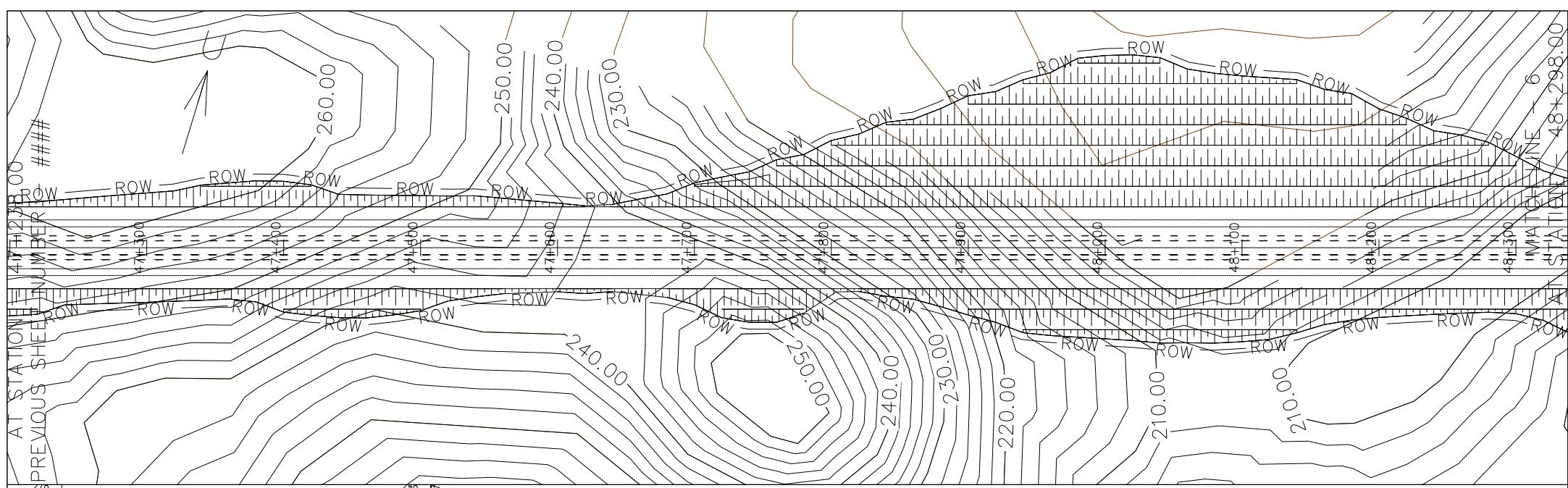


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+500	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040		04	17

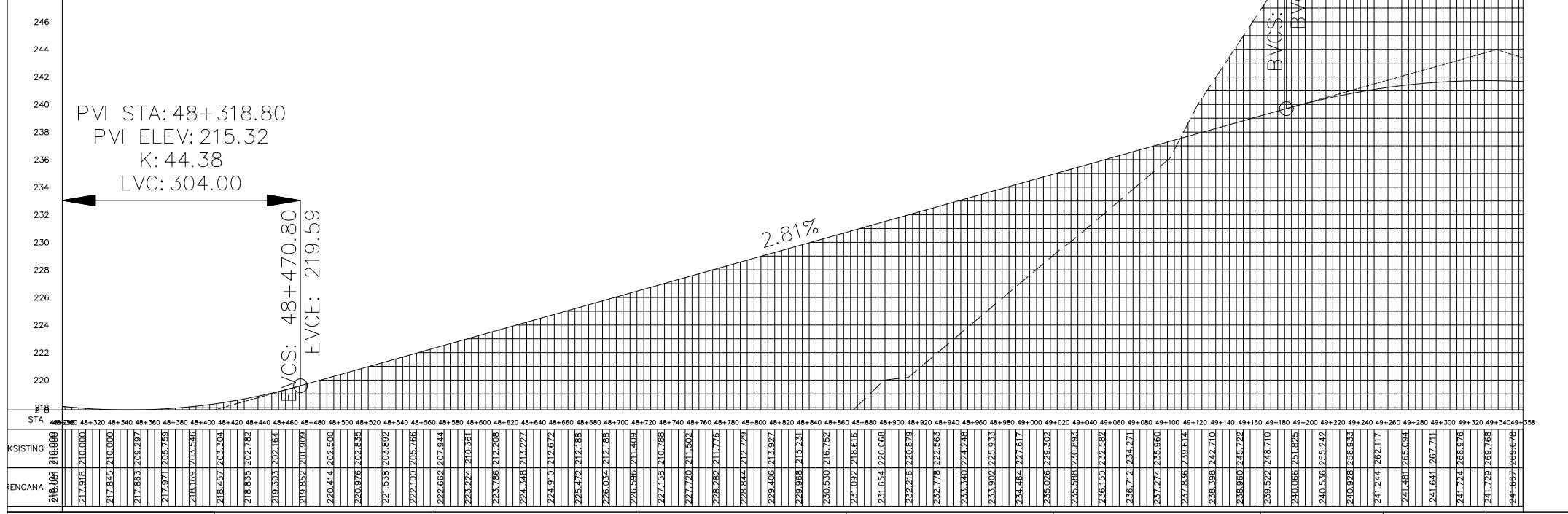
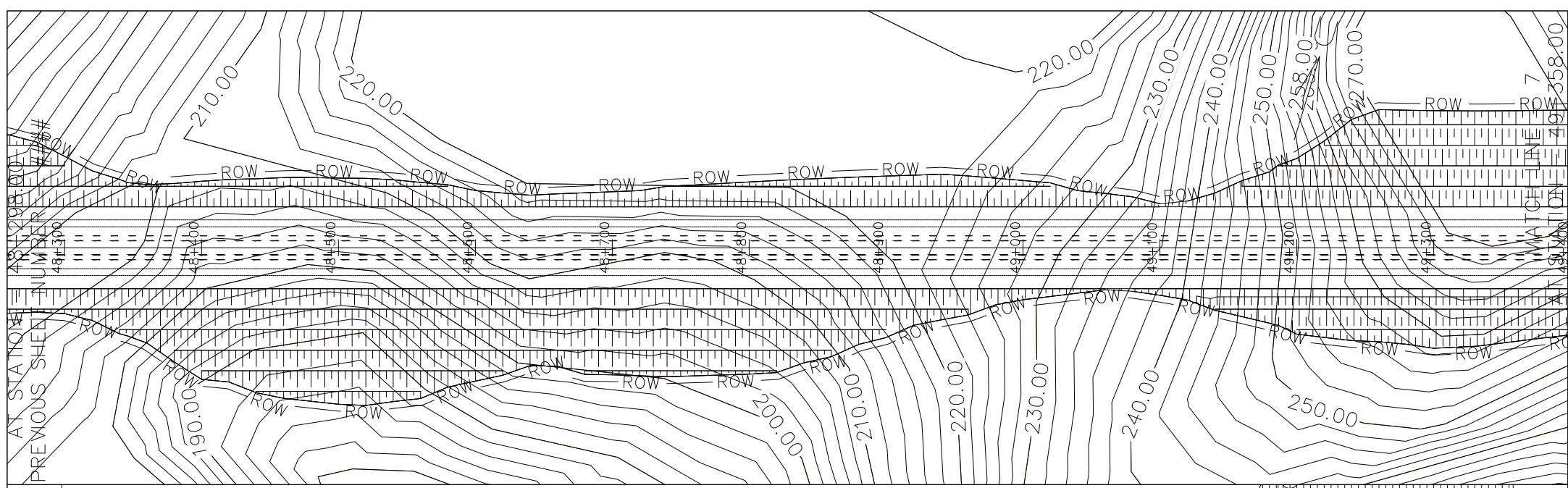




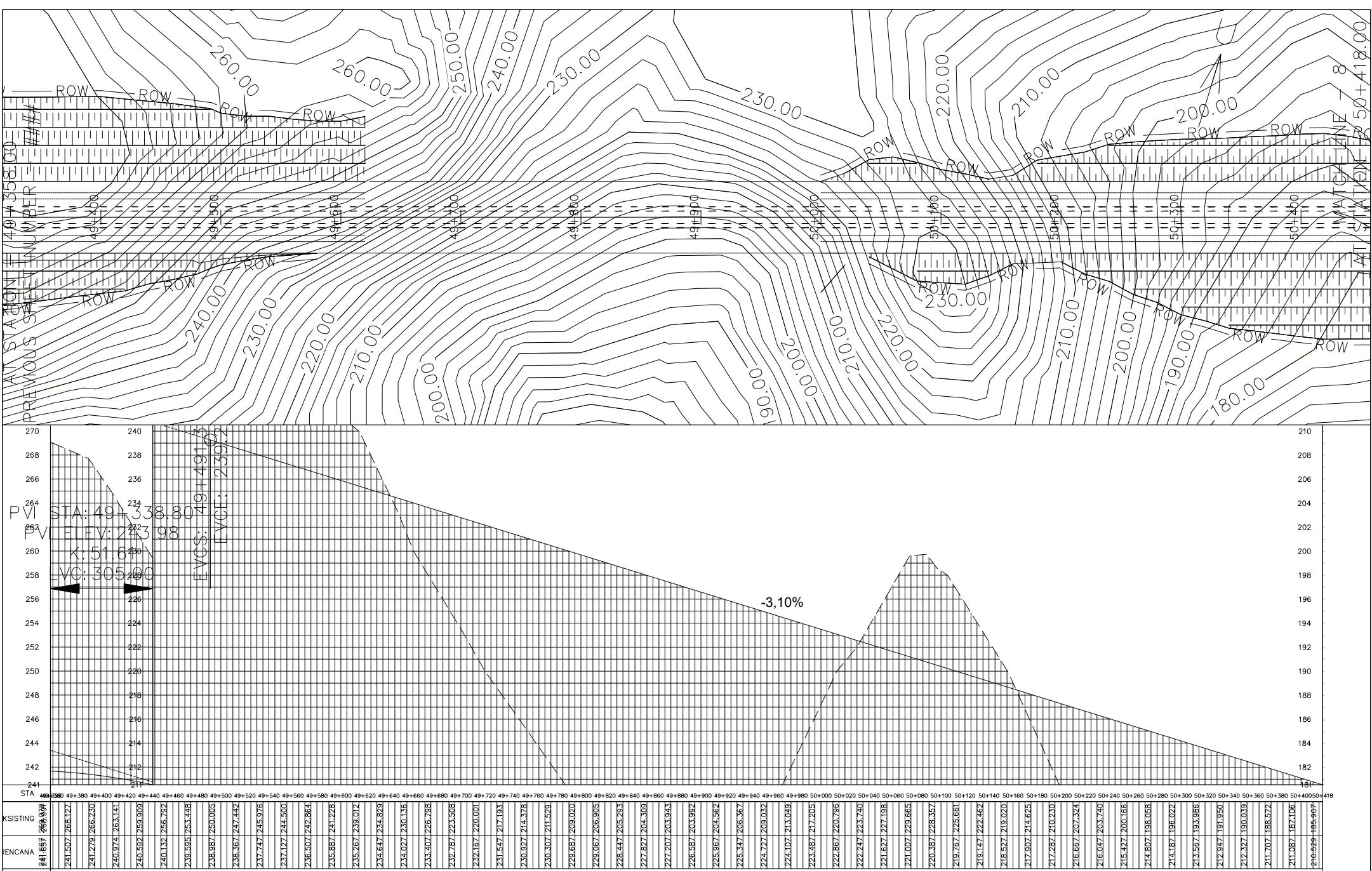
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA MUKA TANAH ASLI	05	17



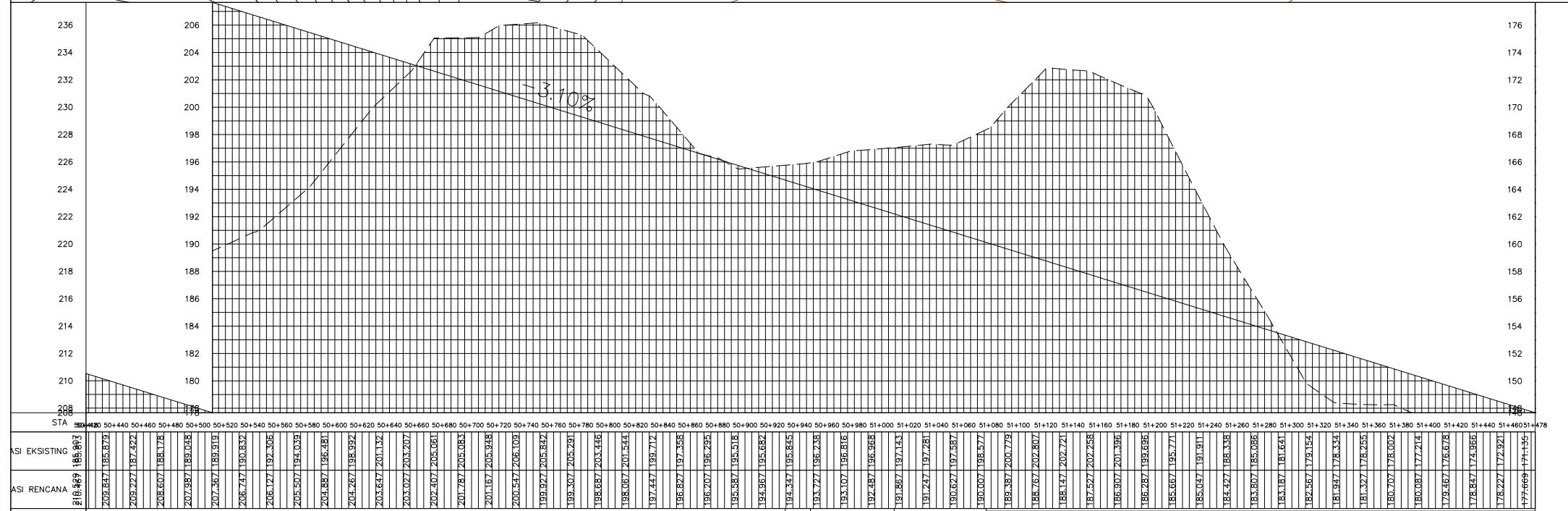
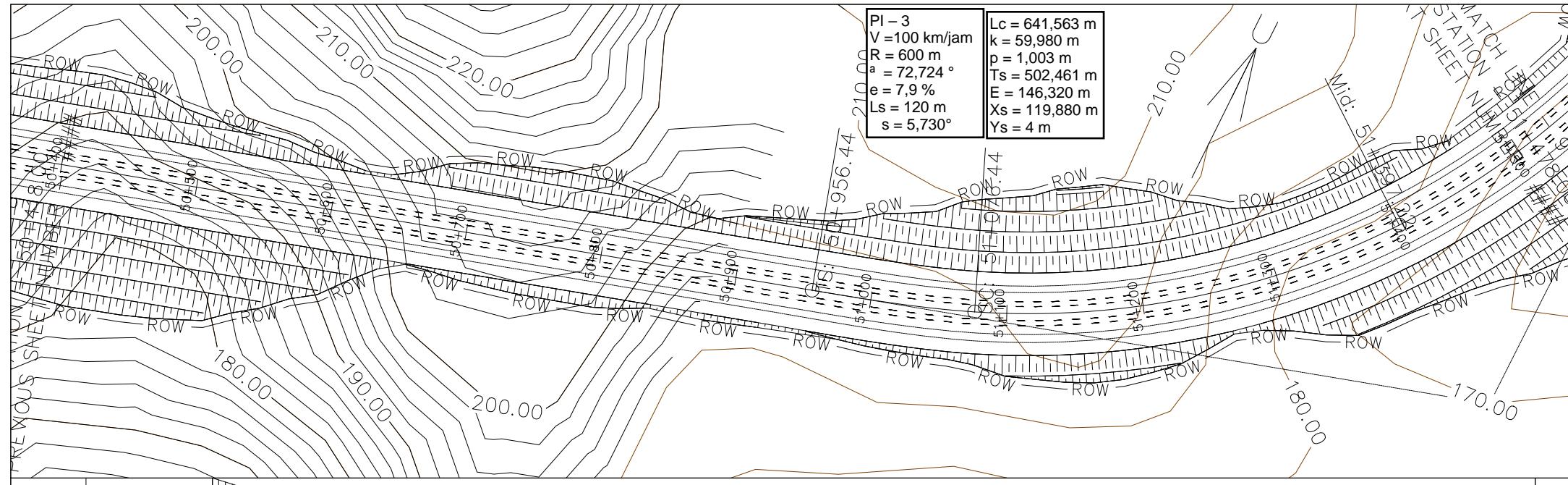
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNUYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — — MUKA TANAH ASLI	06	17



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNUYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCT PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 031174500040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	07	17



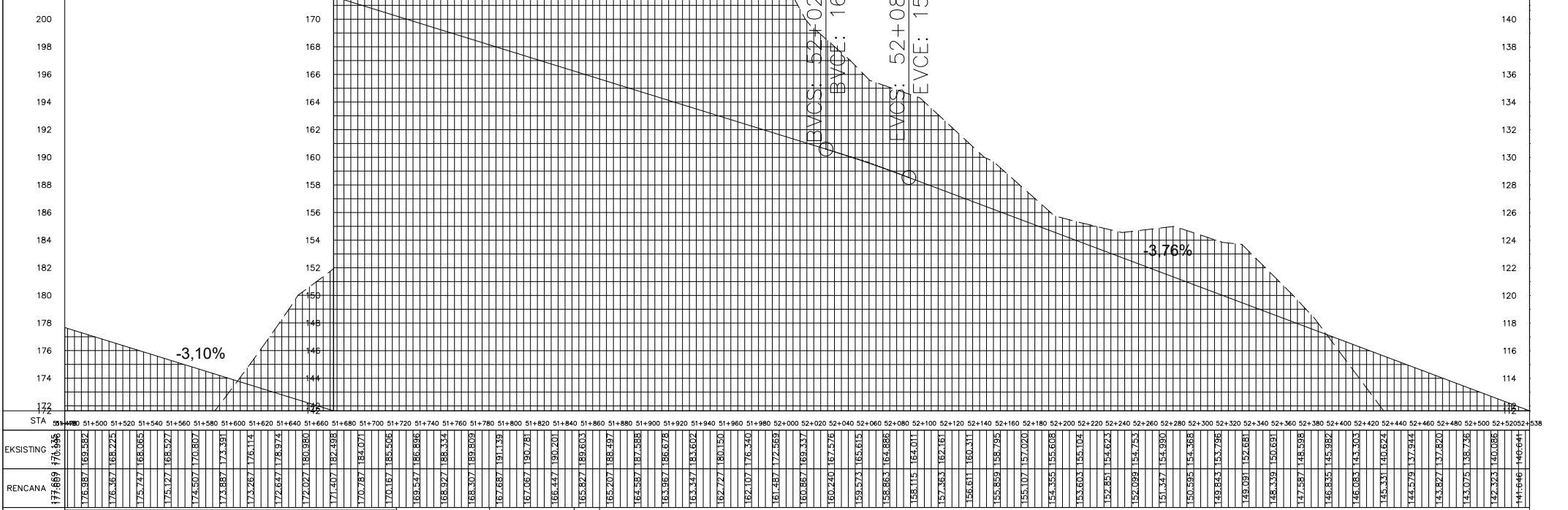
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JCPC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — — MUKA TANAH ASLI	08	17



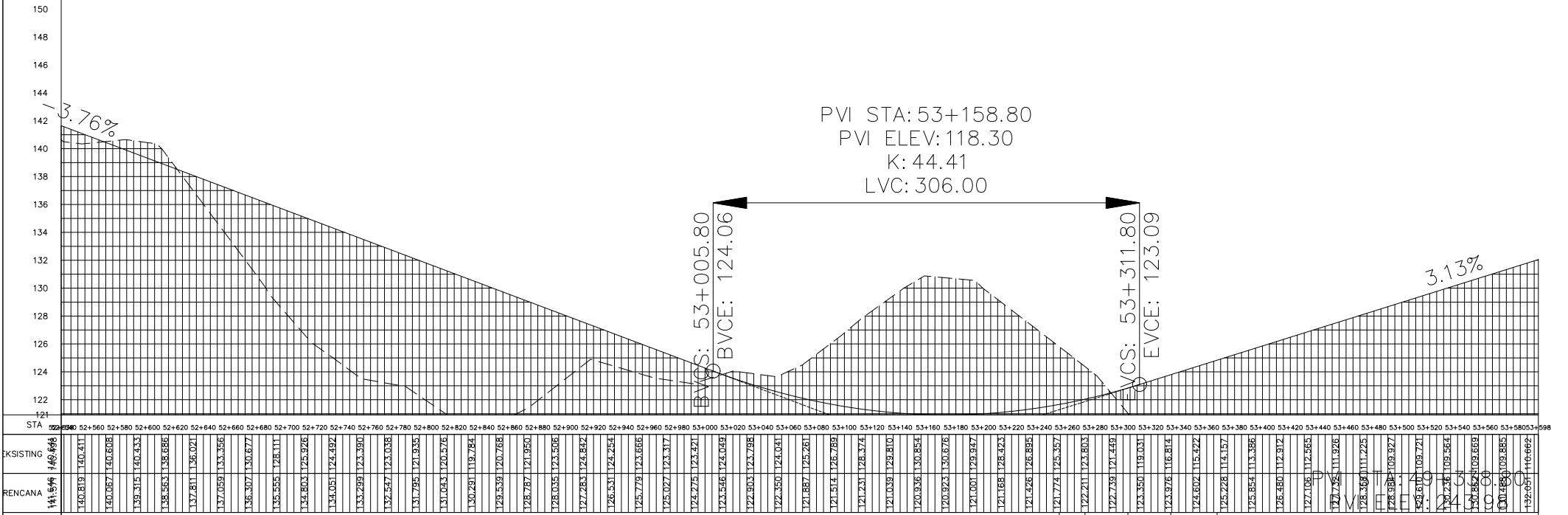
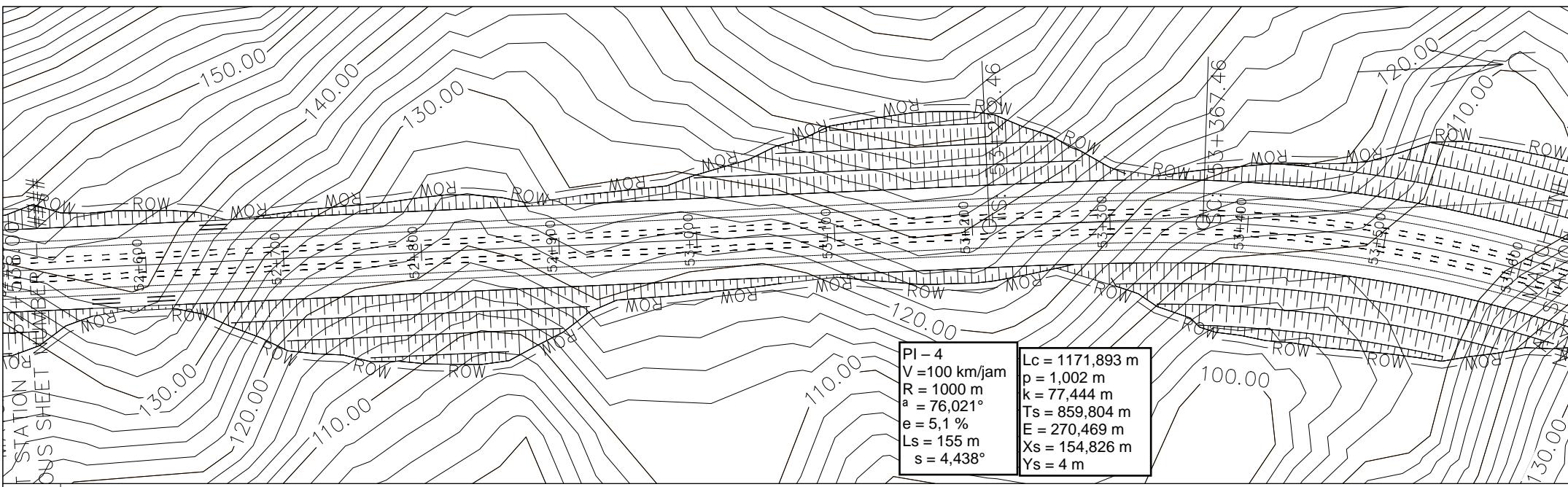
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040		09	17
					MUKA TANAH RENCANA		
					MUKA TANAH ASLI		



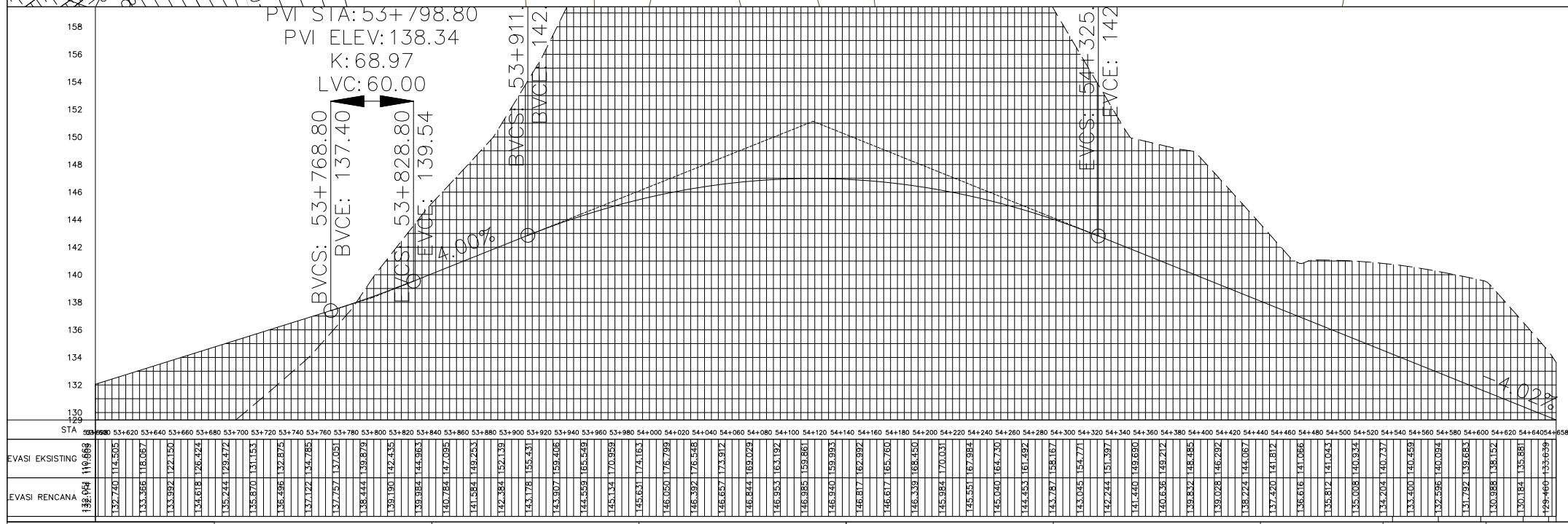
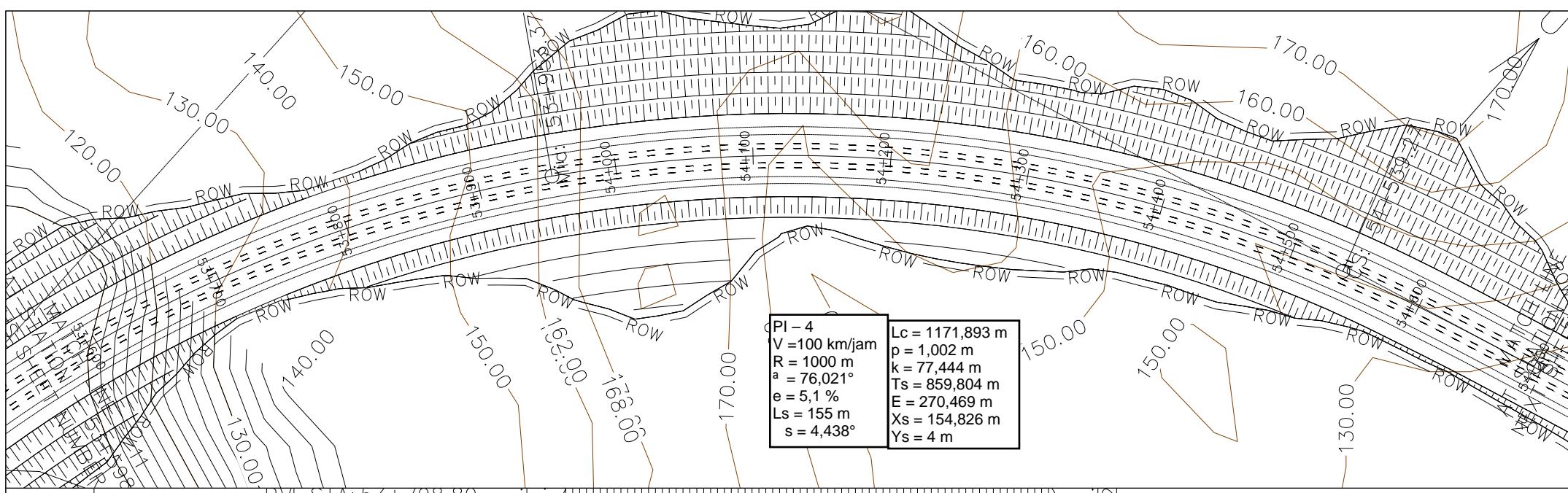
PI = 3
V = 100 km/jam
R = 600 m
 $a = 72,724^\circ$
 $e = 7,9 \%$
Ls = 120 m
s = 5,730°
Lc = 641,563 m
k = 59,980 m
p = 1,003m
Ts = 502,461 m
E = 146,320 m
Xs = 119,880 m
Ys = 4 m



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JCPC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	10	17

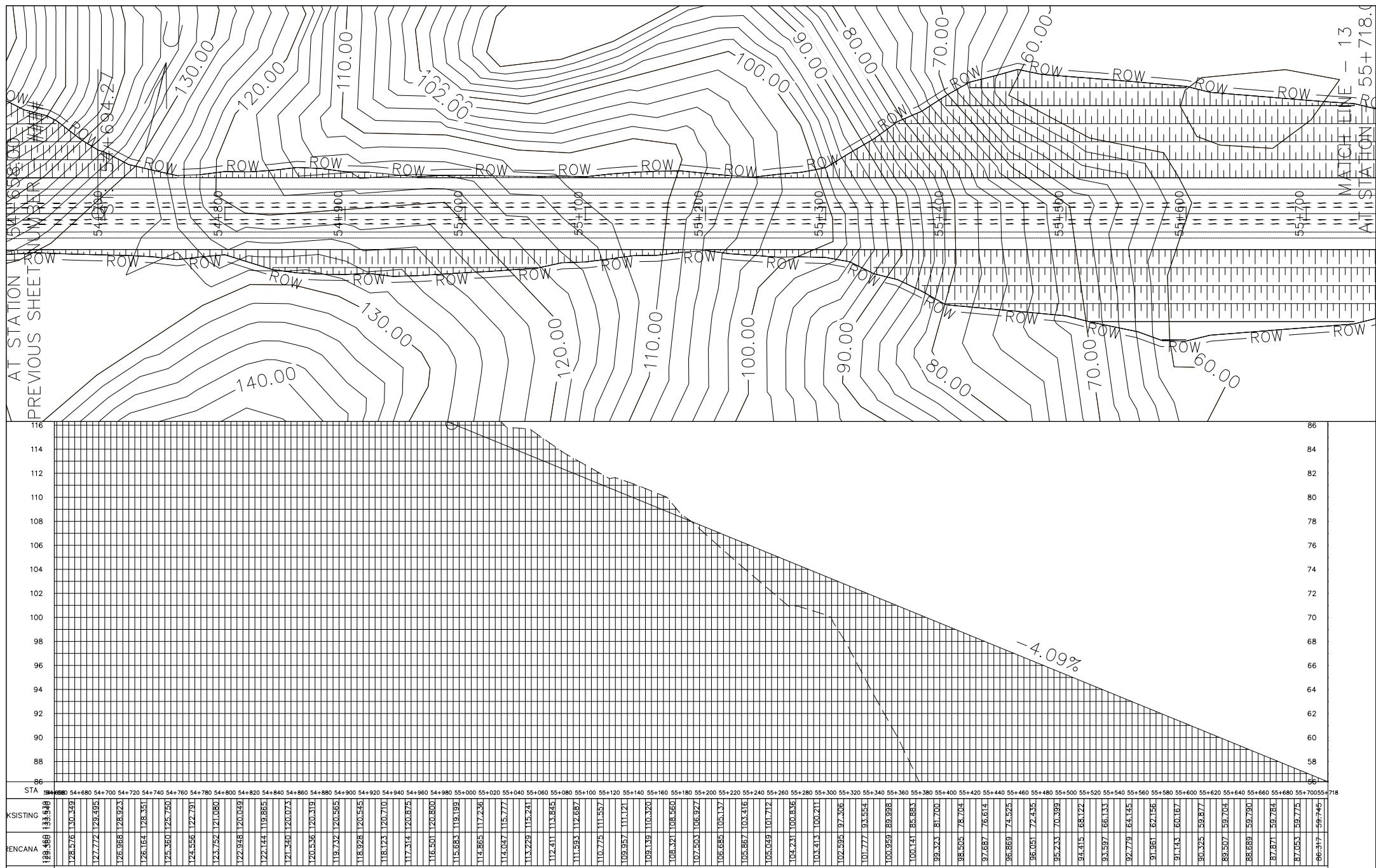


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JCPC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	11	17

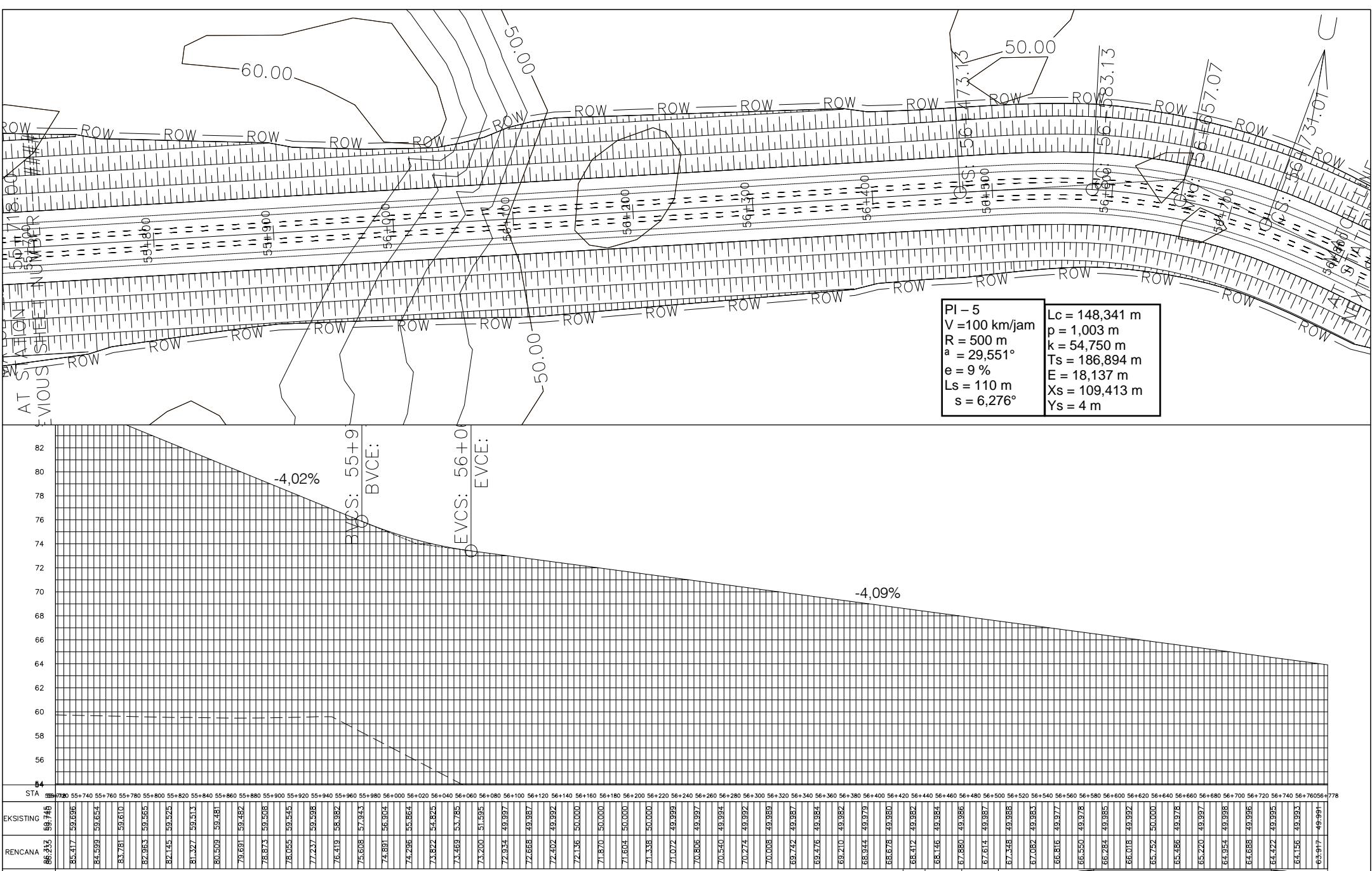


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040		12	17

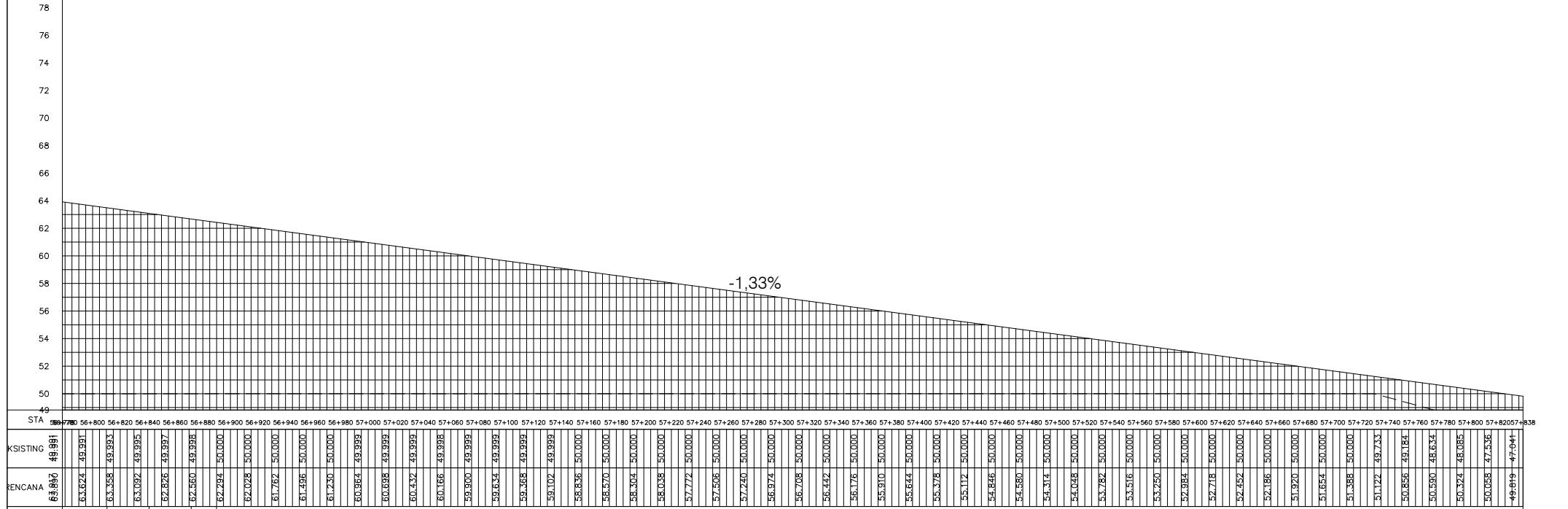
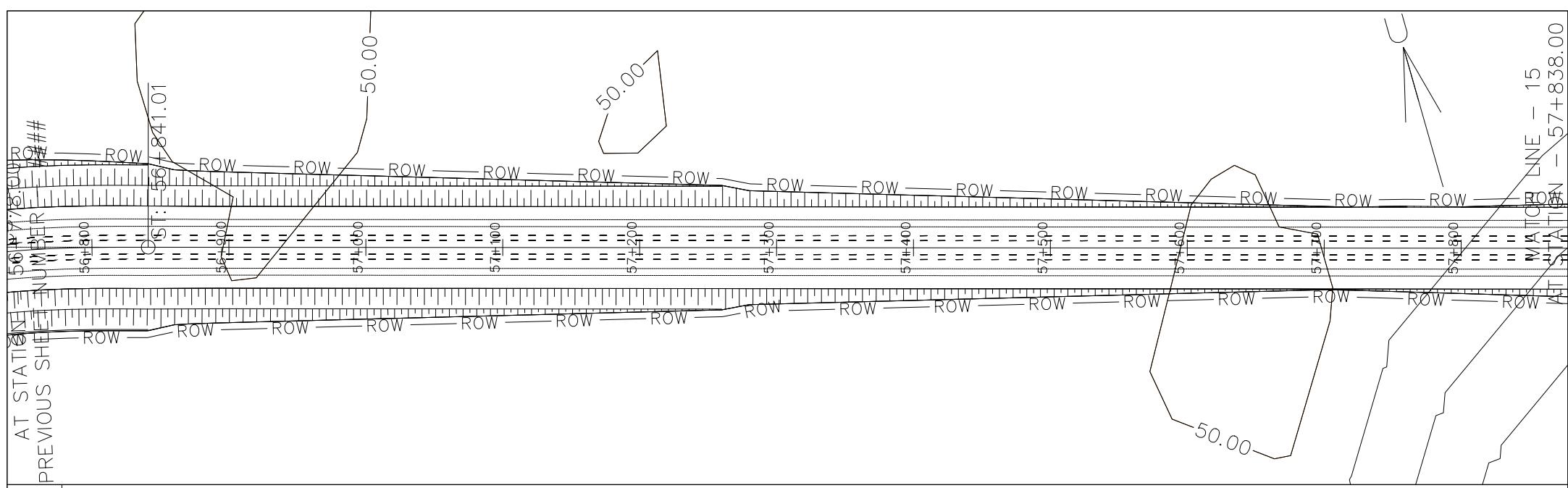


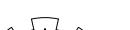


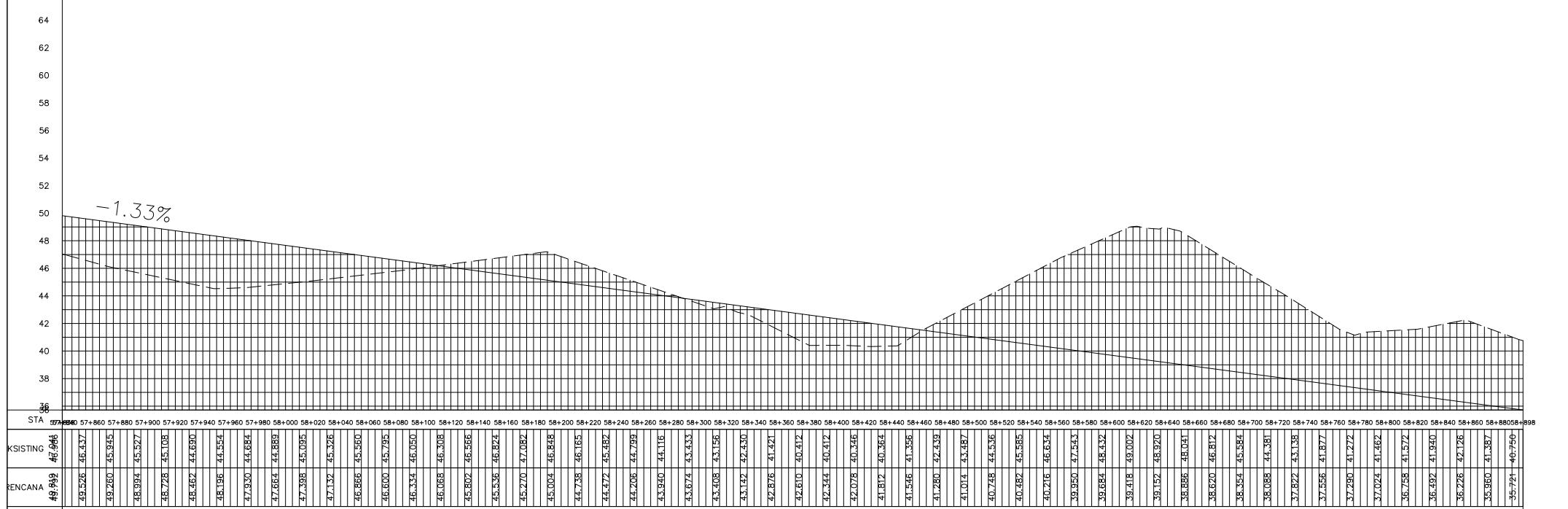
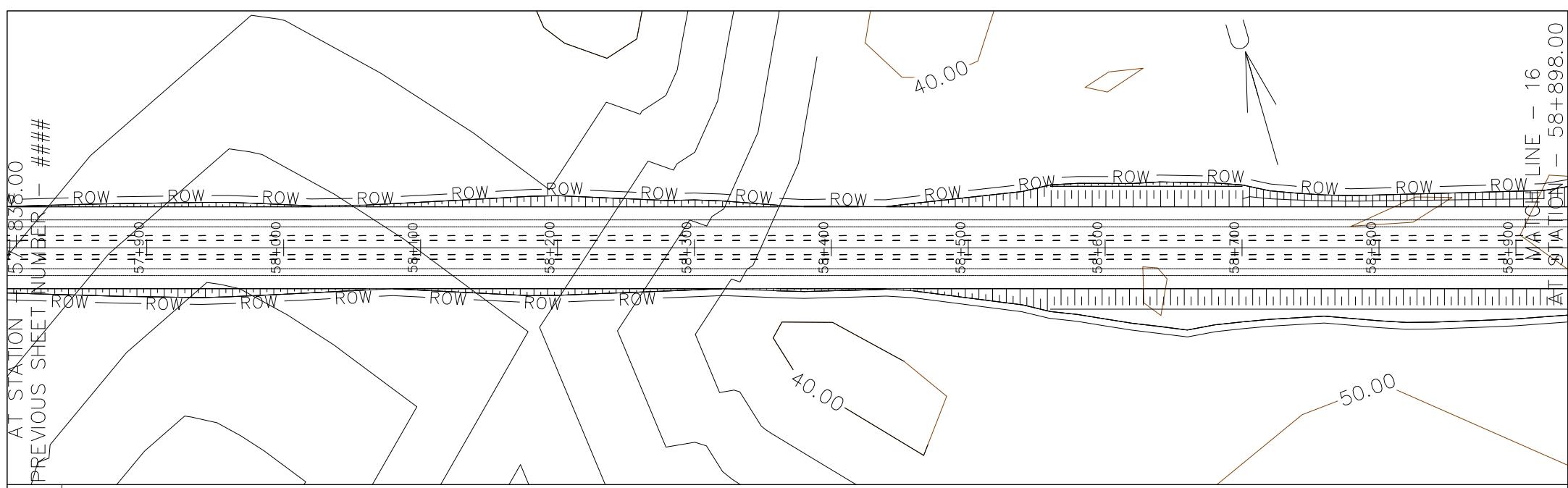
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 43+950 - STA 59+950							
DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUNGAN DAN KEBUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311174500040	MUKA TANAH RENCANA MUKA TANAH ASLI	13	17



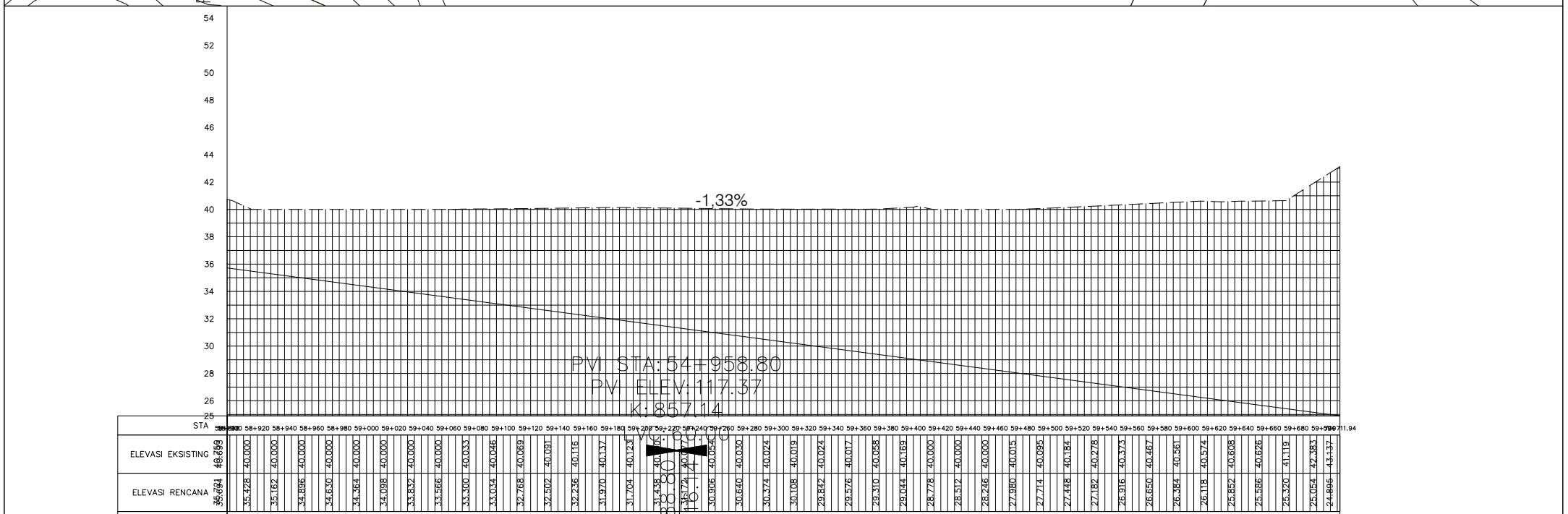
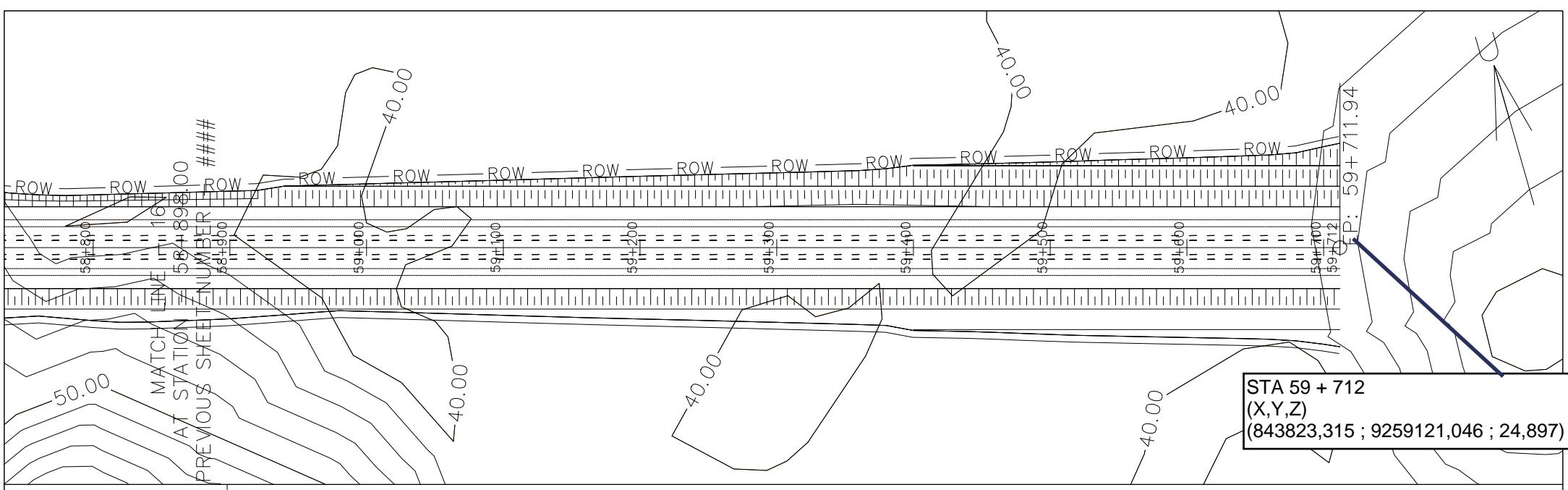
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAUWAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950							
	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — — MUKA TANAH ASLI	14	17



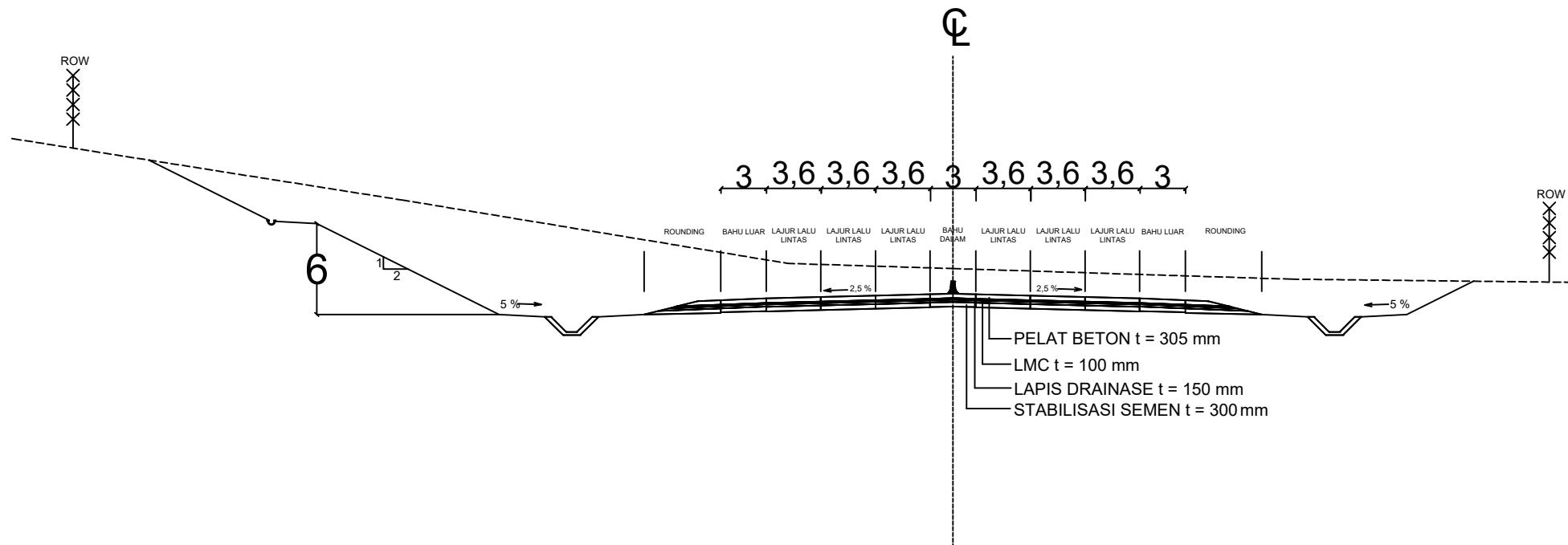
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950							
	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311745000040	MUKA TANAH RENCANA MUKA TANAH ASLI	15	17



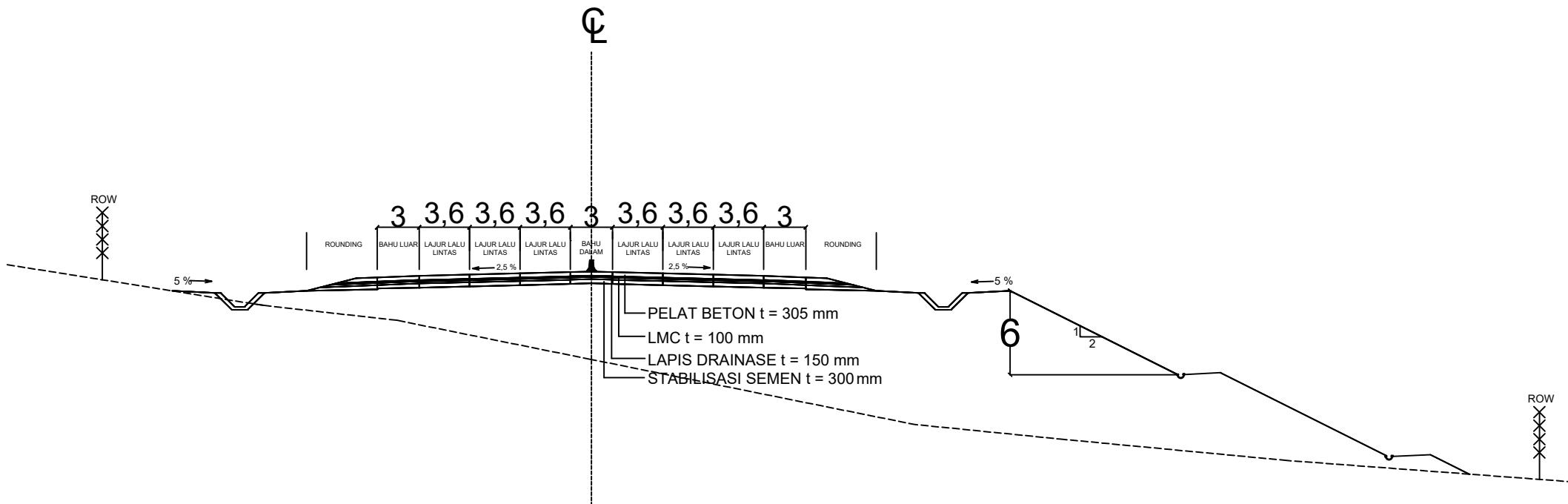
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311745000040	MUKA TANAH RENCANA — — — MUKA TANAH ASLI	16	17



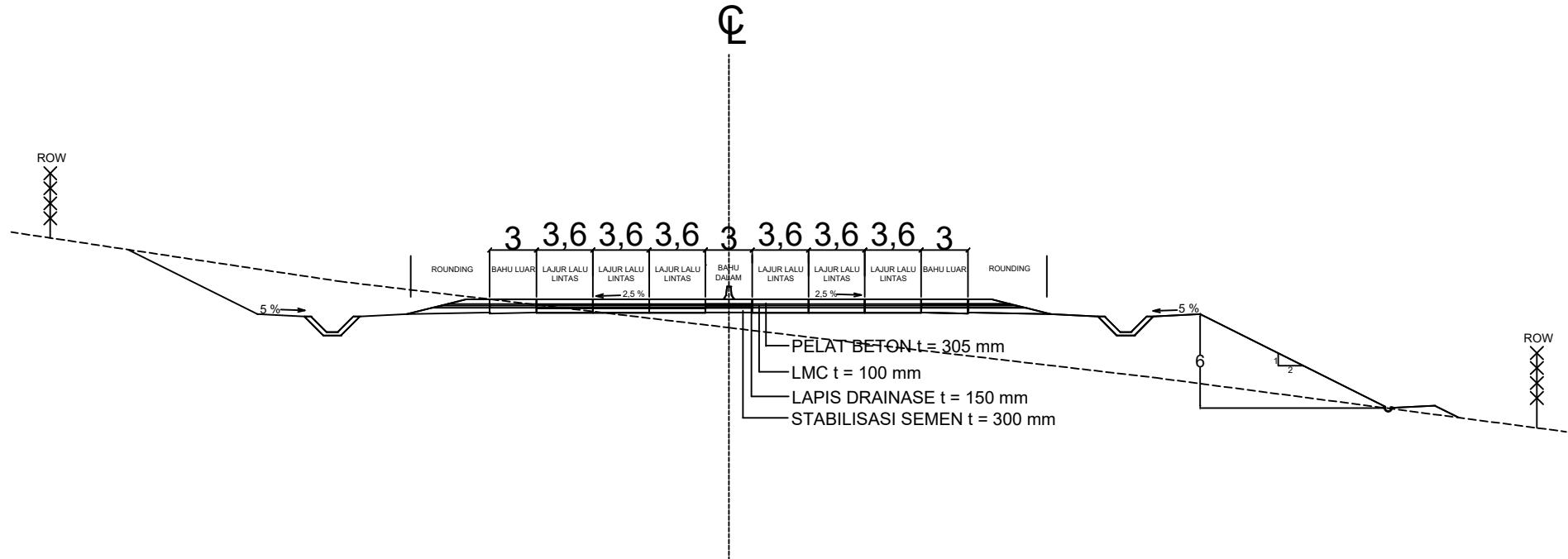
JUDUL TUGAS AKHIR	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 43+950 - STA 59+950	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
						MUKA TANAH RENCANA		
						MUKA TANAH ASLI		
DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUNGAN DAN KEBUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER	PLAN PROFILE	1:4000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	17	17		

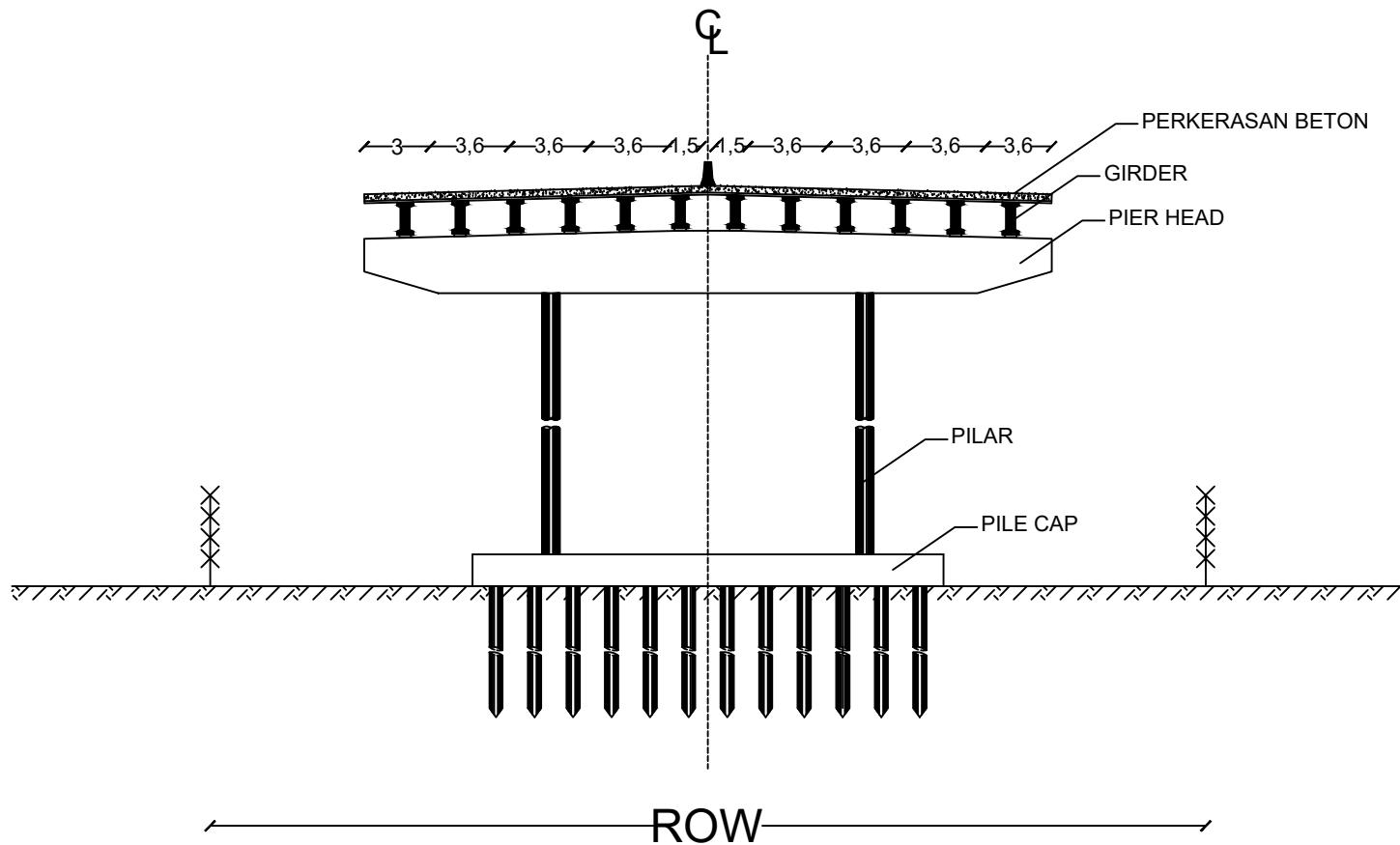


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR	
 DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL, LINGKUNGAN DAN KERUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER 41+939 - STA 59+712	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA	DETAIL POTONGAN TIPIKAL GALIAN	1:400	Dr. CATAR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311174500040	MUKA RENCANA ----- MUKA TANAH ASLI	1	4

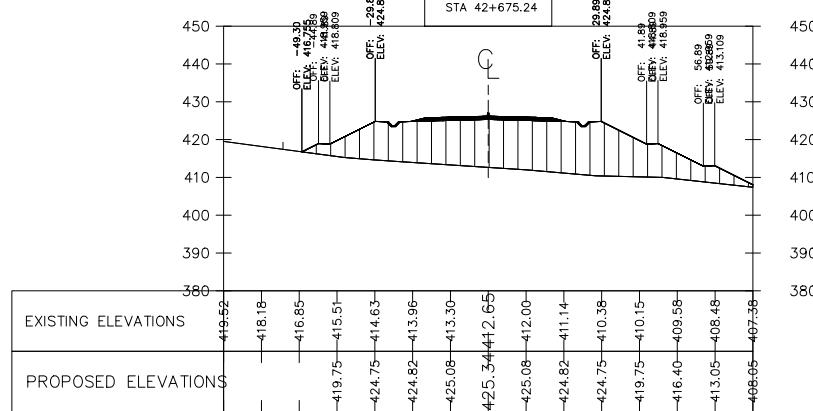
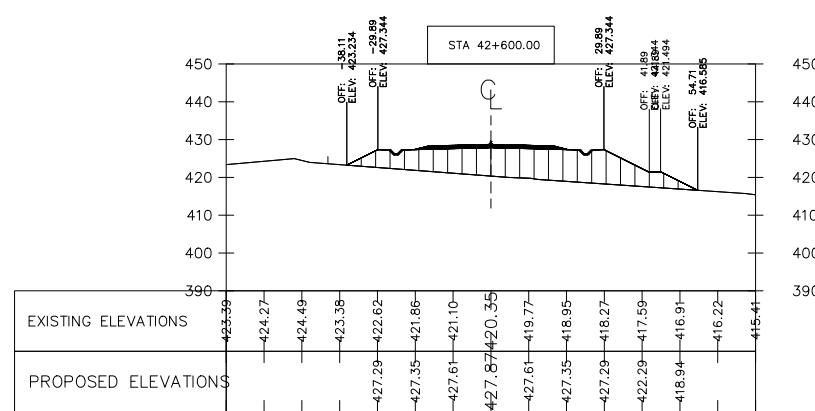
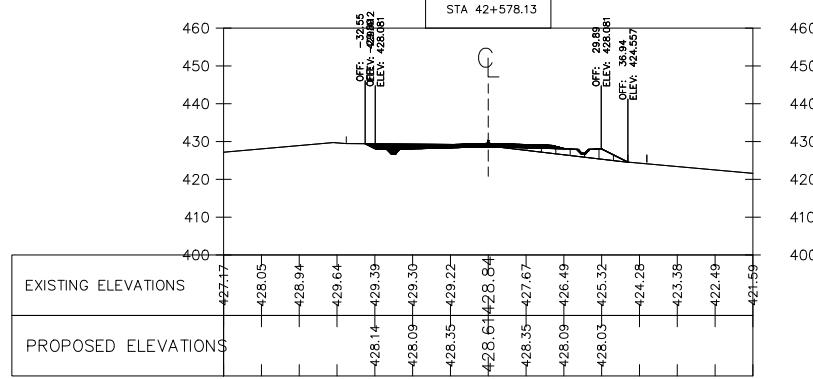
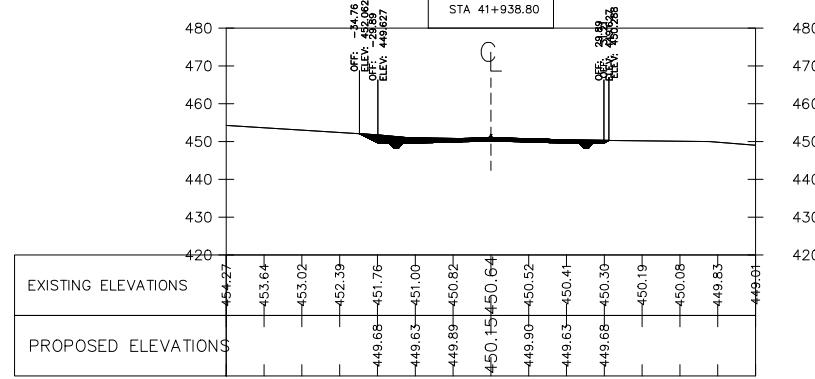


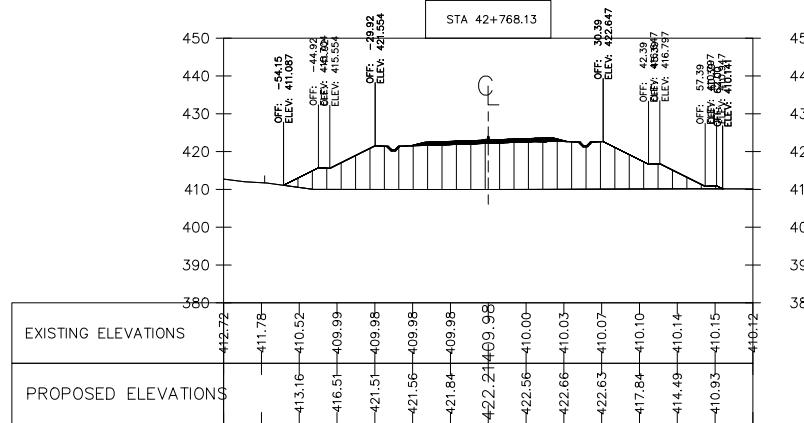
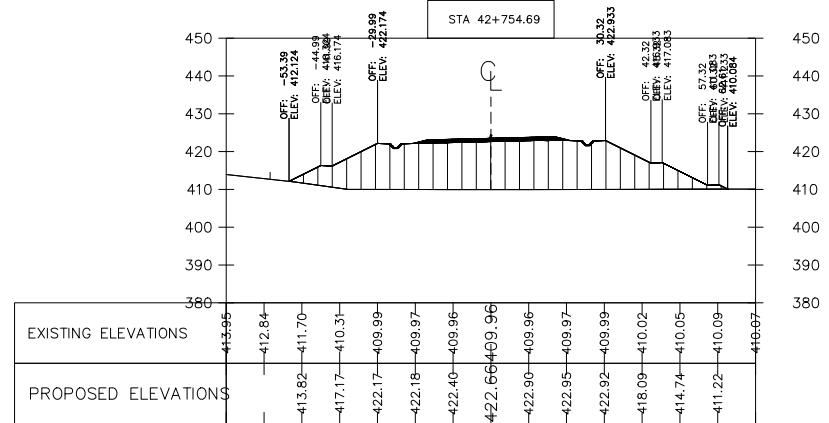
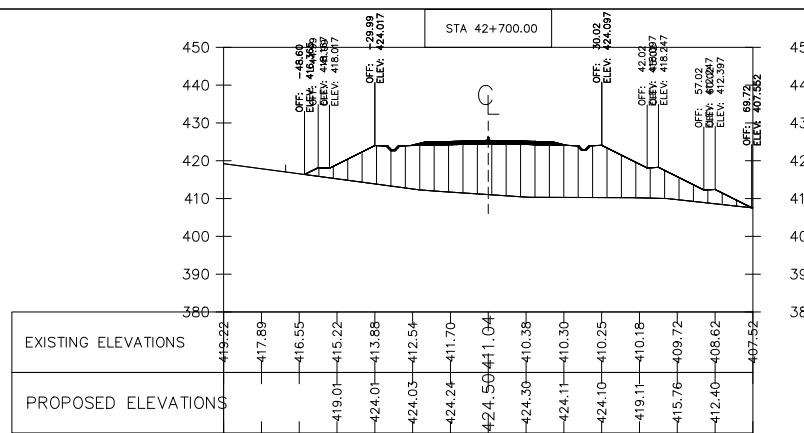
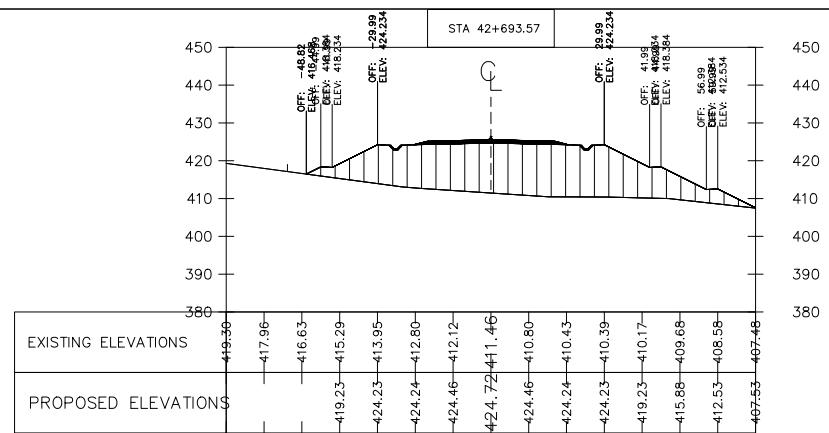
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR	
 DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL, LINGKUNGAN DAN KERUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER 41+939 - STA 59+712	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA	DETAIL POTONGAN TIPIKAL TIMBUNAN	1:400	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311174500040	MUKA RENCANA ----- MUKA TANAH ASLI	2	4



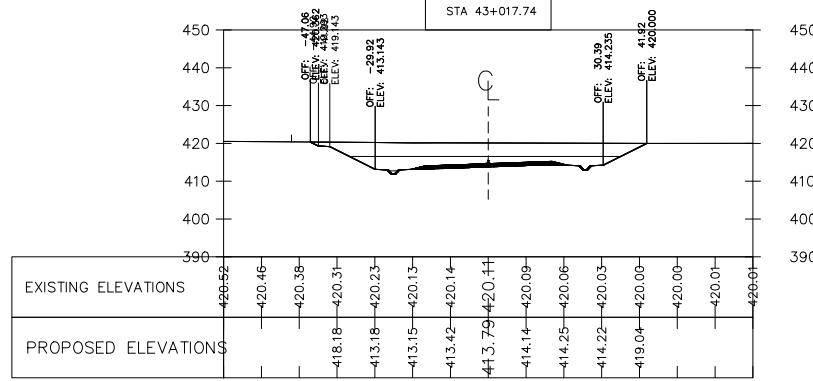
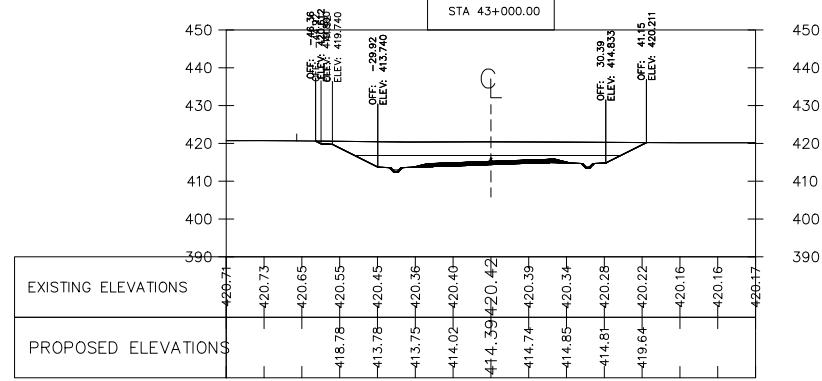
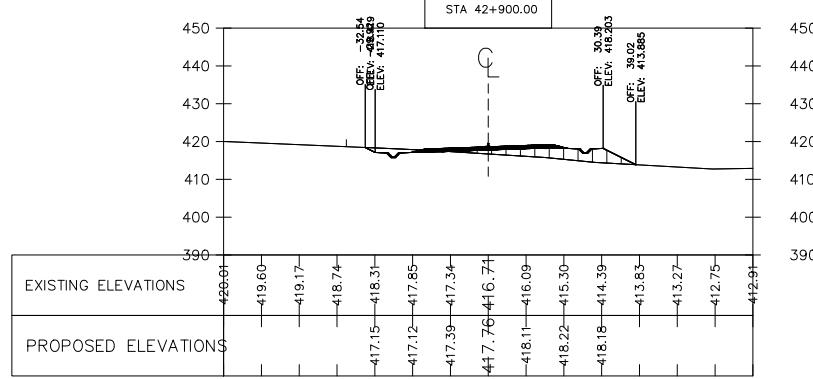
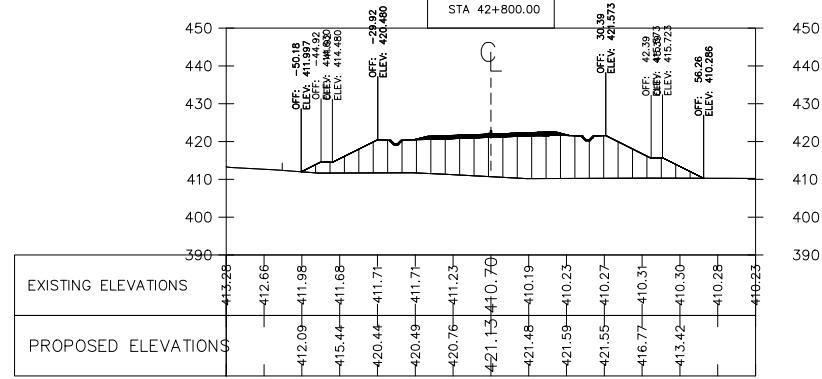


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 41+939 - STA 59+712	DETAIL POTONGAN MELINTANG JEMBATAN	1:300	Dr. Catur Arif P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 031174500040	MUKA RENCANA ----- MUKA TANAH ASLI	4	4
DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUAN DAN KEBUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER							

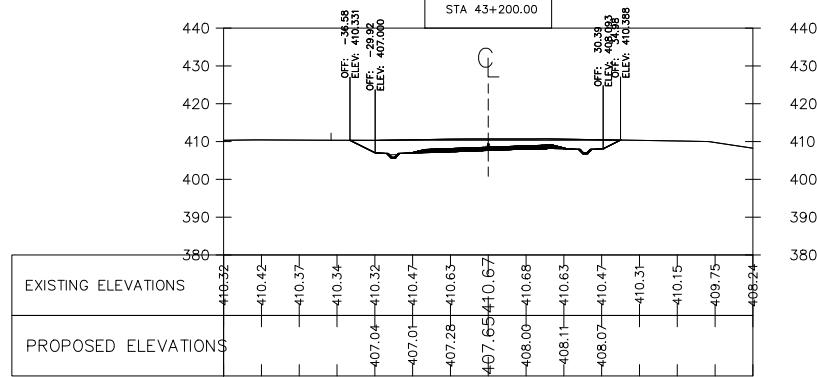
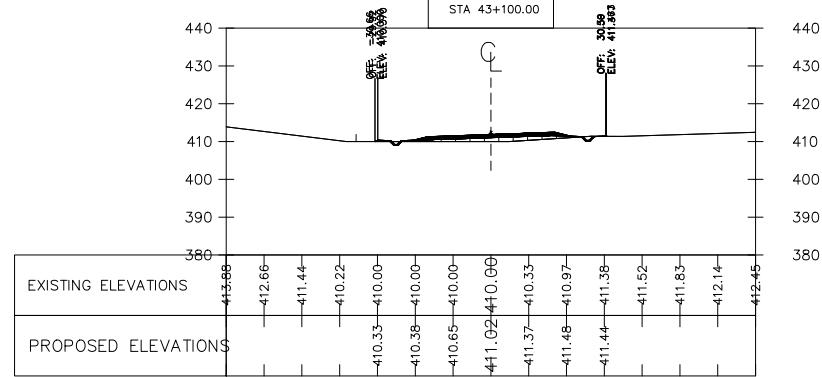


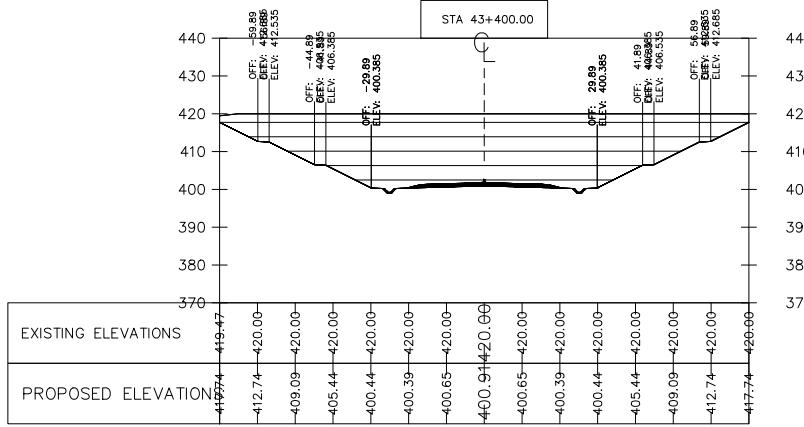
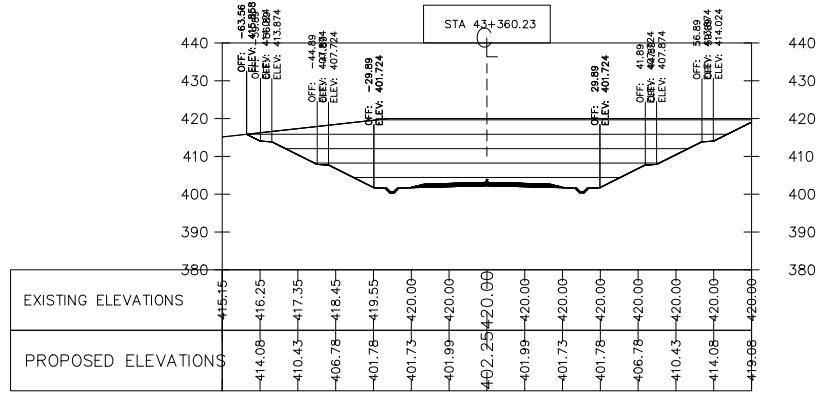
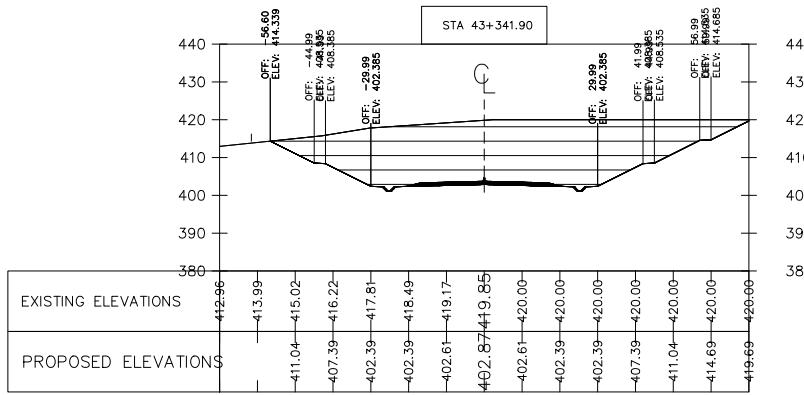
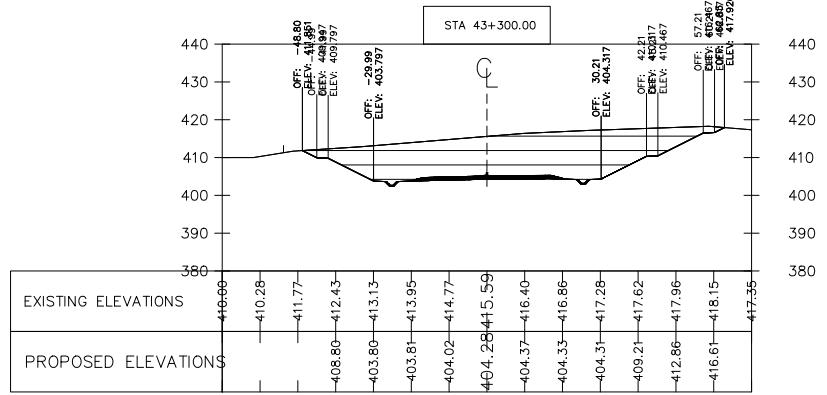


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNUYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311174500040	TIMBUNAN  GALIAN 		
DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUNGAN DAN KEBUMIAN INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER						02	28

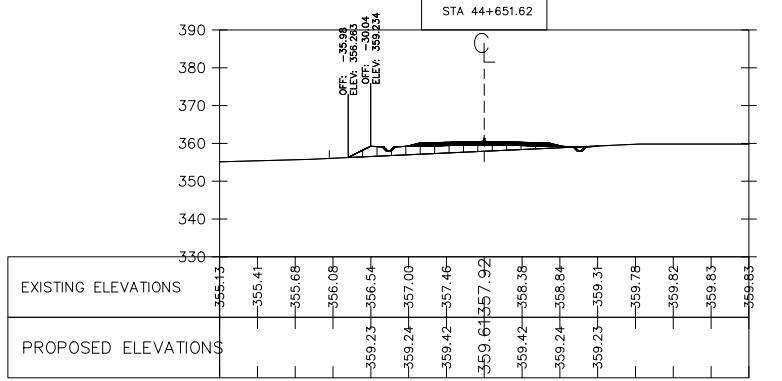
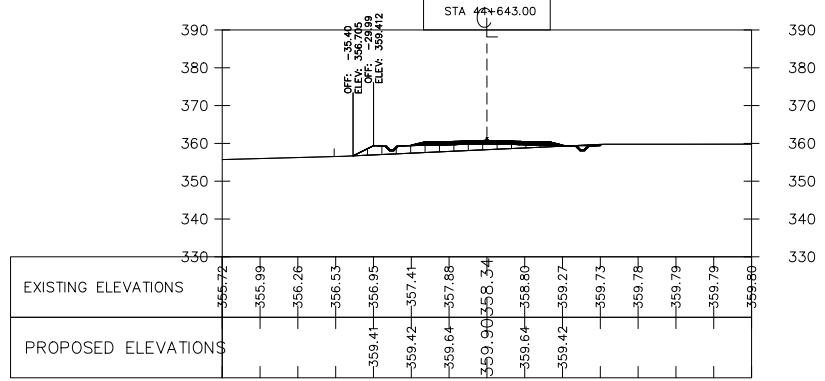
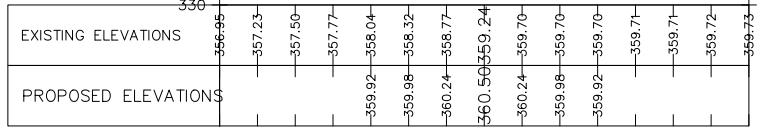
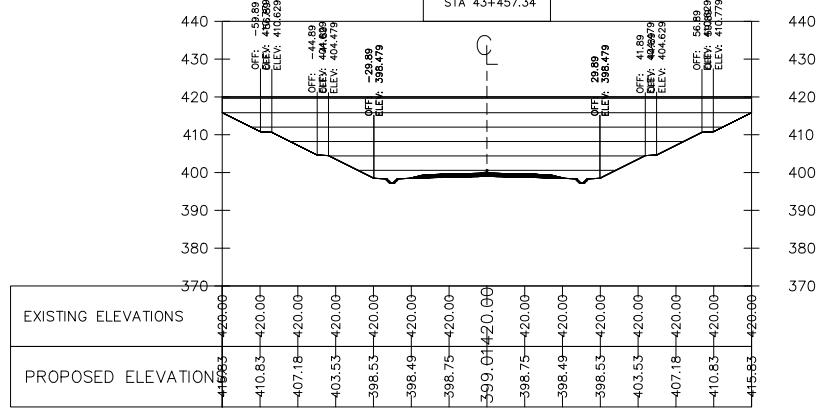


JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNGYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN GALIAN 	03	28

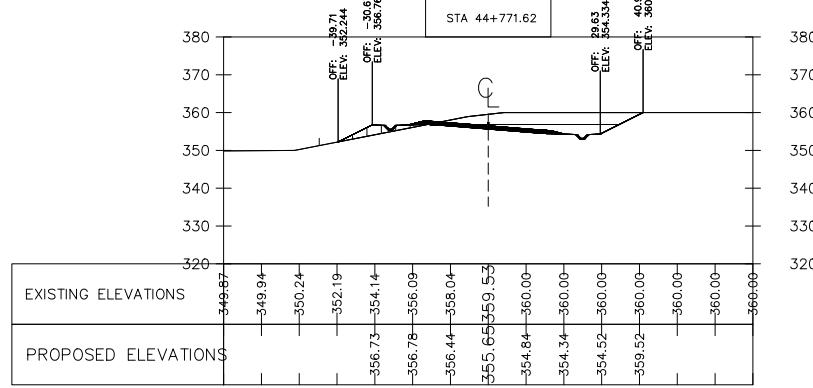
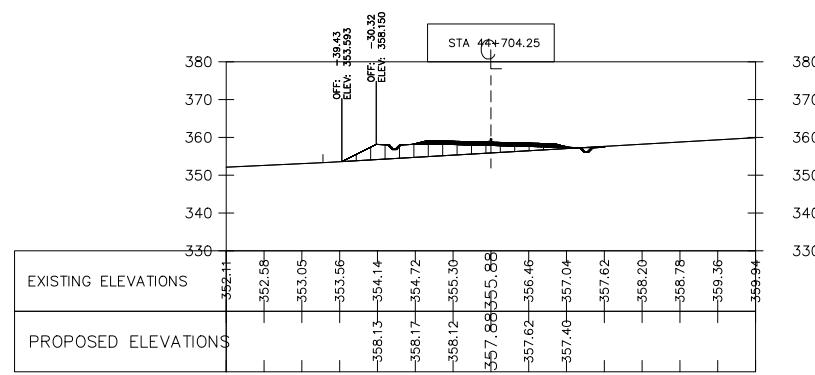
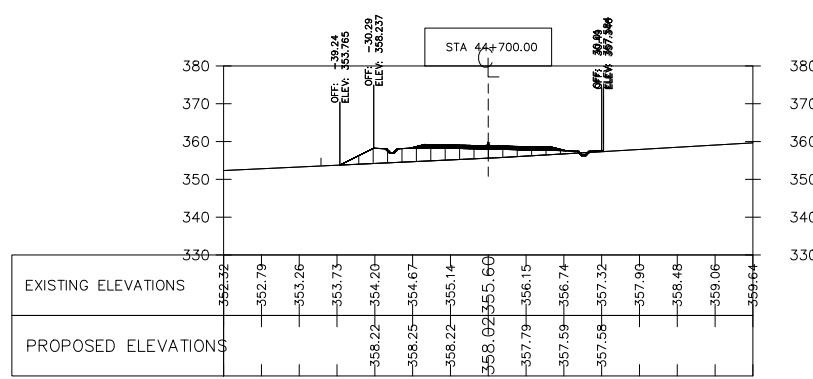
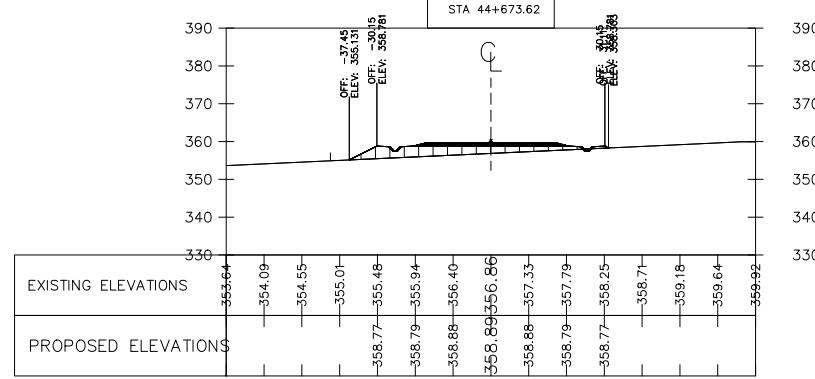




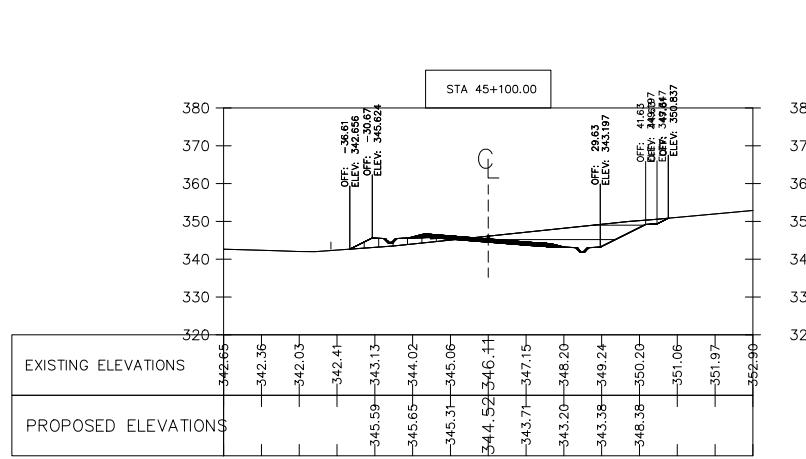
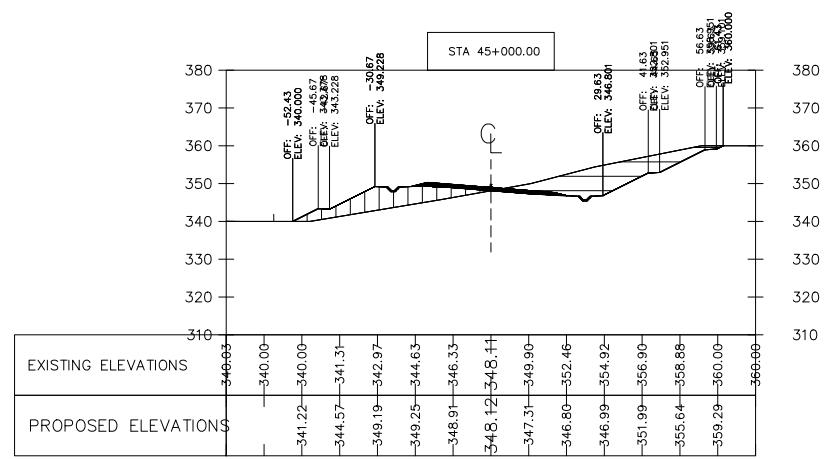
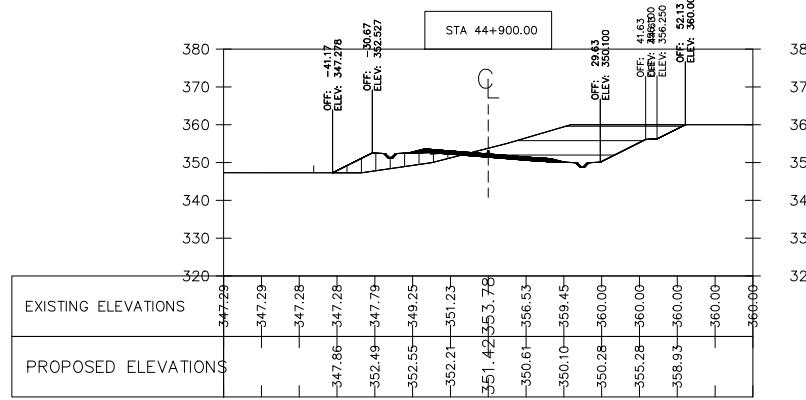
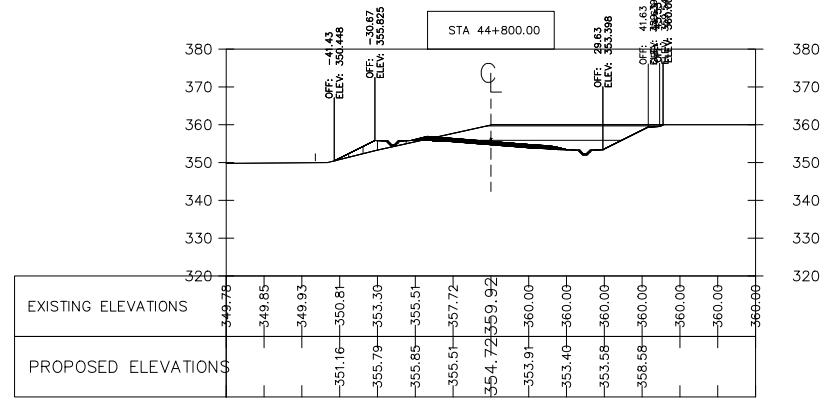
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN GALIAN 	05	28



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1 : 2000	Dr. CATAR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN	06	28



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1 : 2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN GALIAN 	07 28





JUDUL TUGAS AKHIR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN
PERKERASAN JALAN TOL
CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN
(CISUMDAWU) DENGAN
MENGGUNAKAN PERKERASAN
KAKU TIPE JPCC PADA STA
43+950 - STA 59+950

NAMA GAMBAR

SKALA GAMBAR

DOSEN PEMBIMBING

Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng.
197007081998021001

NAMA MAHASISWA

ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
03111745000040

KETERANGAN

TIMBUNAN

GALIAN

0

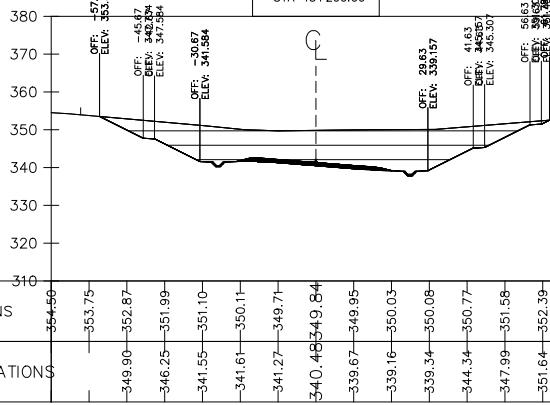
30

1:100

EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATIONS

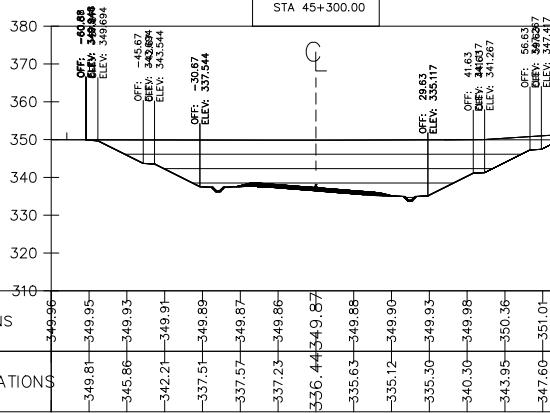
STA 45+200.00



EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATIONS

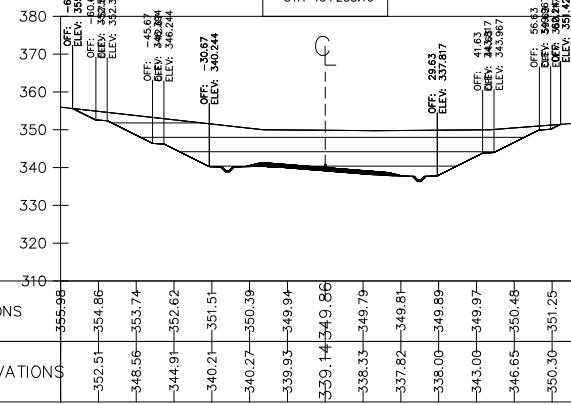
STA 45+300.00



EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATIONS

STA 45+400.00



380
370
360
350
340
330
320
310

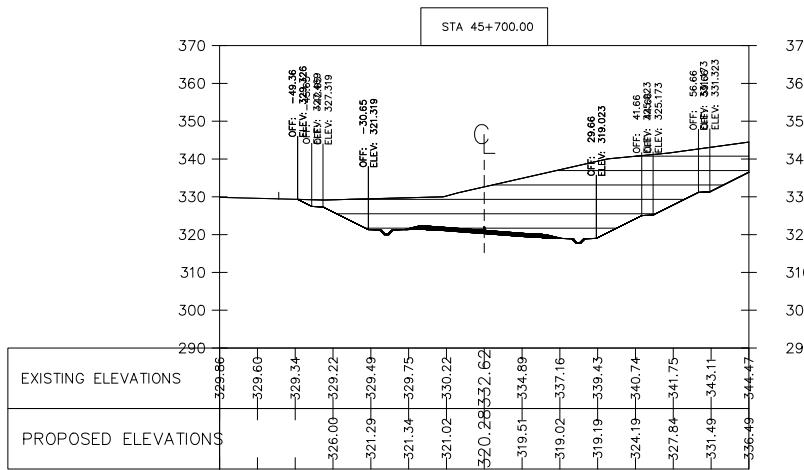
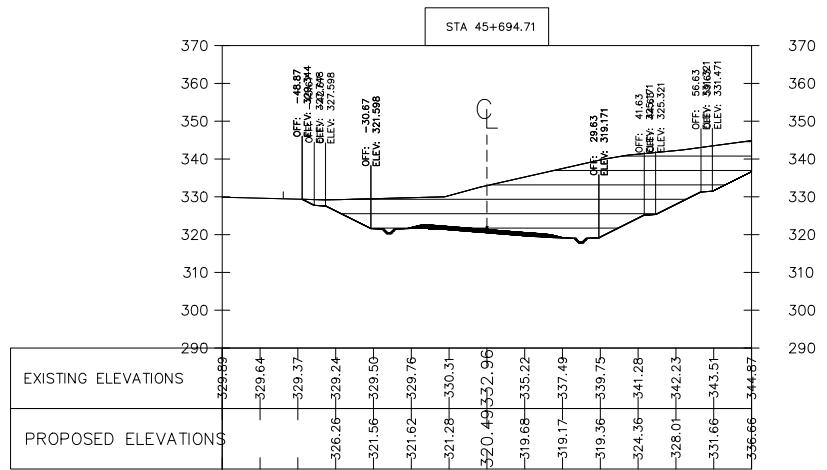
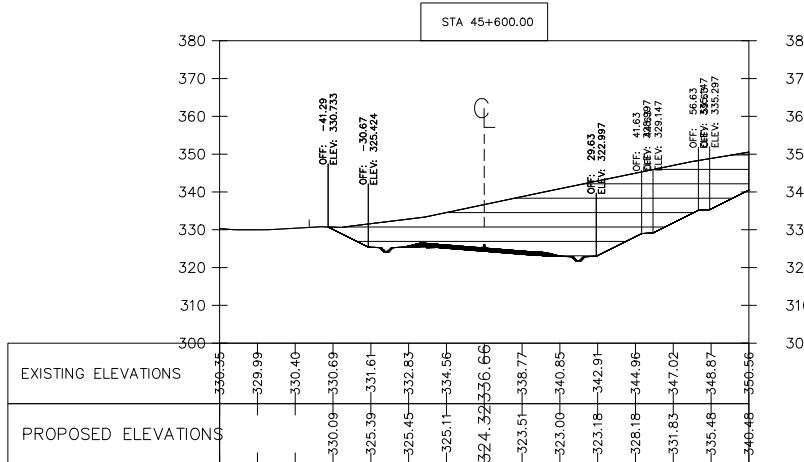
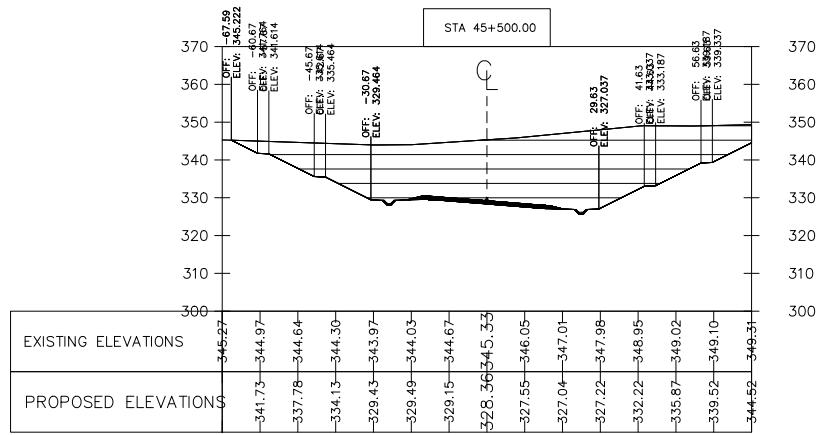
380
370
360
350
340
330
320
310

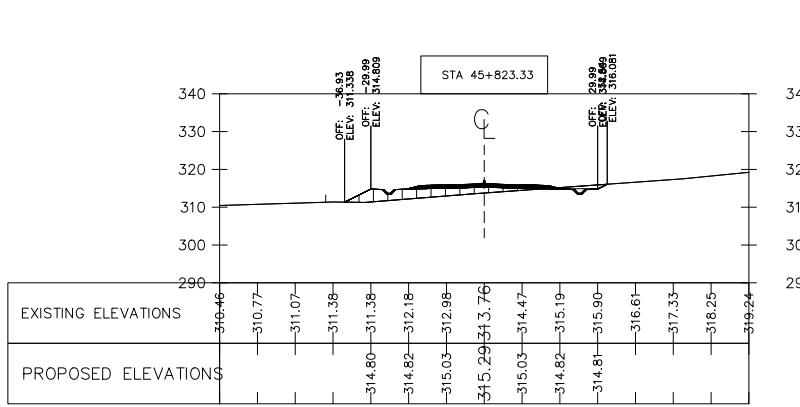
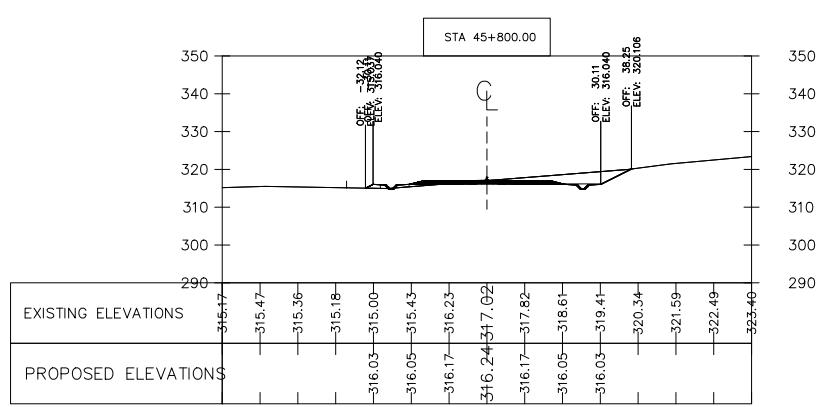
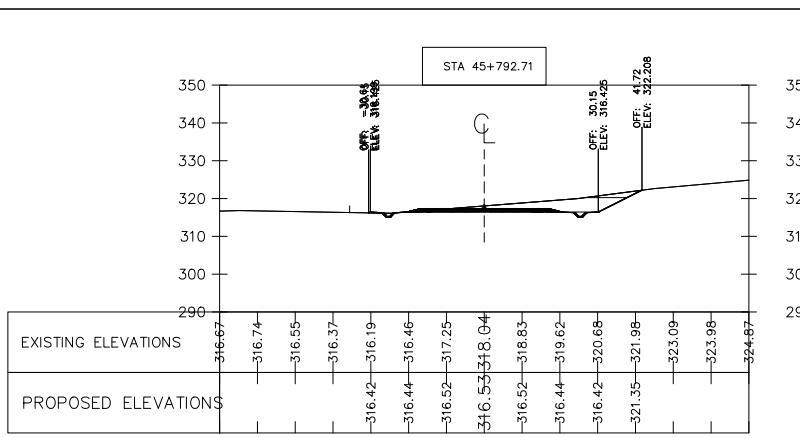
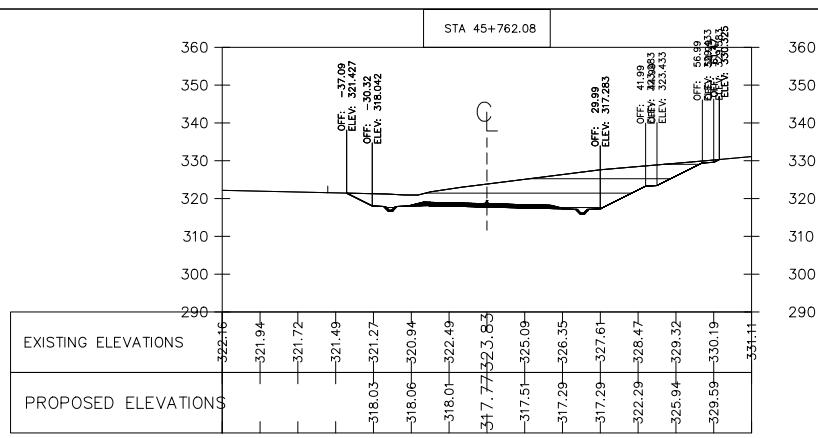
380
370
360
350
340
330
320
310

380
370
360
350
340
330
320
310

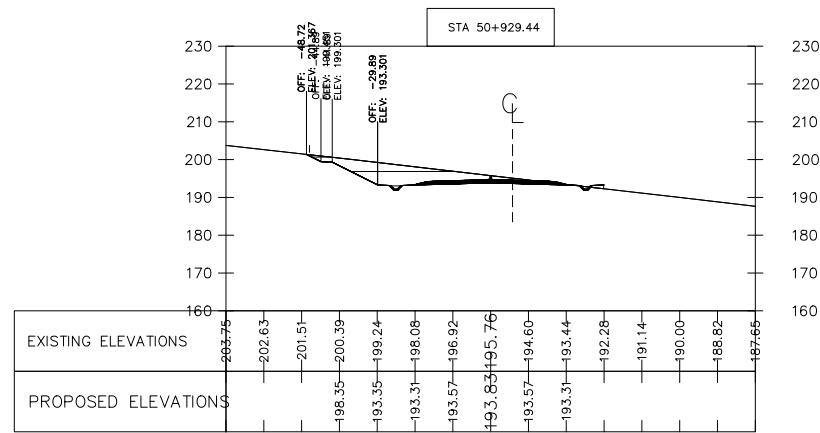
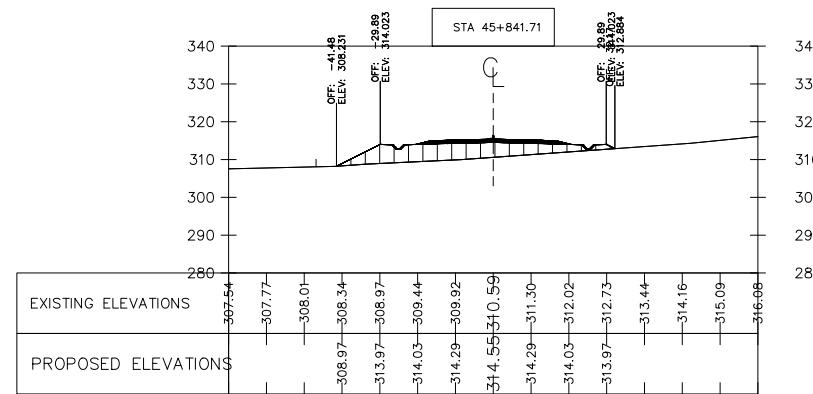
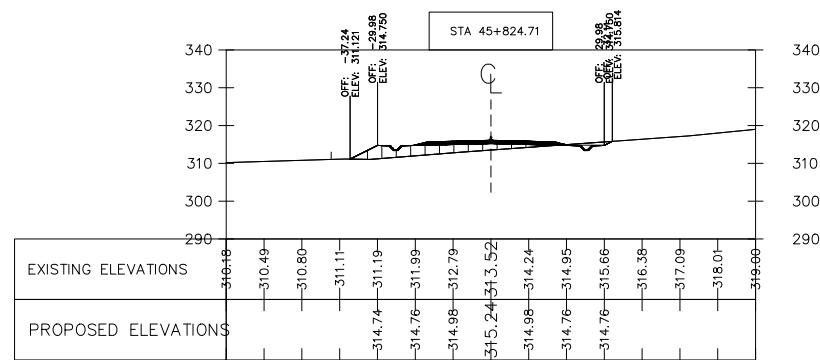
380
370
360
350
340
330
320
310

380
370
360
350
340
330
320
310

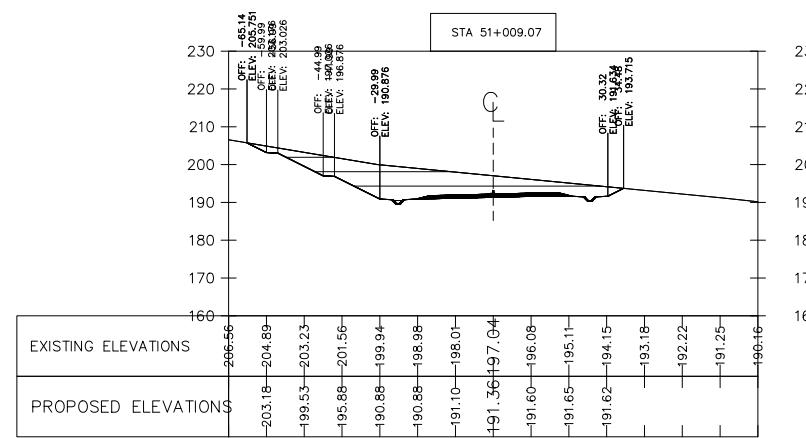
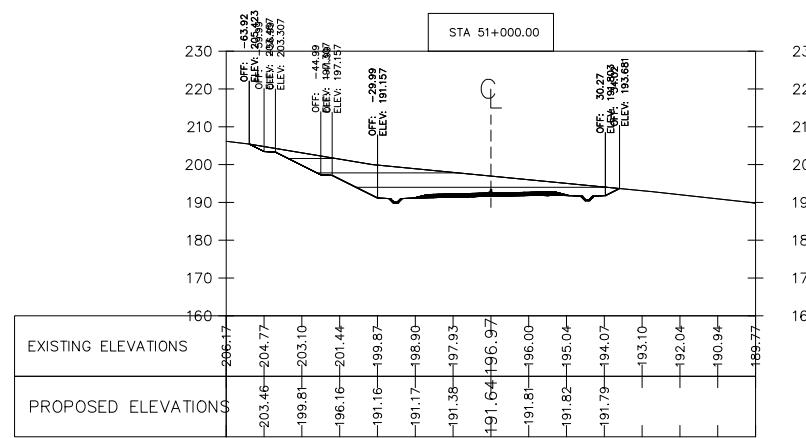
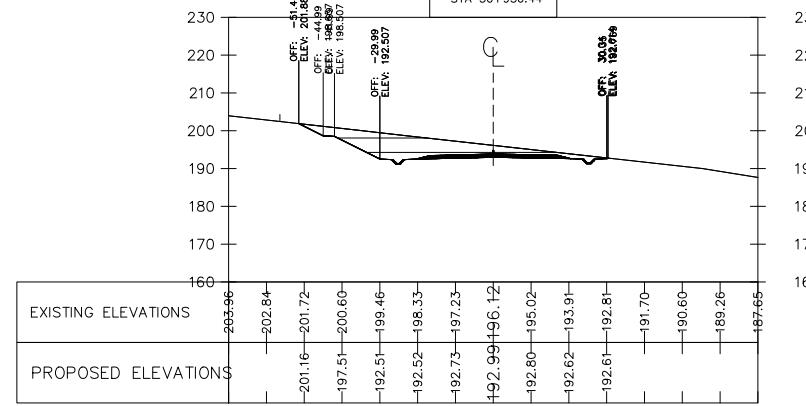
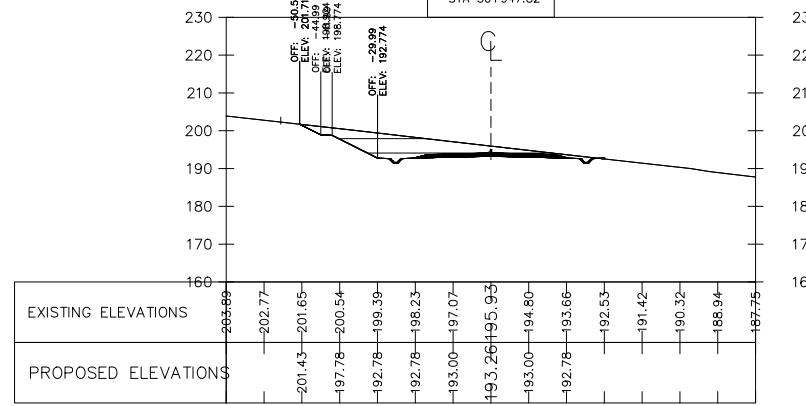




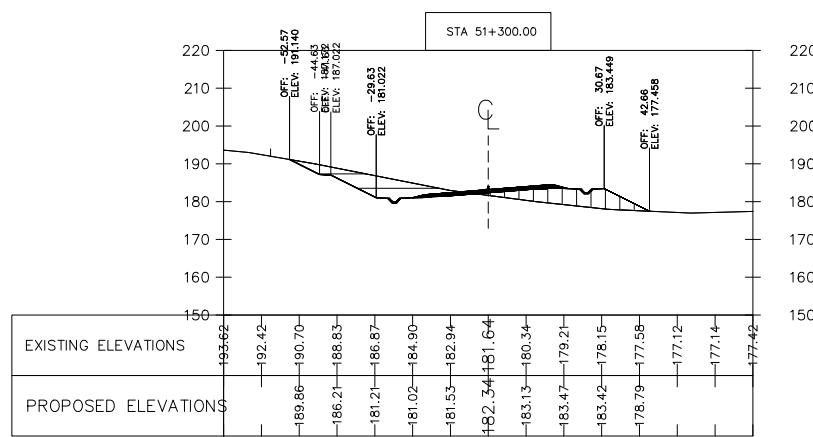
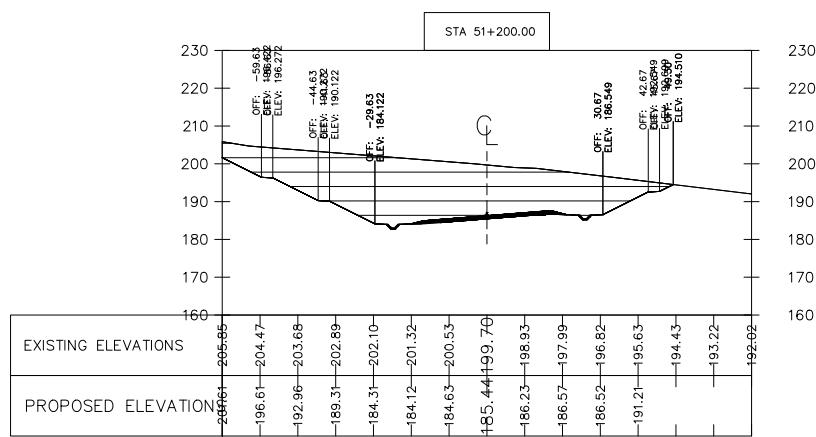
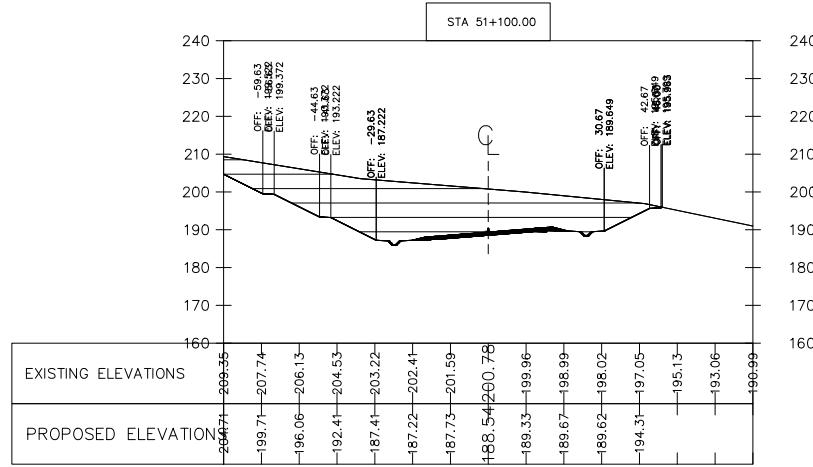
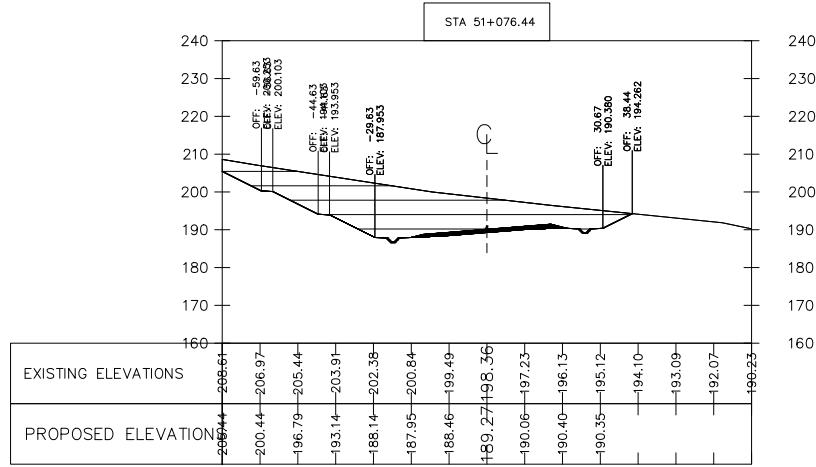
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNUYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATAR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN  GALIAN 	11	28



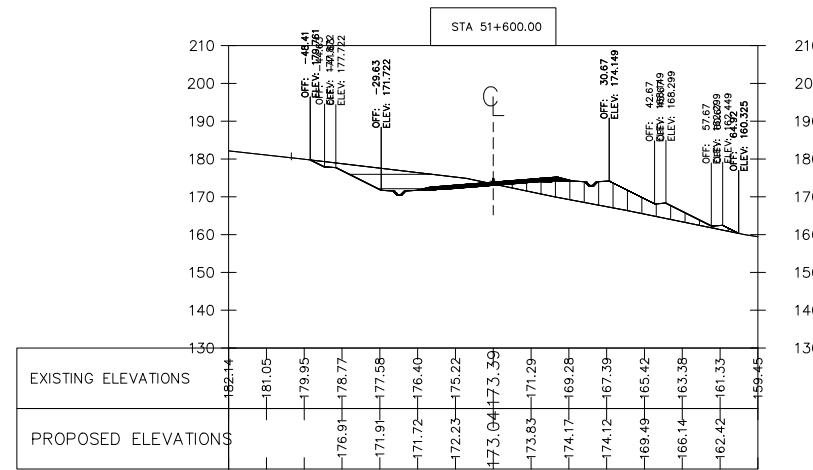
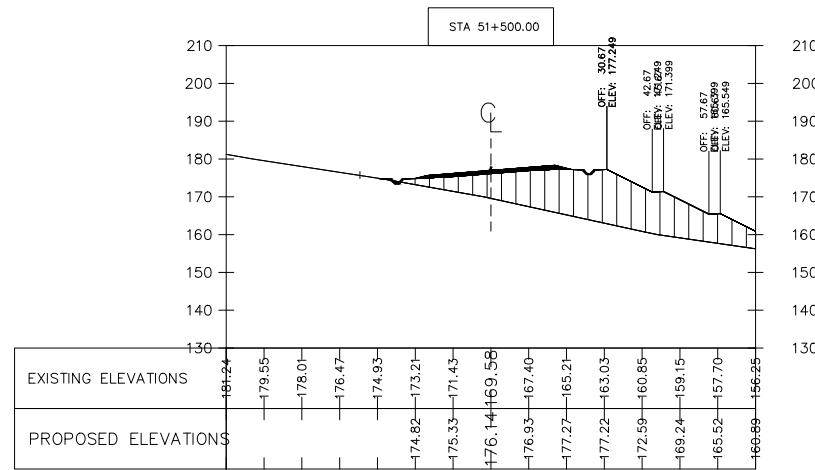
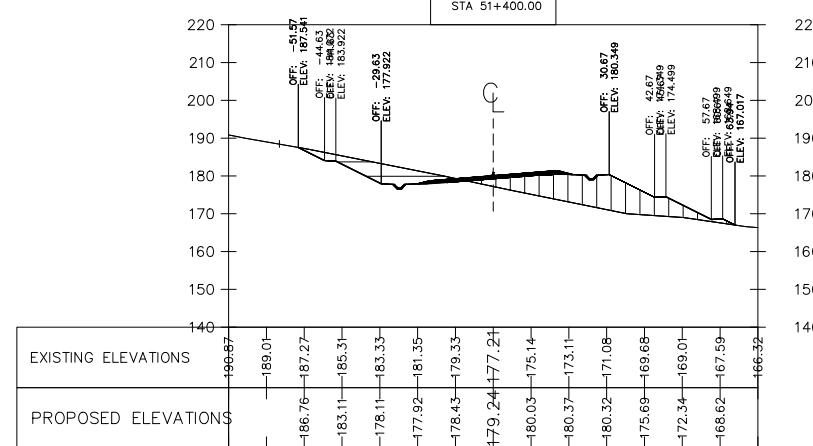
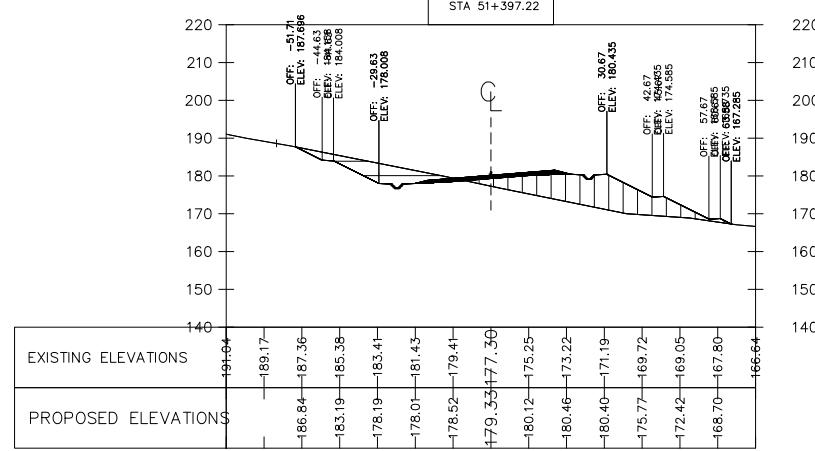
JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950							
	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 0311174500040	TIMBUNAN  GALIAN 	12	28

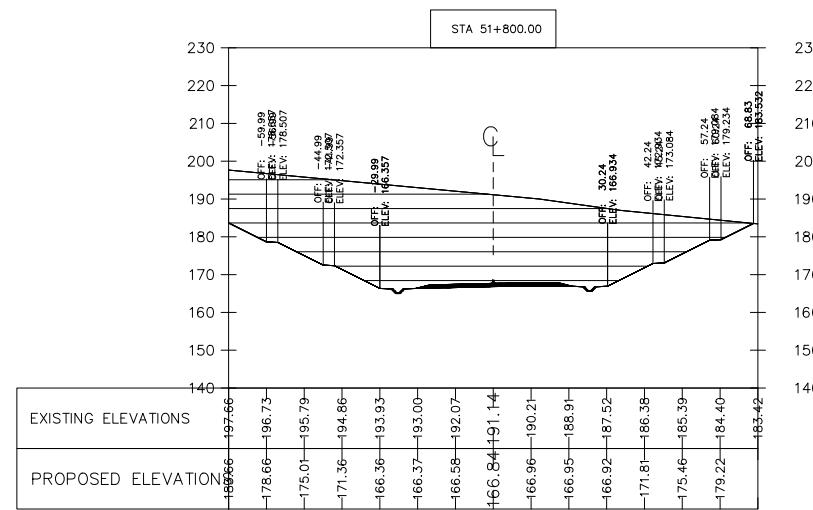
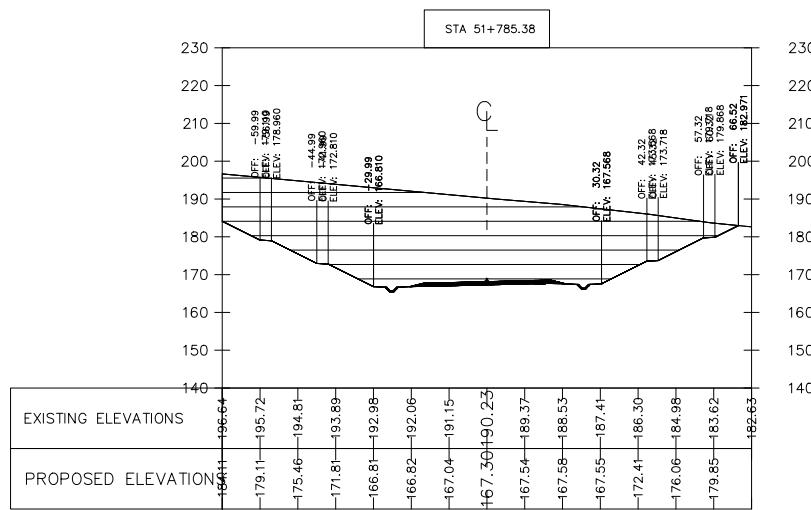
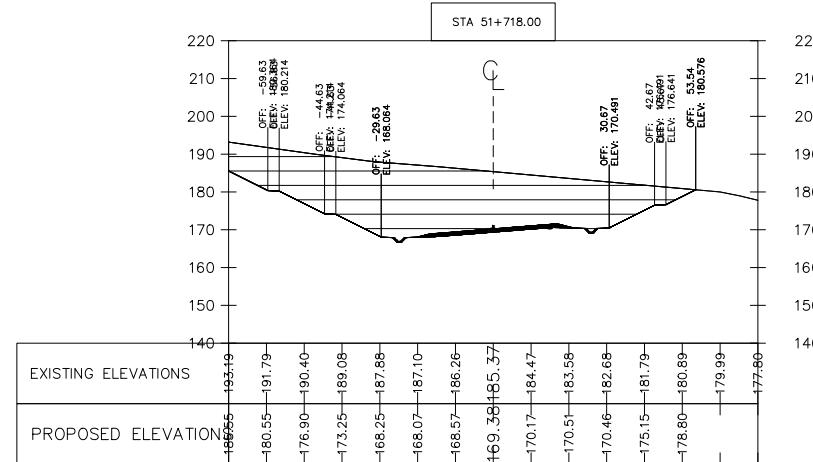
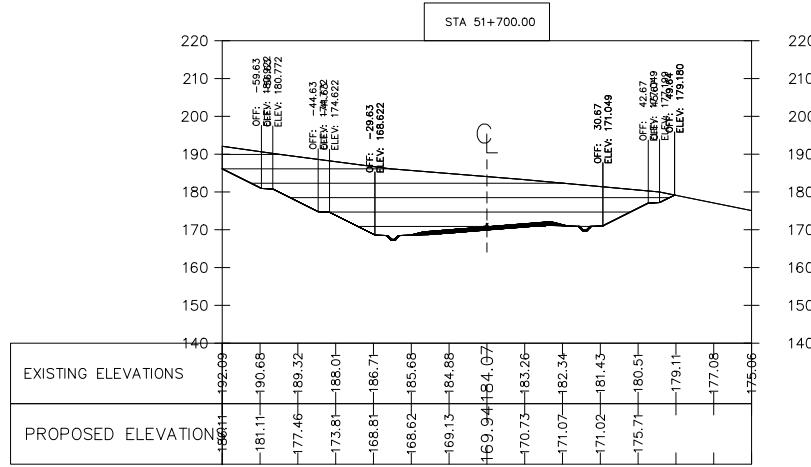


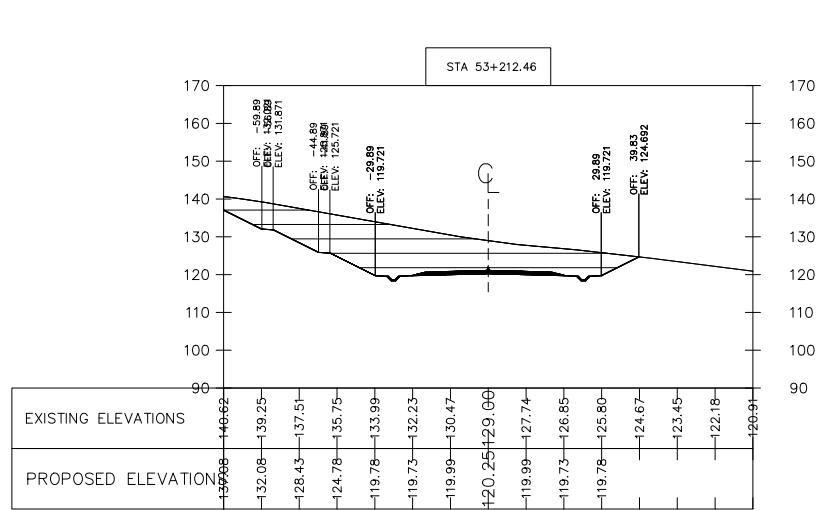
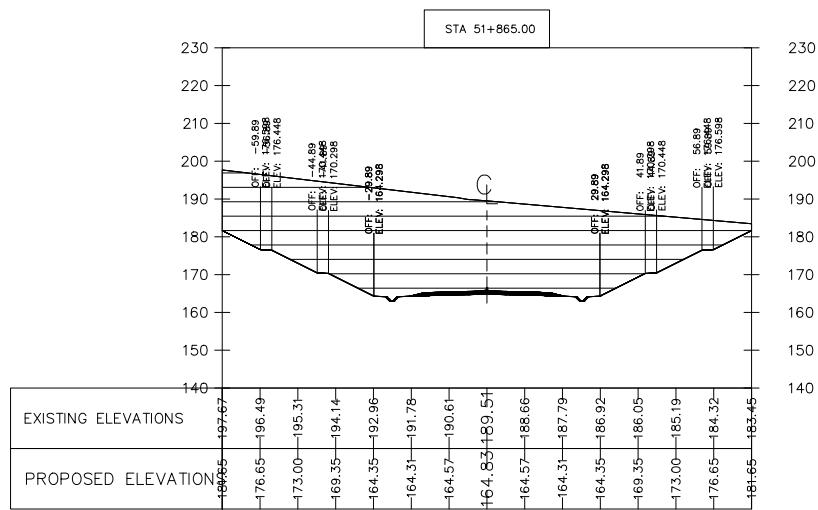
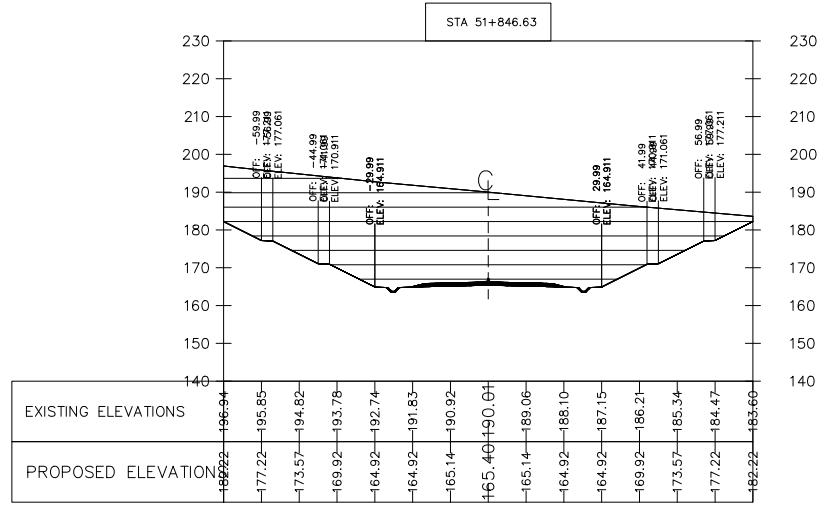
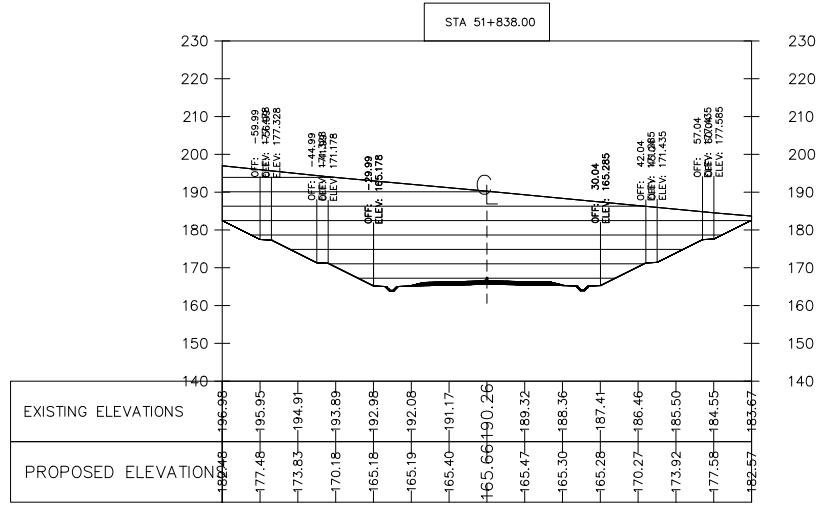
	JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNGYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATAR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN GALIAN 	13	28



JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNUYI-SUMEDANG-DAUWAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950							
	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN  GALIAN 	14	28







DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUAN DAN KEBUMIAN
INSTITUT TEKNOLOGI SERIBU LIMA NOREMPEL

JUDUL TUGAS AKHIR

**PERANCANGAN GEOMETRIK DAN
PERKERASAN JALAN TOL
CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN
(CISUMDAWU) DENGAN
MENGGUNAKAN PERKERASAN
KAKU TIPE JPCP PADA STA
43+950 - STA 59+950**

NAMA GAMBAR

SKALA GAMBAR

DOSEN PEMBIMBING

NAMA MAHASISWA

KETERANGAN

TIMBUNAN

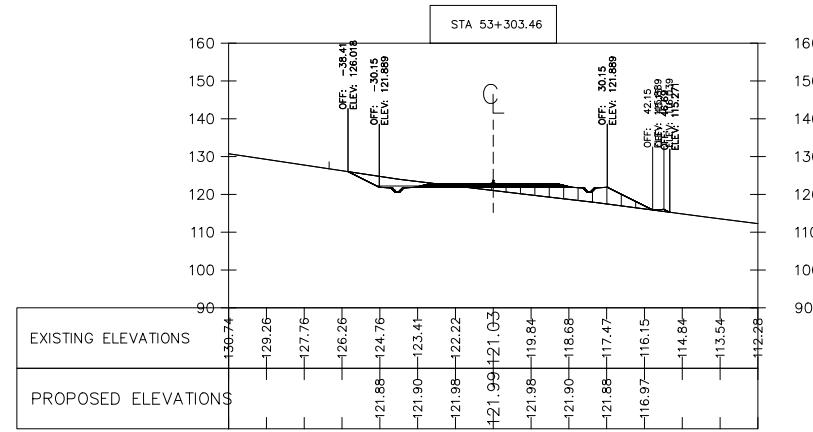
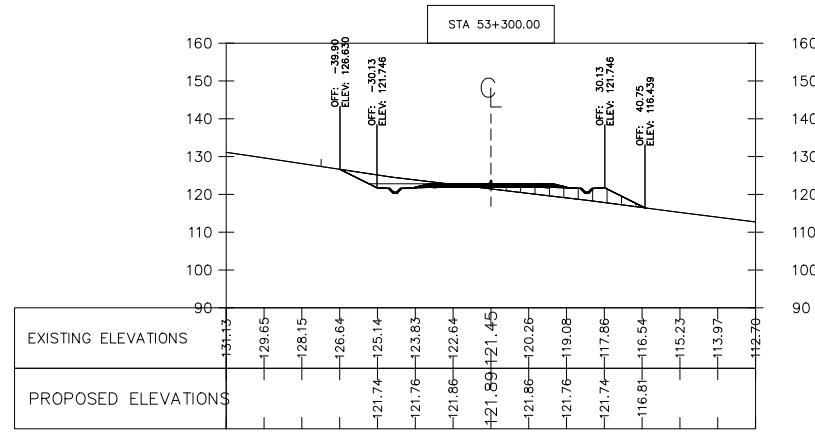
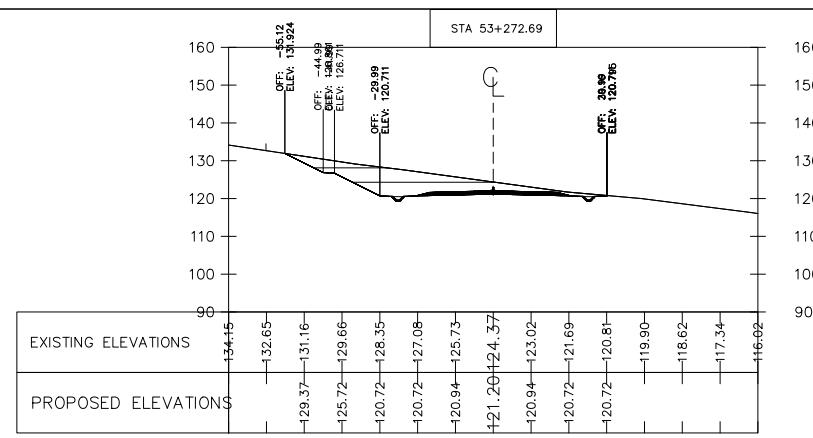
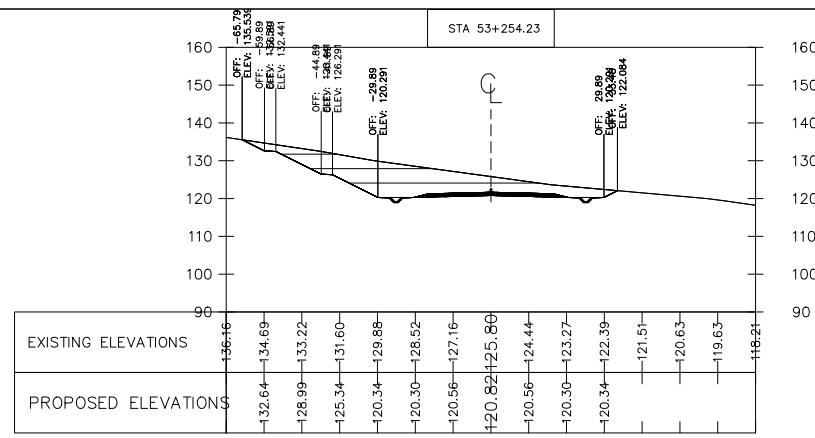
GALIAN

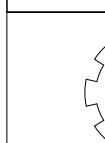
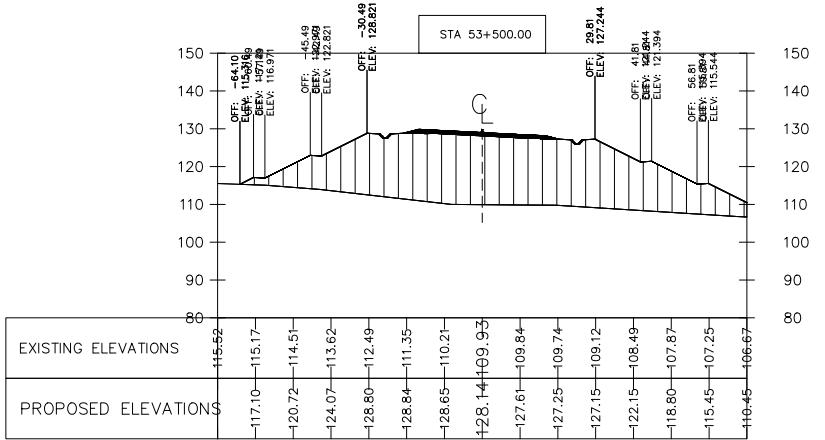
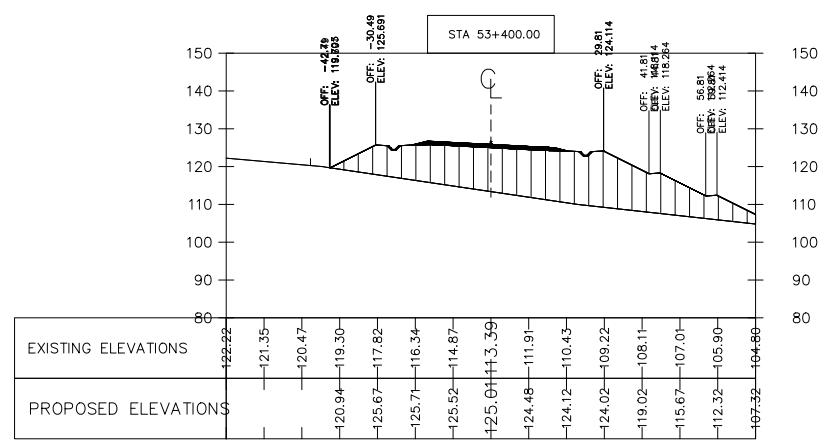
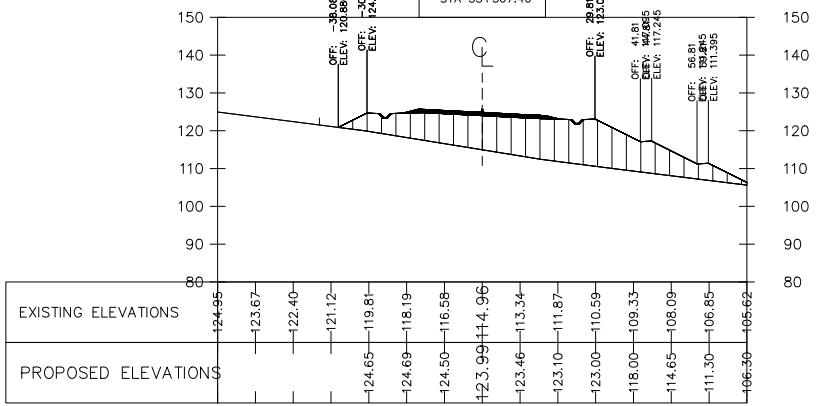
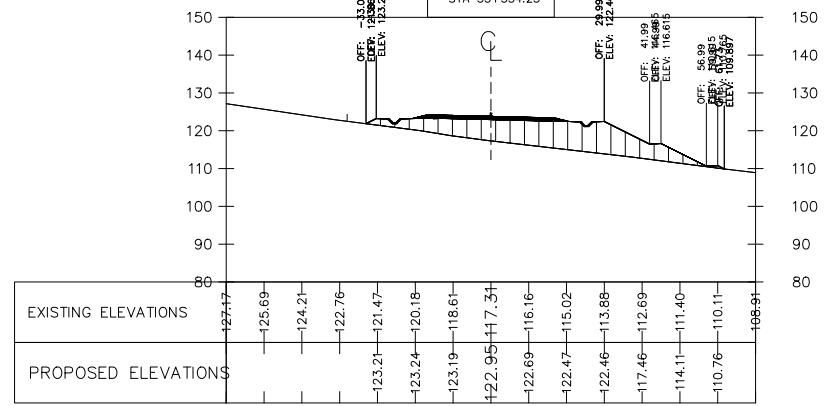
1:2000

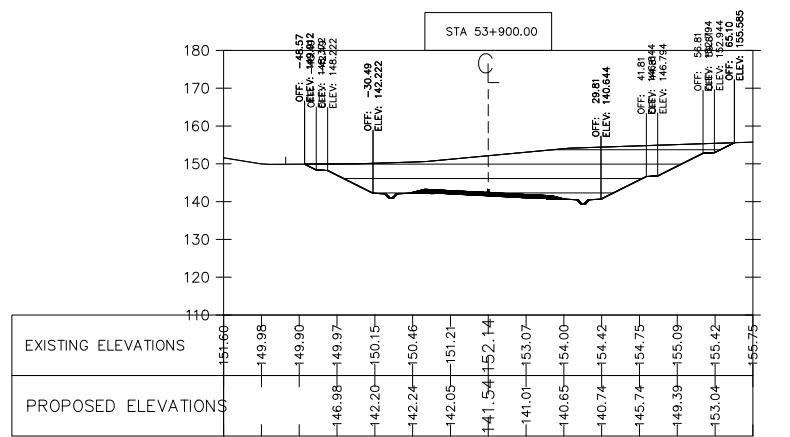
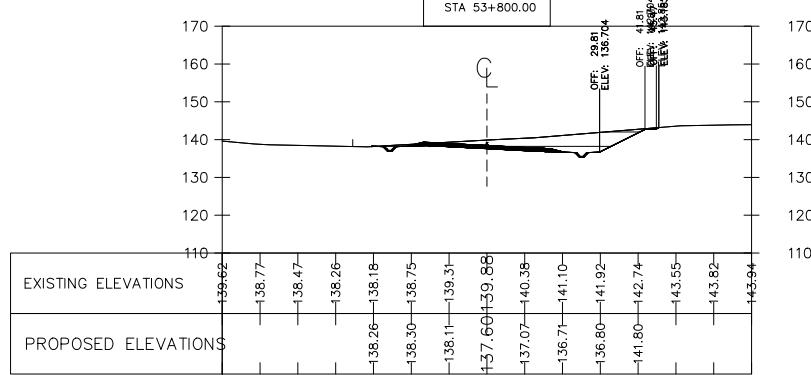
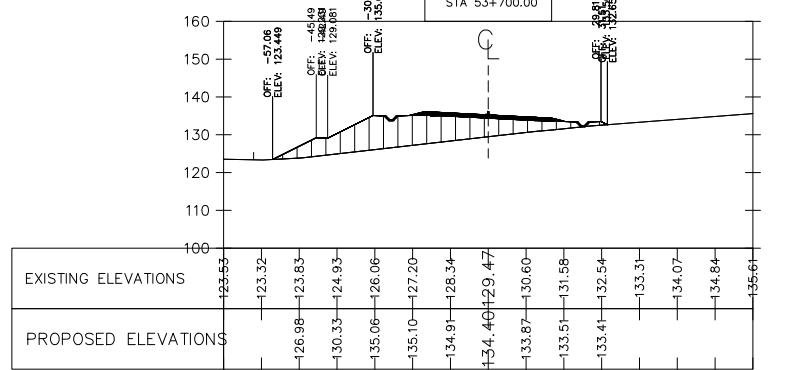
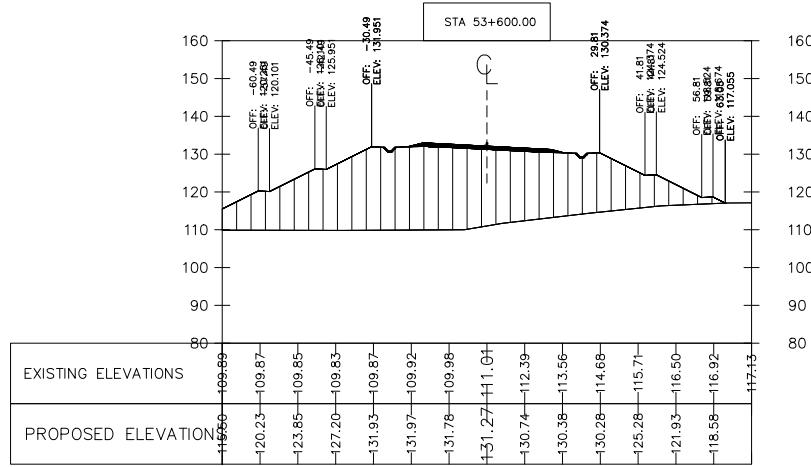
Dr. Catur Arif P., S.T., M.Eng
197007081998021001

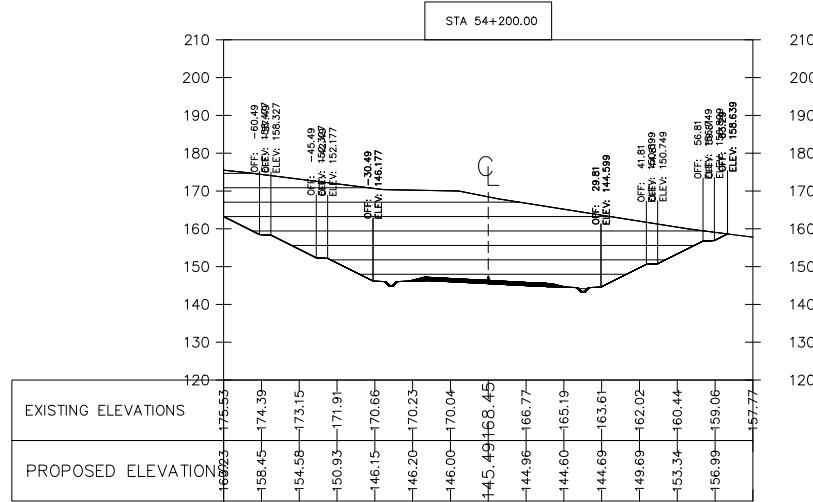
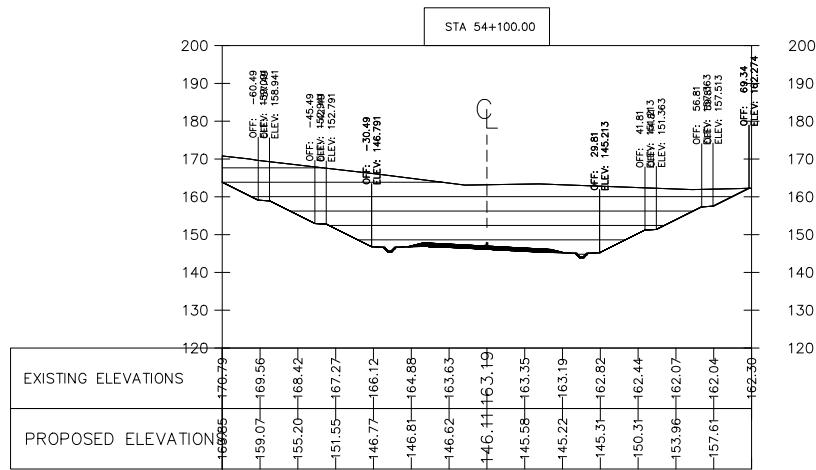
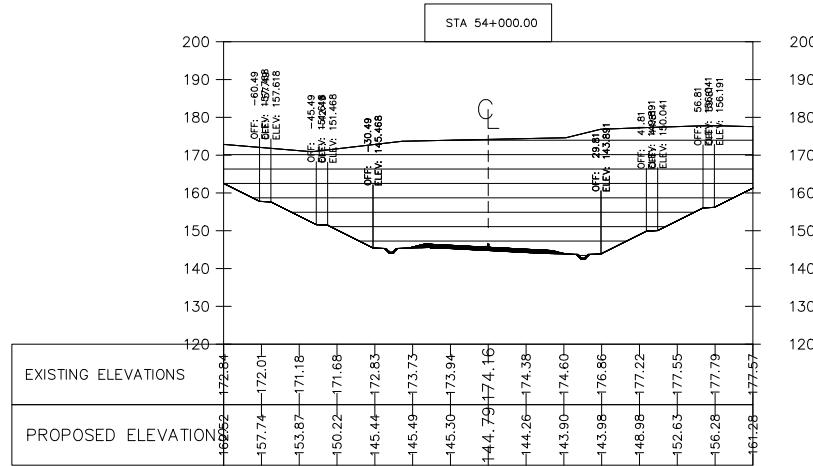
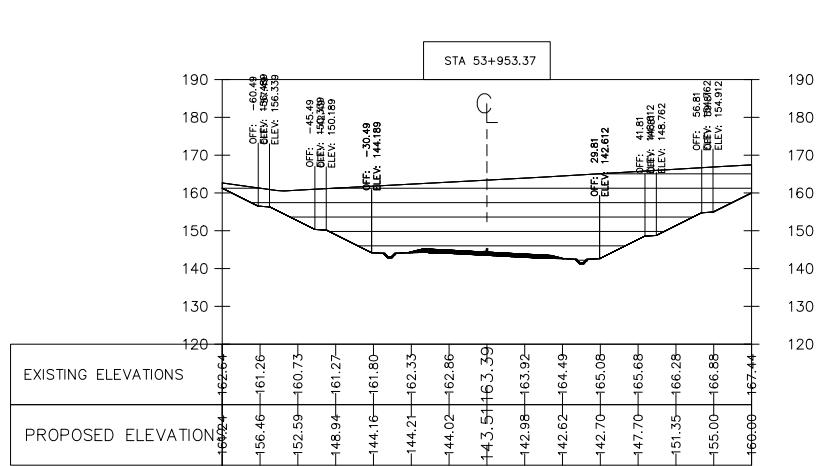
ARDINE WAIDA APRI ARIADNI
03111745000040

17 | 28











DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL LINGKUNGAN DAN KEBUMIAN
INSTITUT TEKNOLOGI SERILUH NOREMBER

JUDUL TUGAS AKHIR

PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 43+950 - STA 59+950

NAMA GAMBAR

SKALA GAMBAR

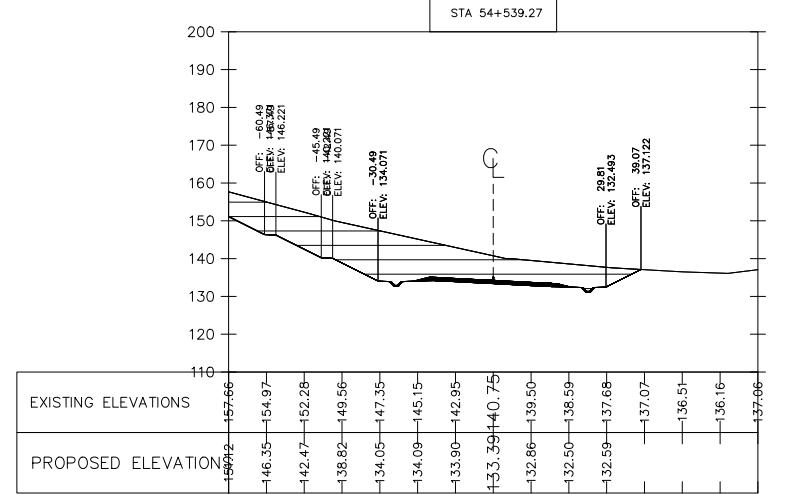
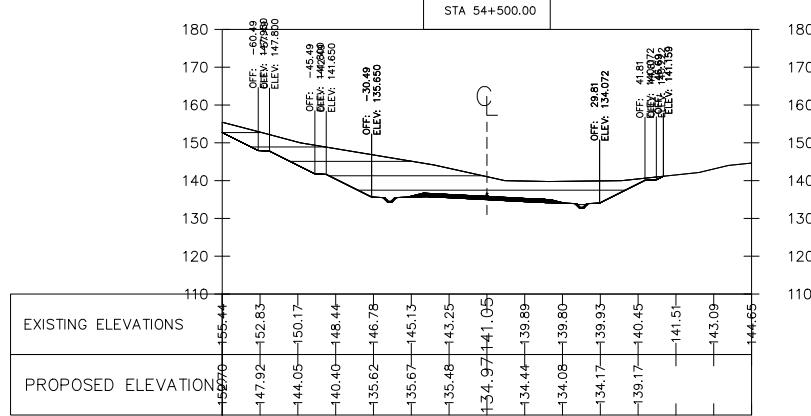
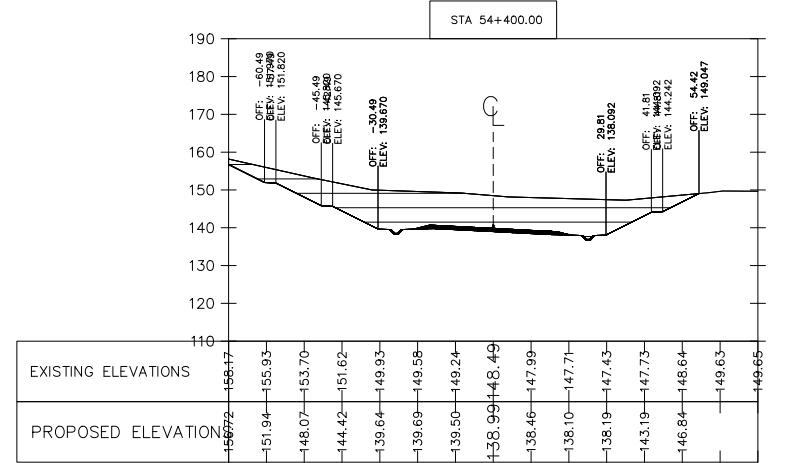
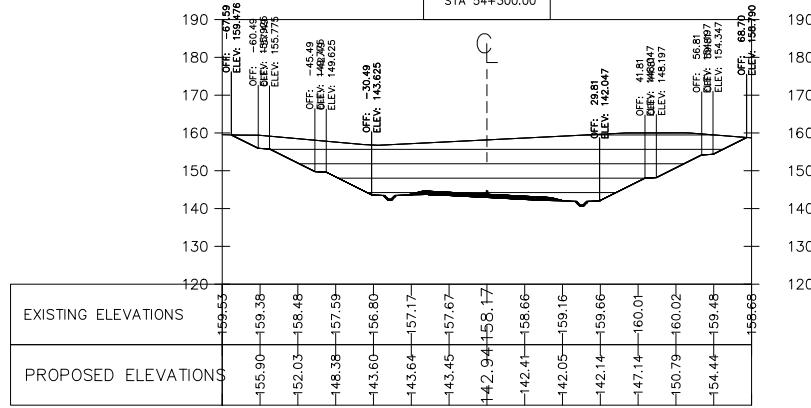
DOSEN PEMBIMBING

NAMA MAHASISWA

KETERANGAN

NO I FMB

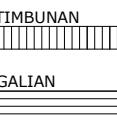
JUMLAH LEMBAH



1:2000

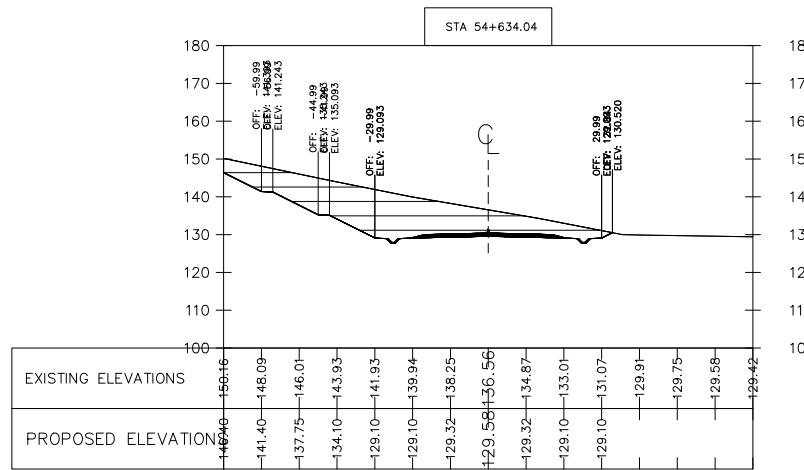
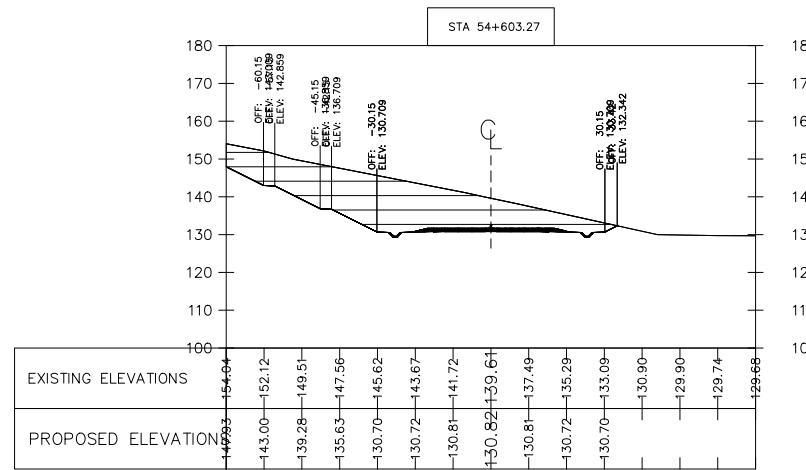
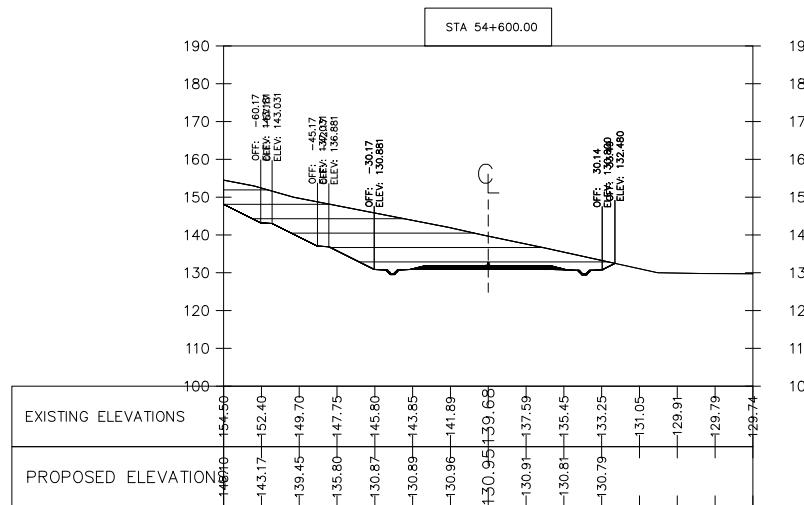
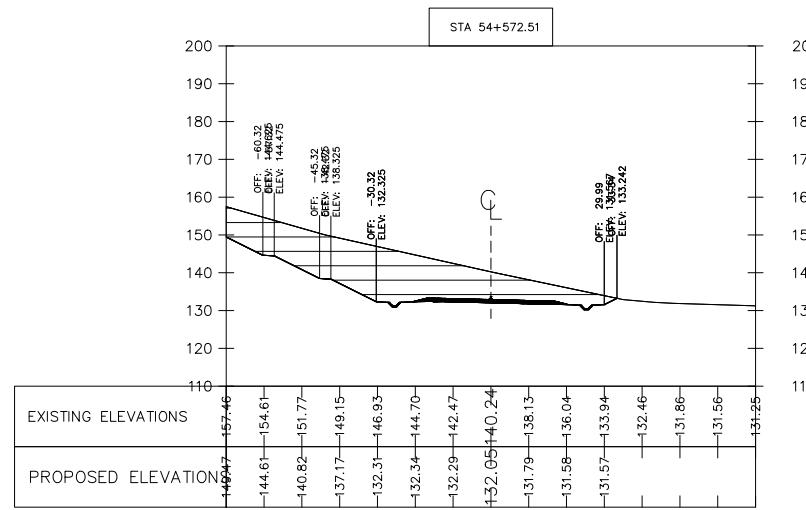
Dr. Catur Arif P., S.T., M.Eng
197007081998021001

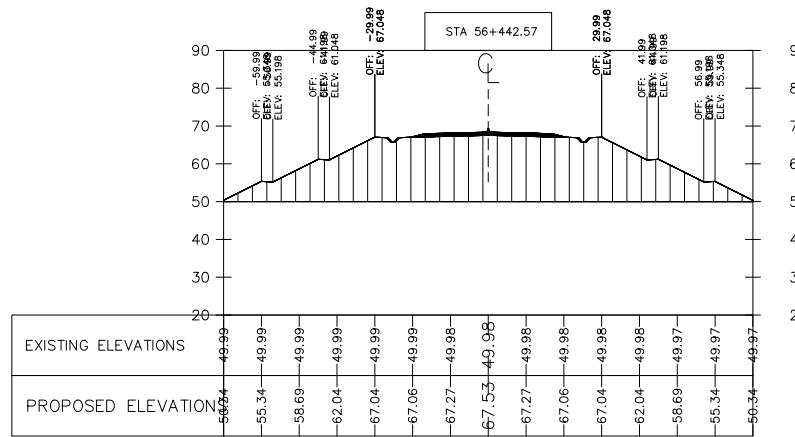
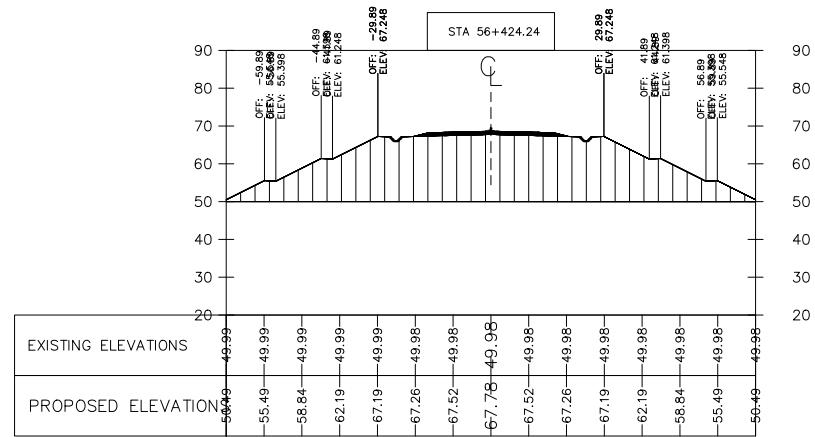
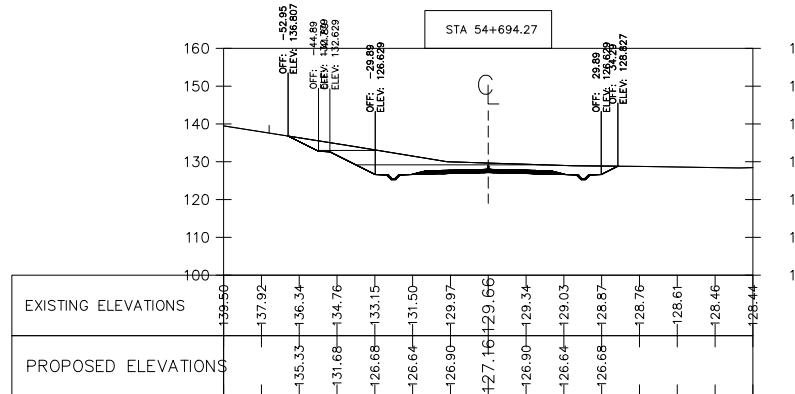
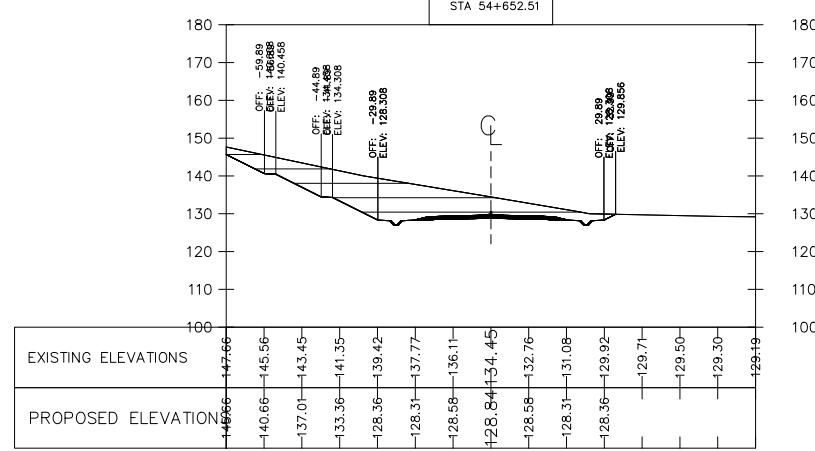
ARDINE WAIDA APRI ARIADNE
03111745000040

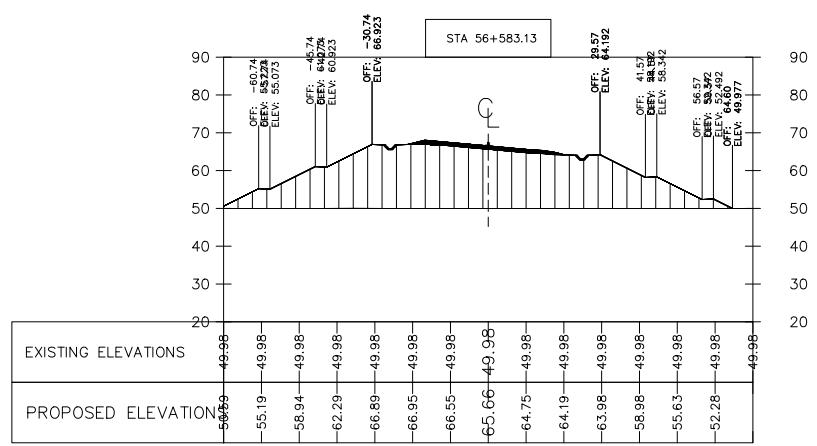
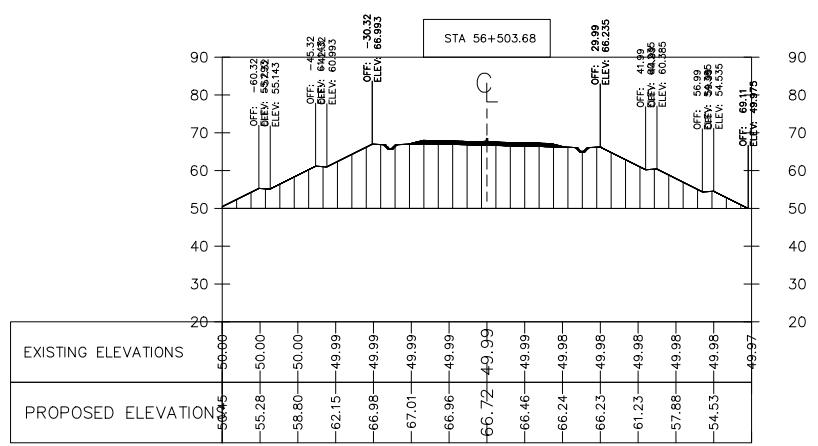
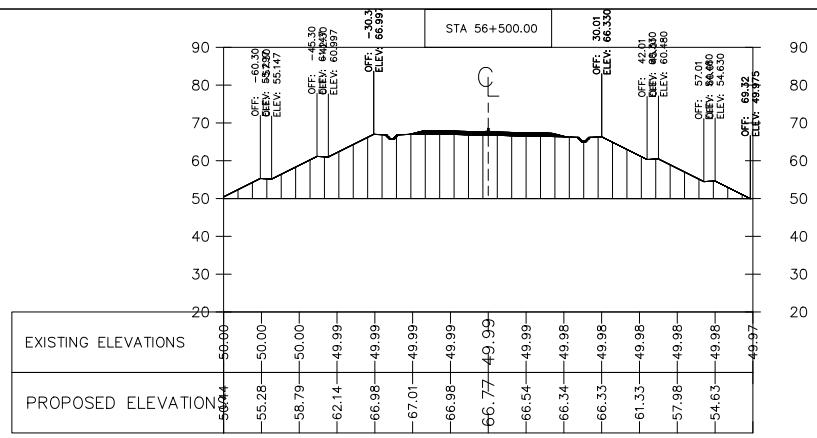
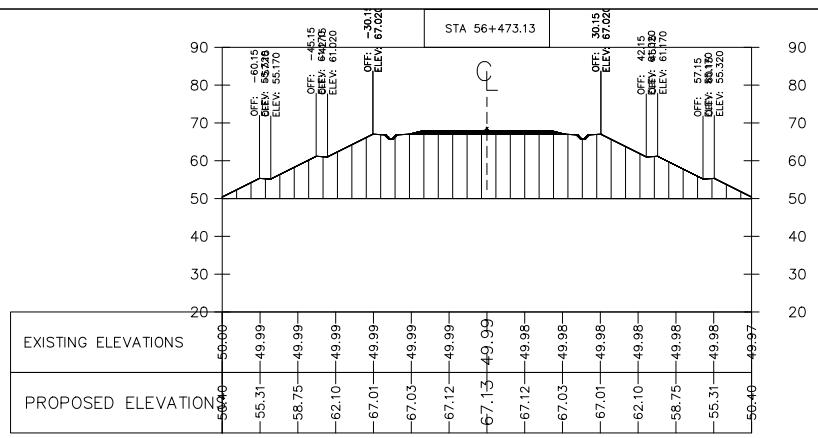


22

28

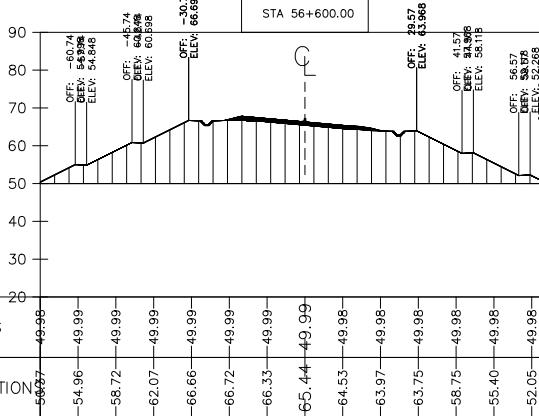






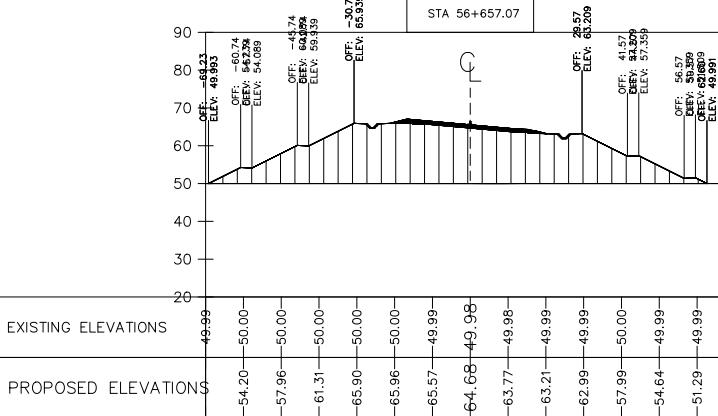
EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATION\$



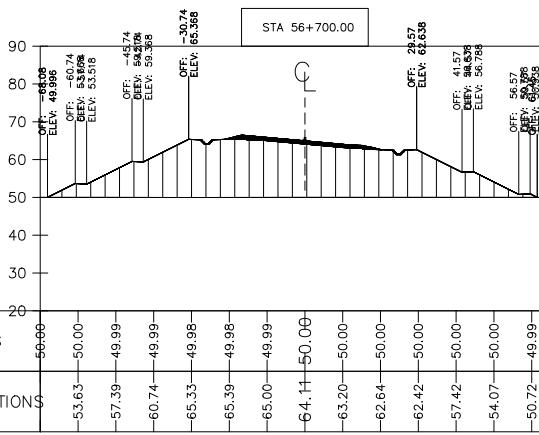
EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATION\$



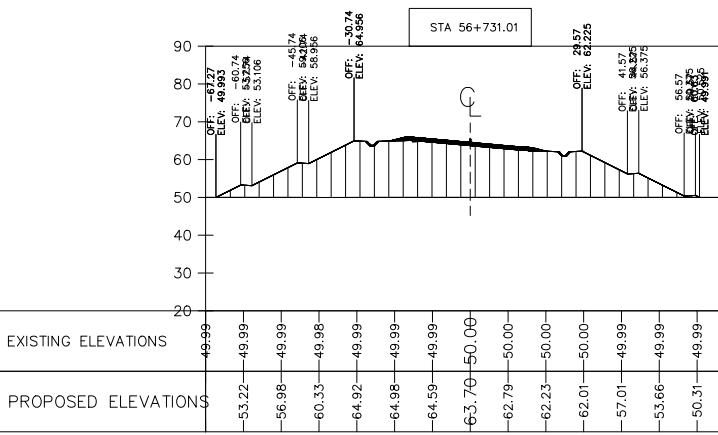
EXISTING ELEVATIONS

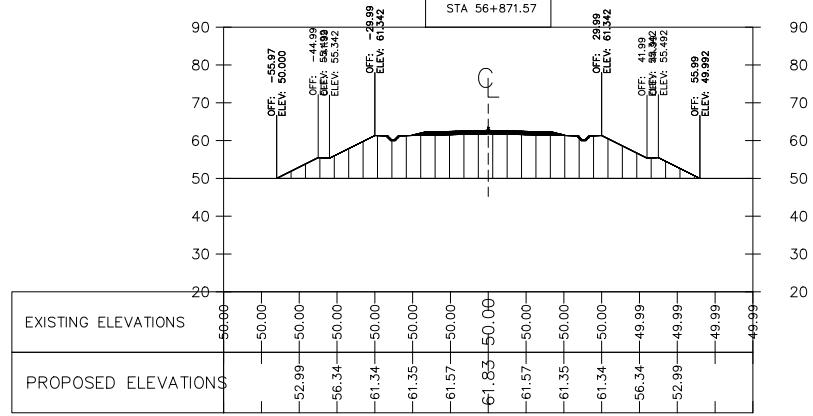
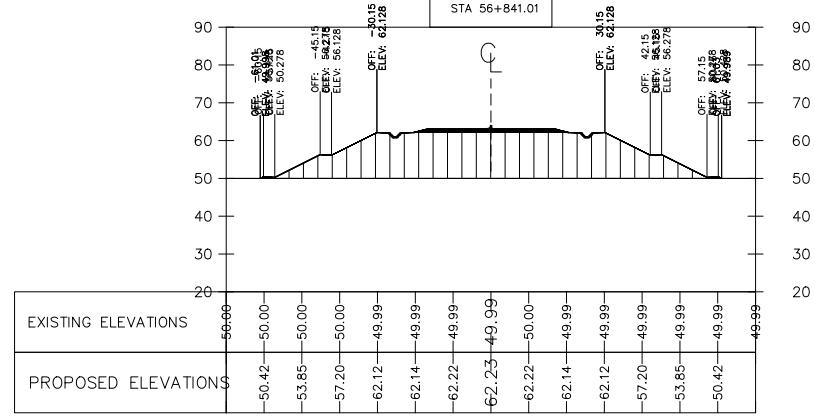
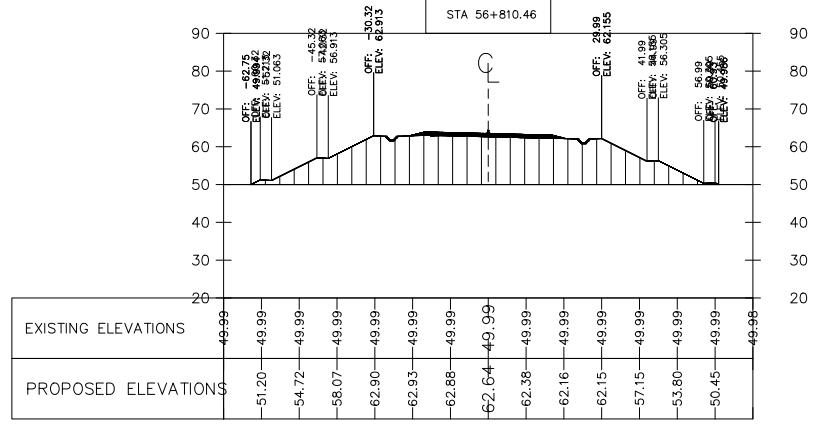
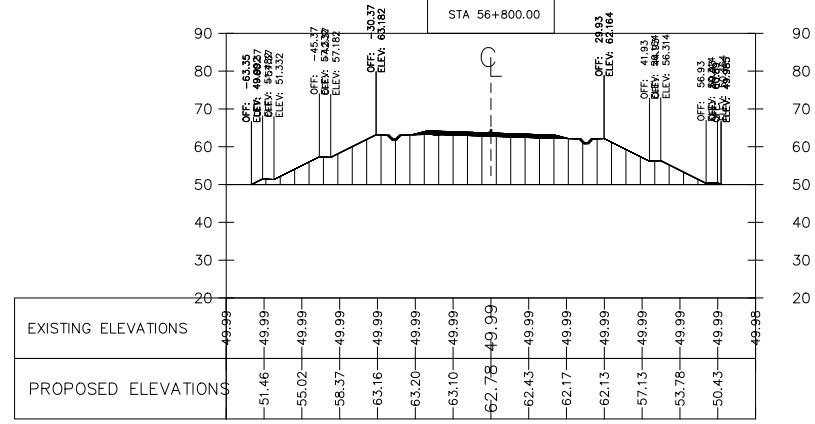
PROPOSED ELEVATION\$

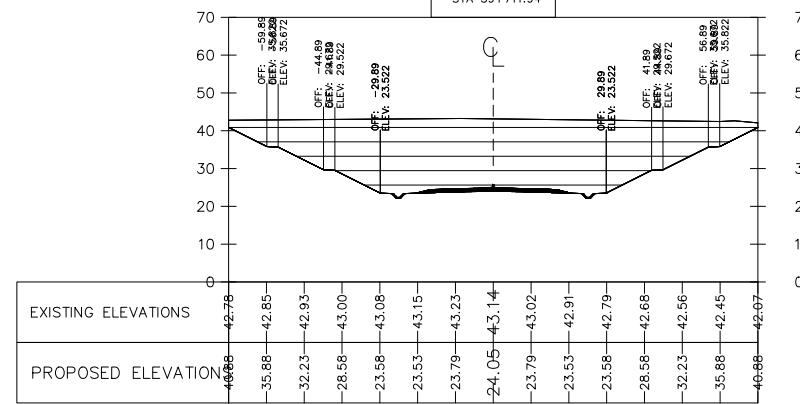
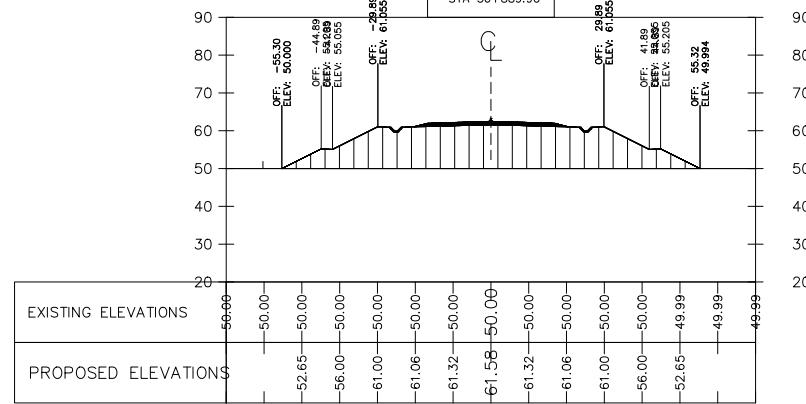


EXISTING ELEVATIONS

PROPOSED ELEVATION\$







	JUDUL TUGAS AKHIR	NAMA GAMBAR	SKALA GAMBAR	DOSEN PEMBIMBING	NAMA MAHASISWA	KETERANGAN	NO LEMBAR	JUMLAH LEMBAR
	PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNGYI-SUMEDANG-DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCC PADA STA 43+950 - STA 59+950	CROSS SECTION	1:2000	Dr. CATUR ARIF P., S.T., M.Eng. 197007081998021001	ARDINE WAIDA APRI ARIADNE 03111745000040	TIMBUNAN GALIAN 	28	28



PROGRAM STUDI S-1 JURUSAN TEKNIK SIPIL FTSP - ITS
LEMBAR KEGIATAN ASISTENSI TUGAS AKHIR (WAJIB DIISI)

Jurusan Teknik Sipil Lt.2, Kampus ITS Sukolilo, Surabaya 601111

Telp.031-5946094, Fax.031-5947284



NAMA PEMBIMBING	: Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng
NAMA MAHASISWA	: Ardine Waida Apri Ariadne
NRP	: 03111745000040
JUDUL TUGAS AKHIR	: PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNGYI - SUMEDANG DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 41+939 - STA 59+712
TANGGAL PROPOSAL	: 10 JANUARI 2019
NO. SP-MMTA	: 14597 / IT2.VI.4.1 / PP.05.02.00 / 2019

NO	TANGGAL	KEGIATAN		PARAF ASISTEN
		REALISASI	RENCANA MINGGU DEPAN	
1.	1/03 2019	<ul style="list-style-type: none"> - trase rencana diperbaiki, jangan terlalu berbelok - belok - kurangnya kemiringan gradien. 	<ul style="list-style-type: none"> - perbaikan trase yg sdh diilngkung dengan profile. 	<i>AS</i>
2.	6/03 2019	<ul style="list-style-type: none"> - awal trase dikunci pada jembatan - buktikan data kontur sama dengan satelit 	<ul style="list-style-type: none"> - sba awal dijembata - cek pntn kontur drg peta satelit. - awas wfd & fill → filarang sehubungan (alias ngawur). → Butuhkan kwh peta kontur guna drg peta satelit. 	<i>AS</i>



NAMA PEMBIMBING	: Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng
NAMA MAHASISWA	: Ardine Waida Apri Ariadne
NRP	: 03111745000040
JUDUL TUGAS AKHIR	: PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI - SUMEDANG - DAWUAN (CISUMPAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 41+939 - STA 59-712
TANGGAL PROPOSAL	: 10 JANUARI 2019
NO. SP-MMTA	: 14597 / IT2.VI.4.1 / PP.05.02.00 / 2019

NO	TANGGAL	KEGIATAN		PARAF ASISTEN
		REALISASI	RENCANA MINGGU DEPAN	
3.	11/03 2019	- Lanjutkan perencanaan trase - Gabungkan trase rencana dan trase eksisting	✓ trase dgk tkr ✓ trase bcn. ✓ cek profile. $g \approx 4\%$ cut & fill. ± 30m.	✓
4.	13/03 2019	- Sudah membuat profile alternatif	→ out & in → car alternatif gapai tlh pgr cut & fill ± 30m.	✓
5.	14/03 2019	→ Buct out & fill → ± balance → car linggar R CC. Gravitas +!! Mosot R 100	- capat LH RV - perbaiki yg r kecel winter → curve tgk r kecel	✓



Form AK/TA-04
rev01

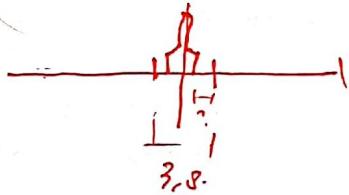
PROGRAM STUDI S-1 JURUSAN TEKNIK SIPIL FTSP - ITS
LEMBAR KEGIATAN ASISTENSI TUGAS AKHIR (WAJIB DIISI)

Jurusan Teknik Sipil Lt.2, Kampus ITS Sukolilo, Surabaya 601111

Telp.031-5946094, Fax.031-5947284



NAMA PEMBIMBING	: Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng
NAMA MAHASISWA	: Ardine Waida Apri Ariadne
NRP	: 03111745000040
JUDUL TUGAS AKHIR	: PERANCANGAN GEOMETRIK DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNYI - SUMEDANG - DAWUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PEKERASAN FAKU TIPE JPCT PADA STA 41+939 - STA 59+712
TANGGAL PROPOSAL	:
NO. SP-MMTA	:

NO	TANGGAL	KEGIATAN		PARAF ASISTEN
		REALISASI	RENCANA MINGGU DEPAN	
6.	19/03 2019		<ul style="list-style-type: none"> - cek vertikal opsi trase yang lain 	<i>C</i>
7.	20/03 2019	<ul style="list-style-type: none"> - sudah membuat alinemen horizontal 	<ul style="list-style-type: none"> - menghitung lengkung vertikal - plot ke cross section Buat cross section - tdr. patjang ls- <u>y/ multi lane.</u> 	<i>C</i>



PROGRAM STUDI S-1 JURUSAN TEKNIK SIPIL FTSP - ITS
LEMBAR KEGIATAN ASISTENSI TUGAS AKHIR (WAJIB DIISI)

Jurusan Teknik Sipil Lt.2, Kampus ITS Sukolilo, Surabaya 601111

Telp.031-5946094, Fax.031-5947284



NAMA PEMBIMBING	: Dr. Catur Arif Prastyanto, S.T., M.Eng
NAMA MAHASISWA	: Ardine Waida Apri Ariadne
NRP	: 03111745000040
JUDUL TUGAS AKHIR	: PERANCANGAN GEOMETRIC DAN PERKERASAN JALAN TOL CILEUNGYI - SUMEDANG - DAMUAN (CISUMDAWU) DENGAN MENGGUNAKAN PERKERASAN PERKERASAN KAKU TIPE JPCP PADA STA 41+939 - STA 59+712
TANGGAL PROPOSAL	: 10 JANUARI 2019
NO. SP-MMTA	: 14597 / IT2 - VI. 4.1 / PP-05.02.00 / 2019

NO	TANGGAL	KEGIATAN		PARAF ASISTEN
		REALISASI	RENCANA MINGGU DEPAN	
8.	27/03 2019	- sudah menghitung lengkung vertikal	- dibuat cross section	A
9.	29/03 2019	- kemiringan pot. melintang bukt 2,5% - bahu dalam menggunakan rigid - menggunakan single barrier	- cek kesesuaian atara plan, cross, kontur, elevasi	A
10.	3/04 2019	- tanah dasar CBR nya dibuat 6% agar tidak diperlakukan perbaikan - Faktor i dihitung menggunakan PDRB	Belajar 3. Cutby tebal. R.P.	A
11.	16/04 2019	- perhitungan tebal perkerasan menggunakan cara MDP - jumlah sumbu diperbaiki - untuk desain bahu jalan menggunakan 10% dari LHR - Menggunakan PDRB Daerah Harga Konstan	- bandingkan perhitungan MDP dengan Pdt 2003 - tebal perkerasan menghitung menggunakan MDP	C
12.	24/04 2019	- sudah menghitung tebal perkerasan	- buat cross section general - untuk tikungan dibuat cross section yg berbeda	G
13.	7/05 2019	- sudah membuat cross section - superelevasi menggunakan AASHTO	- selesaikan laporan	R

INSTITUT TEKNOLOGI SEPULUH NOPEMBER
FAKULTAS TEKNIK SIPIL, LINGKUNGAN DAN KEBUMIAN
PROGRAM SARJANA (S1) DEPARTEMEN TEKNIK SIPIL FTSLK – ITS

**BERITA ACARA PENYELENGGARAAN UJIAN
SEMINAR DAN LISAN
TUGAS AKHIR**

Pada hari ini Selasa tanggal 16 Juli 2019 jam 09:00 WIB telah diselenggarakan **UJIAN SEMINAR DAN LISAN TUGAS AKHIR** Program Sarjana (S1) Departemen Teknik Sipil FTSLK-ITS bagi mahasiswa:

NRP	Nama	Judul Tugas Akhir
03111745000040	Ardine Waida Apri Ariadne	Perancangan Geometrik dan Perkerasan Jalan Tol Cileunyi-Sumedang-Dawuan (Cisundauw) dengan Menggunakan Perkerasan Kaku Tipe JPCP pada STA 43+950 - STA 59+950

1. Dengan perbaikan/penyempurnaan yang harus dilakukan adalah :

- ✓ Dosen kuisul ba → pembimbing (abstrak) → Gambar 1 Y9 + dh jelas → hal 90-93.
- ✓ Gambar mase renana awal & akhir → deprint ulang → harus jelas.
- perlu dilengkapi (x, y, z).
- ✓ Tambahan Cerita tentang tgn → lanjutnya dari ta ikeluarne.
- ✓ Tambahan arah ujara di plan.
- ✓ Tambahan masing " " diprofile.
- ✓ Dicoba skala vertikal seputar tgn.
- ✓ Keleng PT. di ang. Hl → bisa tambahan
- ✓ Tipe bahan potongan + tgl ja melintang → ditambahkan.
- ✓ Hilangkan offset di cross.
- ✓ Tambahan garis marga di plan.
- ✓ Tambahan qbr tipikal (top-section).
- ✓ Limburan bulge → pahami pembatu
- ✓ Tambahan bates row.
- ✓ Tambahan parameter ang. Hl di plan.

2. Rentang nilai dari hasil diskusi Tim Penguji Tugas Akhir adalah : A / AB / B / BC / C / D / E

3. Dengan hasil ujian (wajib dibacakan oleh Ketua Sidang di depan Peserta Ujian dan Penguji) :

- Lulus Tanpa Perbaikan Mengulang Ujian Seminar dan Lisan
 Lulus Dengan Perbaikan Mengulang Ujian Lisan

Tim Penguji (Anggota)	Tanda Tangan
Dr. Catur Arif Prastyanto, ST. M.Eng (Pembimbing 1) Ir. Wahju Herijanto, MT Budi Rahardjo, ST. MT Anak Agung Gde Kartika, ST. MSc	

Surabaya, 16 Juli 2019

Mengetahui,
Ketua Program Studi S1

Dr. techn. Umboro Lasminto, ST. MSc
NIP 19721202 199802 1 001

Ketua Sidang

A. Agung G. Kartika
Nama terang

BIODATA PENULIS



Ardine Waida Apri Ariadne

Penulis lahir di Pamekasan, 19 April 1996. Penulis telah menempuh pendidikan formal di TK Al-Munawwarah Pamekasan, SDN Lawangan Daya II Pamekasan, SMPN 1 Pamekasan, dan SMAN 1 Pamekasan lalu penulis diterima di Jurusan D3 Teknik Infrstruktur Sipil ITS pada

tahun 2014. Penulis mengambil konsentrasi studi Bangunan Transportasi. Penulis sempat mengikuti kerja praktek di PT Waskita Karya pada proyek pembangunan jalan tol Ngawi-Kertosono Paket 1. Penulis sempat aktif di ormawa jurusan di Departemen Kesma HMDS. Selain itu penulis juga mengikuti pelatihan LKMM Pra TD dan LKMM TD. Setelah lulus dari Jurusan D3 Teknik Infrastruktur Sipil, penulis melanjutkan studi di S1 Teknik Sipil ITS pada tahun 2017 dengan NRP 03111745000040. Selama masa studi di LJ S1 Teknik Sipil penulis aktif mengikuti beberapa seminar.