

Revisi
625.7
Prn
p-1
2009

TUGAS AKHIR - PS0492

**PERENCANAAN PENINGKATAN JALAN
PONCO - JATIROGO (LINK 032)
STA 151+000 - 154+000
KABUPATEN TUBAN - PROPINSI JAWA TIMUR**

ARIEF HADI PRANATA
NRP. 3106.030.001
SURYO PURNOMO
NRP.3106.030.100

Dosen Pembimbing
Ir. Imam Prayogo

JURUSAN DIII TEKNIK SIPIL
Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan
Institut Teknologi Sepuluh Nopember
Surabaya 2009

PERPUSTAKAAN ITS	
Tgl. Terima	21-8-2009
Terima Dari	H
No. Agenda Prp.	1839



ITS
Institut
Teknologi
Sepuluh Nopember

FINAL PROJECT - PS0492

**THE ROAD BETTERMENT DESIGN
PONCO - JATIROGO(LINK 032)
STA151+000 - 154+000
TUBAN REGENCY-EAST JAVA PROVINCE**

ARIEF HADI PRANATA
NRP. 3106.030.001
SURYO PURNOMO
NRP.3106.030.100

Dosen Pembimbing
Ir. Imam Prayogo

DIPLOMA III Civil Engineering
Faculty of Civil Engineering and Planning
Sepuluh Nopember Institute of Technology
Surabaya 2009

PROGRAM DIPLOMA TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL DAN PERENCANAAN - ITS

REVISI PROYEK AKHIR

Nama : Arit Heri Poneka & Suryo Purmono
N r p : 3106.030.001 & 3106.030.100

Judul / Topik Tugas Akhir : Revisi Perencanaan Jalan (Line 032)
Ponco - Jember STA 151+000 - 154+000
Provinsi Jawa Timur

Hal-hal yang perlu diperbaiki / direvisi :

1. Aksum pelebaran jalan
2. Rekomendasi untuk revisi harus jelas bisa diambil separambungan
3. B/ker minimum) silangan
4. PP 34/2006 ketentuan Hutan silangan
5. Chal pelebaran jalan dan note Pd ICM 151+000
 - 5.1 Daerah tanggapan
 - 5.2 Profil yg ter kota

Surabaya, 14/07/09

Dosen Penguji
1. D. Indratno (Dit)
2. D. Djoko Subotono (Joko)
3.
4.

Dosen Pembimbing
1. Imam Prayogo (Imam)
2.

Telah direvisi sesuai dengan perintah diatas

Menyetujui,
Dosen Penguji,

Menyetujui,
Dosen Pembimbing,

1. D. Indratno (Dit)
2. D. Djoko Subotono (Joko)
3.
4.

1. Imam Prayogo (Imam)
2.

**PERENCANAAN PENINGKATAN JALAN
PONCO-JATIROGO (Link 032)
STA 151+000 s/d STA 154+000
KABUPATEN TUBAN PROPINSI JAWA TIMUR**

TUGAS AKHIR

Diajukan Untuk Memenuhi Salah Satu Syarat
Memperoleh Gelar Diploma Teknik
Pada
Program Studi D III Teknik Sipil
Bangunan Transportasi
Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan

Disusun Oleh :

**ARIEF HADI PRANATA
SURYO PURNOMO**

**3106.030.001
3106.030.100**

Disetujui oleh Pembimbing Tugas Akhir :



05 AUG 2009

**Ir. IMAM PRAYOGO
NIP. 131.128.954**

SURABAYA, JULI 2009

**PERENCANAAN PENINGKATAN JALAN
PONCO –JATIROGO LINK (032)
KM 151+000 (TUBAN) - KM 154+000 (TUBAN)
KABUPATEN TUBAN PROPINSI JAWA TIMUR**

Disusun Oleh :

Nama Mahasiswa I	: ARIEF HADI PRANATA
NRP	: 3106.030.001
Nama Mahasiswa II	: SURYO PURNOMO
NRP	: 3106.030.100
Jurusan	: DIII Teknik Sipil Bangunan Transportasi
Dosen Pembimbing	: Ir. IMAM PRAYOGO
NIP	: 131.128.954

Jalan adalah prasarana perhubungan darat yang mempunyai peranan penting untuk memperlancar kegiatan perekonomian dan pemerataan hasil pembangunan. Salah satu upaya untuk mewujudkan hal tersebut maka dilaksanakan peningkatan jalan pada ruas jalan Ponco - Jatirogo. Dengan melakukan pelebaran, penngkatan jalan, pembuatan drainase .

Perencanaan peningkatan jalan ini meliputi perhitungan struktur perkerasan pada ruas jalan dengan menggunakan metode analisa komponen 1987, analisa kapasitas jalan dengan menggunakan Manual Kapasitas Jalan Indonesia (MKJI) 1997, perencanaan tebal lapis tambahan (overlay) dengan Manual Pemeriksaan Perkerasan Jalan Dengan Alat Benelmen Beam , perencanaan drainase dengan menggunakan Metode SNI -03-3424-1994, perencanaan geometri jalan raya dengan menggunakan metode Manual Kapasitas Jalan Indonesia (MKJI) 1997, dan rencana anggaran biaya dengan menggunakan “ Buku Petunjuk Teknik Analisa Biaya Harga Satuan ”.

Dari hasil perencanaan peningkatan jalan Ponco – Jatirogo ini diperoleh hasil pelebaran dari 6m menjadi 7m, dan lebar bahu jalan direncanakan 1,5 m. Serta konstruksi berupa ketebalan perkerasan untuk pelebaran setinggi 3 cm Laston MS 744, 8 cm lapis penetrasi, 20 cm Batu pecah kls A (CBR 100%), 26 cm sirtu kls B (CBR 50%). Sedangkan perhitungan overlay didapatkan hasil 3 cm Laston MS 744. Untuk perencanaan drainase (saluran tepi) berbentuk segi empat dengan pasangan batu kali dengan lebar dasar saluran 1 m dan tinggi bervariasi . Rencana anggaran biaya untuk perencanaan peningkatan jalan Ponco-Jatirogo ini adalah sebesar Rp 4.015.245.876,00 (empat milyar lima belas juta dua ratus empat puluh lima ribu delapan ratus tujuh puluh enam rupiah)

Kata Kunci : Overlay

**BETTERMENT ROAD DESIGN
PONCO – JATIROGO LINK (032)
KM 151+000 (TUBAN) - KM 154+000 (TUBAN)
TUBAN REGENCY, EAST JAVA PROVINCE**

Student Name I : ARIEF HADI PRANATA
NRP : 3106.030.001
Student Name II : SURYO PURNOMO
NRP : 3101.030.100
Majors : DIII Civil Engineering
Of Transportation Building
Lecture Conselor : Ir. IMAM PRAYOGO
NIP : 131.128.954

Road is a device of land communication having important role for fasting of activity of economics and result generalization development. One effort to embody it is widening of joint way Ponco-Jatirogo. By doing widening, improvement, drainase making.

The planning consists of road planning of pavement thick by using guiding the pavement thick of road flexible with component analysis method, capacity analysis by using manual capacity of indonesia street (MKJI) 1997, planning of pavement thick by using guiding the pavement thick road flexible with Component Analysis Method, planning of overlay by Road Pavement Examination Manual with Benkelman Beam instrument, drainase planning with using SNI 03-3424-1994 method, the planning geometric of the road with using manual capacity of Indoneisa street (MKJI) 1997, and cost budget plan by using unit Cost of Main Activity (HSPK).

Of the Planning Result of Widening Ponco-Jatirogo Highway was gained the construction result is widening from 6m become 7m and the widening of the road side was planned 1,5m. Also construction likes thickness of pavement to widening height 3 cm Laston MS 744, 8 cm Lapis Penetrasi, 20 cm crockery stone

A class (CBR) 100%, 26 cm class B sirtu (CBR) 50%. While overlay calculation was obtained result 3 cm Laston MS 744. Ditch construction use square shape width 1 m and variaty high , that use masonry material. The cost budget plan for the road planning Ponco – Jatirogo of pavement is Rp 4.015.245.876,,00 (four billion fiveteen million and two hundred fourty five thousand and eight hundred seventy six rupiahs)

KATA PENGANTAR

Assalamu'alaikum war. wab.

Dengan mengucapkan syukur kehadirat Allah SWT, karena atas rahmat dan hidayah-Nya Proyek Akhir ini dapat kami selesaikan dengan baik. Proyek Akhir ini merupakan salah satu syarat akademik yang harus ditempuh mahasiswa untuk menyelesaikan pendidikan Program Studi Diploma III Teknik Sipil, Fakultas Teknik Sipil dan Perencanaan, Institut Teknologi Sepuluh Nopember Surabaya Bagunan transportasi dengan judul **“PERENCANAAN PENINGKATAN JALAN PONCO – JATIROGO (LINK 032) KM 151+100 – KM 154+000 KABUPATEN TUBAN PROPINSI JAWA TIMUR”**.

Kami menyadari dalam penyusunan proyek akhir ini mungkin masih terdapat kekurangan yang tidak kami sengaja karena keterbatasan kami dalam pengetahuan dan pengalaman. Karena itu kami harapkan saran dan kritik yang membangun dari segenap pembaca.

Dalam kesempatan ini kami mengucapkan terima kasih kepada semua pihak yang telah membantu penyusunan Proyek Akhir ini, yaitu :

1. Bapak Ir. Imam Prayogo, selaku dosen pembimbing proyek akhir ini.
2. Bapak Ir.Boedi Wibowo CES, selaku Ketua Program Studi Diploma III Teknik Sipil ITS Surabaya.
3. Bapak atau Ibu Dosen dan Karyawan D III Teknik Sipil ITS Surabaya yang telah memberikan kami ilmu yang bermanfaat baik dibidang akademik maupun non akademik.
4. Orang Tua dan Keluarga kami yang telah memberi dorongan baik moril maupun materil yang tak terhingga, sehingga kami dapat menyelesaikan Proyek Akhir ini.
5. Rekan – rekan mahasiswa jurusan D III Teknik Sipil ITS Surabaya yang telah banyak membantu penyelesaian Proyek Akhir ini.

Sebagai akhir kata, penyusun berharap semoga Tugas Akhir ini dapat bermanfaat bagi pembaca sekalian. (Amin)
Wassalamualaikum war. wab.

Surabaya, Juli 2009

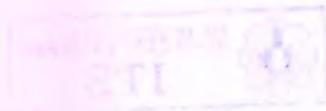
Penyusun

DAFTAR ISI

ABSTRAK.....	i
KATA PENGANTAR.....	v
DAFTAR ISI.....	vii
DAFTAR TABEL.....	xi
DAFTAR PERSAMAAN.....	xiv
DAFTAR GAMBAR.....	xvii
BAB I. PENDAHULUAN	
1.1. Latar Belakang.....	1
1.2. Perumusan Masalah.....	2
1.3. Batasan Masalah.....	2
1.4. Tujuan Penulisan.....	3
1.5. Manfaat.....	3
1.6. Lokasi Proyek.....	4
1.7. Gambar Existing.....	4
BAB II. TINJAUAN PUSTAKA	
2.1 Umum.....	9
2.2 Analisa Kapasitas jalan.....	12
2.2.1 Kapasitas Dasar.....	12
2.2.2 Faktor Penyesuain Kapasitas Lebar Lajur Lalu Lintas.....	14
2.2.3 Faktor Penyesuain Kapasitas Akibat Arah.....	14
2.2.4 Faktor Penyesuain Kapasitas Akibat Hambatan Samping.....	15
2.2.5 Penentuan kapasitas pada kondisi Lapangan.....	16
2.2.6 Derajat Kejenuhan (<i>DS</i>).....	17
2.3 Perencanaan Tebal Perkerasan Jalan.....	19
2.3.1 Umur Rencana.....	19
2.3.2 Data Lalu Lintas.....	20
2.3.3 Angka Ekuivalen.....	20
2.3.4 Jumlah Jalur dan Koefisien distribusi Kendaraan.....	24



2.3.5	Lintas Ekuivalen	25
2.3.6	Faktor Regional	27
2.3.7	Daya Dukung Tanah	28
2.3.8	Indeks Permukaan	30
2.3.9	Koefisien Kekuatan Relatif	32
2.3.10	Indeks Tebal Perkerasan	35
2.4	Perencanaan Tebal Lapis Tambahan (Overlay)	36
2.4.1	Faktor Keseragaman untuk Lendutan Balik	38
2.4.2	Faktor Umur Rencana	39
2.4.3	Jumlah Lalu Lintas Akumulatif Selama Umur Rencana	40
2.4.4	Lendutan Balik yang Dijinkan	41
2.4.5	Tebal Lapis Tambahan	42
2.4.6	Jenis-jenis Kerusakan Jalu Lalu lintas	42
2.5	Kontrol Geometrik	48
2.5.1	Alinyemen Horizontal	48
2.5.2	Alinyemen Vertikal	53
2.6	Perencanaan Drainase	56
2.6.1	Analisa Hidrologi	57
2.6.2	Perencanaan Dimensi Saluran Drainase...	64
2.7	Rencana Anggaran Biaya.....	69
2.7.1	Volume Pekerjaan	69
2.7.2	Harga Satuan Pekerjaan	69
BAB III. METODOLOGI		
3.1	Umum	71
3.2	Persiapan.....	71
3.3	Pengumpulan Data-Data	71
3.4	Survey lokasi	72
3.5	Analisa Peningkatan	72
3.6	Gambar Teknik Hasil Perencanaan	73
3.7	Rencana Anggaran Biaya	73
3.8	Kesimpulan	73
3.9	Penulisan Laporan	73



BAB IV. PENGUMPULAN DATA DAN PENGOLAHAN DATA

4.1 Umum	77
4.2 Pengumpulan Data.....	78
4.2.1 Peta Lokasi.....	78
4.2.2 Data Geometrik Jalan.....	78
4.2.3 Data CBR	79
4.2.4 Data Lalu Lintas	79
4.2.5 Data Hasil Pemeriksaan Benkelmean Beam	81
4.2.6 Data Curah Hujan	82
4.2.7 Foto Kondisi Existing Jalan	83
4.3 Pengolahan Data	83
4.3.1 Data Lalu Lintas	83
4.3.2 Data Survey Muatan Lalu Lintas	132
4.3.3 Data Benkelmen Beam	137
4.3.4 Data Curah Hujan	139
4.3.5 Data CBR	142
BAB V. ANALISA PERHITUNGAN	
5.1 Analisa Kapasitas.....	145
5.2 Perencanaan Tebal Lapis Tambahan.....	162
5.3 Perhitungan Geometrik Jalan	169
5.3.1 Alinyemen Horisontal.....	169
5.3.2 Alinyemen Vertikal	172
5.4 Perencanaan Drainase	184
5.4.1 Perencanaan Drainase Km 151+000 – 152+825	185
5.4.2 Perencanaan Drainase Km 152+825 – 154+000	181
5.5 Perhitungan Rencana Anggaran Biaya	197

BAB VI. KESIMPULAN DAN SARAN

6.1 Kesimpulan..... 239
6.2 Saran..... 240

PENUTUP

DAFTAR PUSTAKA

BIODATA

101
102
103
104
105
106
107
108
109
110
111
112
113
114
115
116
117
118
119
120
121
122
123
124
125
126
127
128
129
130
131
132
133
134
135
136
137
138
139
140
141
142
143
144
145
146
147
148
149
150
151
152
153
154
155
156
157
158
159
160
161
162
163
164
165
166
167
168
169
170
171
172
173
174
175
176
177
178
179
180
181
182
183
184
185
186
187
188
189
190
191
192
193
194
195
196
197
198
199
200
201
202
203
204
205
206
207
208
209
210
211
212
213
214
215
216
217
218
219
220
221
222
223
224
225
226
227
228
229
230
231
232
233
234
235
236
237
238
239
240
241
242
243
244
245
246
247
248
249
250
251
252
253
254
255
256
257
258
259
260
261
262
263
264
265
266
267
268
269
270
271
272
273
274
275
276
277
278
279
280
281
282
283
284
285
286
287
288
289
290
291
292
293
294
295
296
297
298
299
300
301
302
303
304
305
306
307
308
309
310
311
312
313
314
315
316
317
318
319
320
321
322
323
324
325
326
327
328
329
330
331
332
333
334
335
336
337
338
339
340
341
342
343
344
345
346
347
348
349
350
351
352
353
354
355
356
357
358
359
360
361
362
363
364
365
366
367
368
369
370
371
372
373
374
375
376
377
378
379
380
381
382
383
384
385
386
387
388
389
390
391
392
393
394
395
396
397
398
399
400
401
402
403
404
405
406
407
408
409
410
411
412
413
414
415
416
417
418
419
420
421
422
423
424
425
426
427
428
429
430
431
432
433
434
435
436
437
438
439
440
441
442
443
444
445
446
447
448
449
450
451
452
453
454
455
456
457
458
459
460
461
462
463
464
465
466
467
468
469
470
471
472
473
474
475
476
477
478
479
480
481
482
483
484
485
486
487
488
489
490
491
492
493
494
495
496
497
498
499
500

DAFTAR TABEL

Tabel 2.1	Kecepatan Rencana	11
Tabel 2.2	Lebar Perencanaan	12
Tabel 2.3	Kapasitas Dasar pada Jalan Luar Kota 2 Lajur 2 Jalur tak terbagi (2/2 UD)	13
Tabel 2.4	Pembagian Tipe Alinyemen	14
Tabel 2.5	Faktor Penyesuaian Kapasitas Lebar Jalur Lalu Lintas (FCw)	14
Tabel 2.6	Faktor Penyesuaian Kapasitas Akibat Pemisah Arah (FCsp).....	15
Tabel 2.7	Kelas Hambatan Samping	15
Tabel 2.8	Faktor Penyesuaian Kapasitas Akibat Hambatan Samping	16
Tabel 2.9	Ekivalen Mobil Penumpang untuk Jalan 2/2 UD	18
Tabel 2.10	Rumus untuk Ekivalen Beban Sumbu	21
Tabel 2.11	Angka Ekivalen Beban Sumbu Kendara..	22
Tabel 2.12	Komposisi Roda dan Unit Ekivalen 8,16 ton Beban as Tunggal	23
Tabel 2.13	Jumlah Lajur Kendaraan	24
Tabel 2.14	Koefisien Distribusi pada Lajur Rencana..	24
Tabel 2.15	Penentuan Faktor Regional (FR)	28
Tabel 2.16	Indeks Permukaan pada Awal Umur Rencana (IPo)	31
Tabel 2.17	Indeks Permukaan pada Akhir Umur Rencana (IPt)	32
Tabel 2.18	Koefisien Kekuatan Relatif	33
Tabel 2.19	Tebal Minimum Lapis Permukaan	34
Tabel 2.20	Tebal Minimum Lapis Pondasi	34
Tabel 2.21	Faktor Koreksi Untuk Benkleman Beam...	37
Tabel 2.22	Faktor Keseragaman	39

Tabel 2.23	Hubugan Faktor Umur Rencana dengan Perkembangan Lalu Lintas	40
Tabel 2.24	Hubungan AE 18 KSAL dan Lebar Perkerasan	41
Tabel 2.25	Harga R Min dan D maks untuk Beberapa Kecepatan Rencana	49
Tabel 2.26	Jarak Pandang Henti minimum (Jh)	56
Tabel 2.27	Jarak Pandang Mendahului (Jd)	56
Tabel 2.28	Kemiringan Melintang dan Perkerasan Bahu Jalan	57
Tabel 2.29	Hubungan Kemiringan Selokan Samping dan Jenis Material	57
Tabel 2.30	Variasi Yt	59
Tabel 2.31	Nilai Yn	59
Tabel 2.32	Nilai Sn	60
Tabel 2.33	Hubungan Kondisi Permukaan dengan Koefisien Hambatan.....	62
Tabel 2.34	Kecepatan Aliran yang Dijinkan Berdasarkan pada Jenis Material	62
Tabel 2.35	Hubungan Kondisi Permukaan Tanah Dengan Koefisien Pengaliran (C)	64
Tabel 2.36	Harga (n) untuk Rumus Manning.....	68
Tabel 4.1	Data CBR dan DCP	79
Tabel 4.2	Data Lalu Lintas Harian Rata - Rata Ponco ke Jatirogo	80
Tabel 4.3	Data Lalu Lintas Harian Rata - Rata Jatirogo ke Ponco	80
Tabel 4.4	Data Lendutan Balik	82
Tabel 4.5	Data Curah Hujan	83
Tabel 4.6	Rekapitulasi Prediksi Pertumbuhan Lalu Lintas Tahun 2010 – 2020 Ponco-Jatirogo	103
Tabel 4.7	Derajat Kejenuhan sebelum Dilebarkan Ponco – Jatirogo	108
Tabel 4.8	Rekapitulasi Prediksi Pertumbuhan Lalu Lintas Tahun 2010 – 2020 Jatirogo-Ponco	127

Tabel 4.9	Derajat Kejenuhan sebelum Dilebarkan Jatirogo – Ponco	132
Tabel 4.10	Rekappitulasi Angka Ekuivalen	136
Tabel 4.11	Perhitungan CBR	142
Tabel 5.1	Derajat Kejenuhan Ponco - Jatirogo Sesudah dilebarkan	149
Tabel 5.2	Derajat Kejenuhan Jatirogo - Ponco Sesudah dilebarkan	153
Tabel 5.3	Lintas Ekuivalen Permulaan	155
Tabel 5.4	Lintas Ekuivalen Akhir	155
Tabel 5.5	Faktor Umur Rencana	164
Tabel 5.6	Waktu Kosentrasi (Km 151+000-152+823)	189
Tabel 5.7	Koefisien Aliran (Km 151+000-152+823)	189
Tabel 5.8	Debit Aliran (Km 151+000-152+823)	190
Tabel 5.9	Dimensi Saluran (Km 151+000-152+823)	190
Tabel 5.10	Kemiringan Saluran (151+000-152+823)	191
Tabel 5.11	Waktu Kosentrasi (Km 152+823-154+000)	195
Tabel 5.12	Koefisien Aliran (Km 152+823-154+000)	196
Tabel 5.13	Debit Aliran (Km 152+823-154+000)	196
Tabel 5.14	Dimensi Saluran (Km 152+823-154+000)	196
Tabel 5.15	Kemiringan Saluran (152+823 -154+000)	197
Tabel 5.16	Volume Pasangan Batu Kali	203
Tabel 5.17	Volume Plesteran Halus	208
Tabel 5.18	Volume Galian	212
Tabel 5.19	Timbunan Tanah	216
Tabel 5.20	Harga Satuan Dasar	225
Tabel 5.21	Analisa Harga Satuan Pekerjaan	228
Tabel 5.22	Rencana Anggaran Biaya	236

DAFTAR PERSAMAAN

Persamaan 2.1	Alinyemen Vertikal	13
Persamaan 2.2	Alinyemen Horisonyal	13
Persamaan 2.3	Penentuan Kapasitas Kondisi Lapangan	16
Persamaan 2.4	Derajat Kejenuhan (DS)	17
Persamaan 2.5	Arus Total Lalu Lintas (Q)	17
Persamaan 2.6	Jumlah Kendaraan Saat Umur Rencana	20
Persamaan 2.7	Lintas Ekuivalen Permulaan (LEP) ..	25
Persamaan 2.8	Lintas Ekuivalen Akhir (LEA)	25
Persamaan 2.9	Lintas Ekuivalen Tengah (LET)	26
Persamaan 2.10	Lintas Ekuivalen Rencana (LER)	26
Persamaan 2.11	Faktor Penyesuaian (FR)	26
Persamaan 2.12	Jumlah Lintas secara Akumulatif Selama umur rencana.....	27
Persamaan 2.13	Faktor Umur Rencana	27
Persamaan 2.14	Indeks Tebal Perkerasan (ITP)	35
Persamaan 2.15	Faktor Keseragaman (FK).....	38
Persamaan 2.16	Standar Deviasi (S).....	38
Persamaan 2.17	Lendutan Balik Rata-Rata (\bar{d}).....	38
Persamaan 2.18	Besarnya Lendutan jalan Arteri/Tol	39
Persamaan 2.19	Besarnya Lendutan jalan Kolektor..	39
Persamaan 2.20	Besarnya Lendutan jalan Lokal.....	39
Persamaan 2.21	Faktor Umur Rencana (N)	39
Persamaan 2.22	Jumlah Lintas secara Akumulatif Selama umur rencana (AE18KSAL)	40
Persamaan 2.23	Kontrol alinyemen Horizontal (R_{min})	48
Persamaan 2.24	Tikung Full Circle Jarak antar TC Atau CT ke PI (Tc)	50
Persamaan 2.25	Tikung Full Circle Panjang Bagian Lengkung (Ec)	50

Persamaan 2.26	Tikung Full Circle Jarak antar PI Ke Lengkung Peralihan	50
Persamaan 2.27	Sudut Pusat Lengkung (Qs)	51
Persamaan 2.28	Sudut Pusat Busur Lingkaran (Qc)..	51
Persamaan 2.29	Panjang bagian Lengkung	51
Persamaan 2.30	Panjang Lengkung	51
Persamaan 2.31	Tikung Spiral–Ciercle–Sepiral (P)..	51
Persamaan 2.32	Tikung Spiral–Ciercle–Sepiral (P)..	51
Persamaan 2.33	Tikung Spiral–Ciercle–Sepiral (k)..	51
Persamaan 2.34	Tikung Spiral–Ciercle–Sepiral (k)..	52
Persamaan 2.35	Jarak dari PI ke Lengkung Peralihan	52
Persamaan 2.36	Tangent Spiral (Ts)	52
Persamaan 2.37	Jarak Pandang berada Seluruh dalam Daerah Lengkug (S<L).....	53
Persamaan 2.38	Jarak Pandang berada Seluruh dalam Daerah Lengkug (S<L).....	53
Persamaan 2.39	Jarak Pandang berada di luar dan di Dalam Daerah Lengkug (S>L).....	54
Persamaan 2.40	Jarak Pandang berada di luar dan di Dalam Daerah Lengkug (S>L).....	54
Persamaan 2.41	Jarak Peyinaran Lamp Depan (<L)..	55
Persamaan 2.42	Jarak Peyinaran Lamp Depan (>L)..	55
Persamaan 2.43	Standar Deviasi (Sx)	58
Persamaan 2.44	Besar Curah Hujan untuk Periode Ulang T tahun (Xt).....	58
Persamaan 2.45	Intensitas Curah Hujan (I).....	58
Persamaan 2.46	Waktu Kosentrasi (Tc).....	60
Persamaan 2.47	Inlet Time diperlukan	61
Persamaan 2.48	Time of Flow	61
Persamaan 2.49	Batas Daerah Pengaliran yang diperhitungkan	62
Persamaan 2.50	Luas Daerah Pengaliran	62
Persamaan 2.51	Koefisien Pengaliran(C).....	63
Persamaan 2.52	Debit Air (Q)	64
Persamaan 2.53	Kemiringan Lapangan(i).....	66

Persamaan 2.54	Kemiringan Saluran Perhitungan (i) ..	66
Persamaan 2.55	Jari – Jari Hidrolis (R).....	66
Persamaan 2.56	Debit Aliran	66
Persamaan 2.57	Luas Penampang Betuk Segi Empat	67
Persamaan 2.58	Kecepatan Rata-Rata (V)	67

DAFTAR GAMBAR

Gambar 1.1	Peta Lokasi.....	4
Gambar 1.2	Km 151+000	4
Gambar 1.3	Awal Proyek 151+000.....	4
Gambar 1.4	Km 152+000	5
Gambar 1.5	Awal 152+000	5
Gambar 1.6	Km 153+000	5
Gambar 1.7	Awal 153+000	5
Gambar 1.8	Km 154+000.....	5
Gambar 1.9	Akhir Proyek 154+000	5
Gambar 1.10	Jembatan Km 153+535	6
Gambar 1.11	Jembatan Km 153+535	6
Gambar 1.12	Jembatan Km 151+875	6
Gambar 1.13	Jembatan Km 151+875	6
Gambar 1.14	Kendaraan Berat Yang Melintas	6
Gambar 1.15	Kendaraan Berat Yang Melintas	6
Gambar 1.16	Kendaraan Berat Yang Melintas	6
Gambar 1.17	Kendaraan Berat Yang Melintas	6
Gambar 1.18	Pengukuran Drainase	7
Gambar 1.19	Kondisi Drainase	7
Gambar 1.20	Pengukuran Drainase	7
Gambar 1.21	Kondisi Drainase	7
Gambar 1.22	Kondisi Kerusakan Jalan	7
Gambar 1.23	Kondisi Kerusakan Jalan	7
Gambar 2.1	Mobil Penumpang	11
Gambar 2.2	Bus Kecil	11
Gambar 2.3	Koreksi DDT dengan CBR	29
Gambar 2.4	Nomogram 4 untuk $I_{pt} = 2$ dan $I_{po} = 3,9 - 3,5$	36
Gambar 2.5	Grafik Lendutan Balik yang Dijinkan....	41
Gambar 2.6	Grafik Tebal Lapis Tambahan	42
Gambar 2.7	Lengkung Full Circle	50

Gambar 2.8	Lengkung Spiral-Circle-Spiral	52
Gambar 2.9	Jarak Pandang Lengkung Vertikal Cembung ($S < L$).....	53
Gambar 2.10	Jarak Pandang Lengkung Vertikal Cembung ($S > L$).....	54
Gambar 2.11	Jarak Pandang Lengkung Vertikal Cekung ($S > L$).....	55
Gambar 2.12	Jarak Pandang Lengkung Vertikal Cekung ($S < L$).....	55
Gambar 2.13	Kurva Basis	60
Gambar 2.14	Kemiringan Saluran	65
Gambar 2.15	Luas Penampang Berbetuk Segi Empat	67
Gambar 3.1	Diagram Alir Metodologi	74
Gambar 4.1	Grafik Lendutan Balik	138
Gambar 4.2	Grafik Kurva Basis	141
Gambar 4.3	Grafik Nilai CBR	143
Gambar 5.1	Grafik Koreksi antara CBR dan DDT	158
Gambar 5.2	Nomogram no.4	159
Gambar 5.3	Rencana Tebal Perkerasan	161
Gambar 5.4	Lapis Tamahan	166
Gambar 5.5	Lendutan yang Dijinkan	167
Gambar 5.6	Grafik Tebal Perkerasan	168

BAB I

PENDAHULUAN

1.1 Latar Belakang

Pada peningkatan jalan Ponco – Jatirogo merupakan bagian dari sistem transportasi, salah satu tujuan peningkatan jalan tersebut yaitu memberikan tingkat pelayanan yang lebih baik seiring dengan meningkatnya pertumbuhan sektor industri dan perdagangan yang ada di Kabupaten Tuban sehingga dapat meningkatkan pertumbuhan dibidang – bidang lainnya.

Pada desa Ponco – Jatirogo adalah sebuah daerah di kabupaten Tuban yang kanan kiri jalan tersebut sudah banyak pemukiman penduduk, lahan pertanian dan terdapat hutan jati. Sehingga tidak jarang banyak kendaraan yang lewat bus kecil, angkutan kota dan truk-truk pengangkut. Pada ruas jalan yang mempunyai lebar existing 6 meter dan lebar bahu jalan 2 meter ini sering mengalami masalah transportasi yaitu :

1. Semakin meningkatnya jumlah kendaraan pemakai jalan.
2. kondisi permukaan perkerasan jalan banyak yang mengalami retak- retak, berlubang.
3. Pada saat turun hujan saluran tepi air sempat tertahan karena drainase kurang terawat.

Guna mengatasi permasalahan tersebut dalam hal ini Direktorat Jendral Bina Marga sebagai salah satu instansi yang terkait mengadakan peningkatan jalan Ponco – Jatirogo (Link 032) dari KM 122+900 – KM 159+300.

Dari latar belakang tersebut penulis meninjau dan merencanakan kembali peningkatan jalan tersebut untuk umur rencana 10 tahun mendatang yang dituangkan dalam suatu Proyek Akhir dengan judul

**“Perencanaan Peningkatan Jalan Ponco – Jatirogo
(Link 032) KM 151+000 s/d KM 154+000 Kabupaten
Tuban Propinsi Jawa Timur”.**

1.2 Perumusan Masalah

Dengan berdasarkan latar belakang tersebut diatas, maka penulis ingin meninjau segi teknis yaitu bagaimana perencanaan ulang struktur jalan dengan merencanakan hal – hal sebagai berikut :

1. Berapa kebutuhan pelebaran yang diperlukan segmen jalan tersebut untuk umur rencana .
2. Apabila dibutuhkan pelebaran jalan, maka berapa ketebalan perkerasan baru yang diperlukan untuk umur rencana.
3. Berapa ketebalan overlay yang dibutuhkan untuk konstruksi jalan Ponco – Jatirogo selama umur rencana .
4. Bagaimana kontrol geometrik jalan (*long cross section*) untuk hasil perencanaan diatas.
5. Berapa dimensi saluran tepi (*drainase*) yang diperlukan jika jalan tersebut diperlebar.
6. Berapa anggaran biaya total yang diperlukan untuk melaksanakan pembangunan jalan pada segman jalan yang direncanakan.

1.3 Batasan Masalah

Dalam proyek akhir ini, batasan masalah yang akan dibahas antara lain :

1. Perencanaan kebutuhan pelebaran jalan pada Km 151+000 – 154+000 dengan analisa kapasitas jalan dari Manual Kapasitas Jalan Indonesia (MKJI).
2. Perencanaan Tebal perkerasan jalan dengan menggunakan Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Jalan dengan Metode Analisa Komponen 1997.
3. Perhitungan tebal lapis ulang (*overlay*) dengan cara Manual Pemeriksaan Jalan dengan alat Benkelman Beam, SK No.1/MN/B/1993.

4. Kontrol geometrik jalan dengan mengacu pada "Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota (Rancangan Akhir), Bina Marga 1990".
5. Perencanaan saluran tepi jalan (*drainase*) dengan menggunakan (SNI 03 – 3424 – 1994) Departemant Pekerjaan Umum.
6. Menghitung anggaran biaya total perencanaan jalan Ponco – Jatirogo STA 151+100 s/d STA 154+100.
7. Tidak merencanakan desain bangunan pelengkap jembatan, gorong – gorong, dan dinding penahan tanah.
8. Tidak membahas pelaksanaan dilapangan, tidak melakukan penyelidikan tanah dan pengolahan data tanah baik di laboratorium maupun lapangan.

1.4 Tujuan

Dengan berdasarkan pada perumusan masalah diatas, maka tujuan dari penulisan proyek akhir ini adalah sebagai berikut :

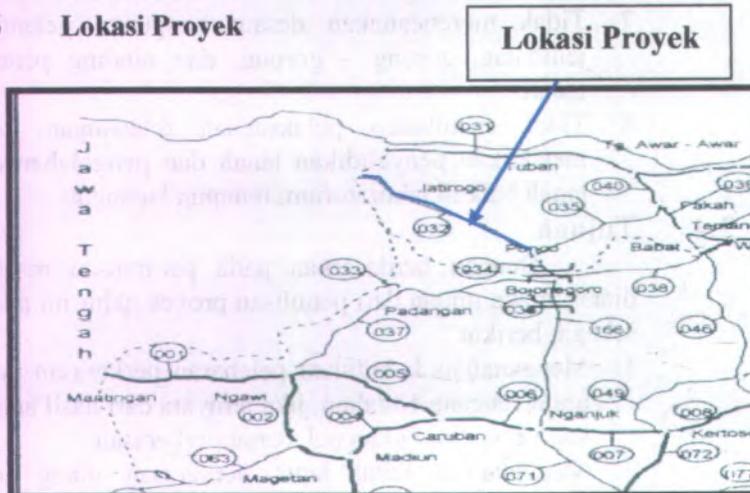
1. Menganalisis kebutuhan pelebaran perkerasan untuk umur rencana 10 tahun, jika ternyata dari hasil analisa kapasitas diperlukan pelebaran perkerasan.
2. Menganalisis tebal lapis perkerasan ulang jalan (*overlay*) berdasarkan lendutan jalan yang ada terhadap kebutuhan lendutan yang dapat mengakomodasi beban lalu lintas pada tahun 2020.
3. Merencanakan dimensi saluran tepi jalan (*drainase*) untuk dapat mengalirkan air yang berasal dari sekitar dan debit air hujan hingga pada akhir umur rencana.
4. Menghitung anggaran biaya total peningkatan jalan Ponco – Jatirogo STA 151+000 s/d STA 154+000.

1.5 Manfaat

Manfaat dengan adanya penulisan Proyek Akhir Perencanaan Peningkatan Jalan Ponco – Jatirogo adalah sebagi berikut :

1. Mahasiswa dapat mengetahui dan melakukan analisis tentang perencanaan jalan khususnya peningkatan jalan dengan menggunakan perkerasan lentur.
2. Mahasiswa dapat membuat gambar perencanaan peningkatan jalan..
3. Mahasiswa mampu menghitung anggaran biaya dari proyek peningkatan jalan.

1.6 Lokasi Proyek



Gambar 1.1
Peta Lokasi

1.7 Gambar Existing



Gambar 1.2
KM 151+000



Gambar 1.3
Awal proyek Km 151+000



Gambar 1.4
KM 152+000



Gambar 1.5
KM 152+000



Gambar 1.6
KM 153+000



Gambar 1.7
KM 153+000



Gambar 1.8
KM 154+000



Gambar 1.9
Akhir Proyek KM 154+000



Gambar 1.10
Jembatan KM 153+535



Gambar 1.12
Jembatan KM 151+870



Gambar 1.14
Kendaraan Berat yang melintas



Gambar 1.16
Kendaraan Berat yang melintas



Gambar 1.11
Jembatan KM 153+535



Gambar 1.13
Jembatan KM 151+870



Gambar 1.15
Kendaraan Berat yang melintas



Gambar 1.17
Kendaraan Berat yang melintas



Gambar 1.18
Pengukuran drainase



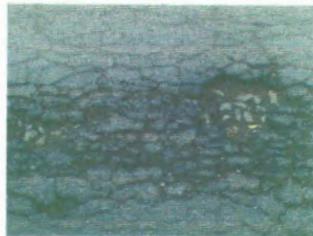
Gambar 1.19
Kondisi drainase



Gambar 1.20
Pengukuran drainase



Gambar 1.21
Kondisi drainase



Gambar 1.22
Kondisi Kerusakan



Gambar 1.23
Kondisi Kerusakan

BAB II TINJAUAN PUSTAKA

2.1 Umum

Dalam penyusunan laporan proyek akhir mengenai perencanaan peningkatan jalan, untuk menyelesaikan permasalahan peningkatan jalan raya adalah menentukan jenis jalan raya tersebut. Suatu segmen jalan sebagai jalur luar kota atau jalan perkotaan/semi perkotaan menurut MKJI tahun 1997 didefinisikan sebagai berikut :

Segmen jalan perkotaan / semi perkotaan : Mempunyai perkembangan secara permanen dan menerus sepanjang seluruh atau hampir seluruhnya, minimal pada satu sisi pada jalan tersebut, apakah itu perkembangan pita atau bukan. Jalan raya dipusat perkotaan atau dekat pusat perkotaan dengan penduduk lebih dari 100.000 jiwa selalu digolongkan pada kelompok ini. Jalan raya didaerah perkotaan dengan penduduk kurang dari 100.000 jiwa juga digolongkan dalam kelompok ini jika mempunyai perkembangan samping jalan yang permanen dan menerus.

Segmen jalan luar kota : Tanpa ada perkembangan yang menerus pada sisi manapun, meskipun mungkin terdapat perkembangan permanent yang sebentar – bentar terjadi, seperti rumah makan, pabrik ataupun perkampungan (kios – kios kecil dan kedai pada sisi jalan bukan merupakan perkembangan permanent).

Indikasi penting lebih lanjut tentang suatu daerah perkotaan adalah karakteristik arus lalu lintas puncak pada pagi dan sore hari, secara umum lebih tinggi dan terdapat perubahan dalam komposisi arus lalu lintasnya.

Menurut MKJI 1997 pada segmen jalan luar kota terbagi atas beberapa tipe yaitu :

- Jalan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD)
- Jalan empat lajur dua arah tak terbagi (4/2 UD)
- Jalan empat lajur dua arah terbagi (4/2 D)
- Jalan enam lajur dua arah terbagi (6/2 D)

Dimana : UD (*Un Divided*) = segmen jalan tak terbagi

D (*Divided*) = segmen jalan terbagi

Sesuai pada karakteristik diatas jalan Ponco – Jatirogo termasuk jalan dengan kriteria jalan luar kota karena daerah sekitarnya merupakan area persawahan tanpa adanya perkembangan yang menerus dengan tipe jalan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD).

Menurut UU 38/2004 pasal 8 Tentang Jalan, pada dasarnya jalan umum dibagi dalam 3 kelompok berdasarkan fungsinya yaitu :

- Jalan Arteri : jalan yang melayani angkutan utama dengan ciri- ciri perjalanan jarak jauh, kecepatan rata-rata tinggi dan jumlah jalan yang masuk dibatasi secara efisien.
- Jalan Kolektor : jalan yang melayani angkutan pengumpul atau pembagi dengan ciri-ciri perjalanan jarak sedang, kecepatan rata-rata sedang dan jumlah jalan masuk dibatasi.
- Jalan Lokal/Penghubung : jalan yang melayani angkutan setempat dengan ciri-ciri perjalan jarak dekat, kecepatan rata-rata rendah dan jalan masuk tidak dibatasi.

Sehubung dengan kriteria jalan diatas, ruas jalan Ponco-Jatirogo termasuk kategori jalan yang berfungsi :

1. Berdasarkan fungsinya melayani angkutan pengumpul atau pembagi dengan ciri – ciri perjalanan jarak sedang.



Gambar2.1
Mobil Penumpang



Gambar2.2
Bus Kecil

Mobil penumpang dan mini bus ini bertujuan antara Jatirogo – Bojonegoro. Jadi berjarak sedang.

2. Kecepatan Perencanaan.

Berdasarkan Data teknis perencanaan jalan Ponco – Jatirogo. Kecepatan rencana (V) : 60 km/jam.

Berdasarkan pada tabel :

Tabel 2.1 Kecepatan Rencana

Fungsi	Kecepatan Rencana (km/jam)		
	Datar	Bukit	Pegunungan
Arteri	70 – 120	60 – 80	40 – 70
Kolektor	60 – 90	50 – 60	30 – 50
Lokal	40 – 70	30 – 50	20 – 30

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

a. Jumlah Jalan masuk dibatasi

Menurut gambar pada jalan Ponco-Jatirogo kendaraan berkelas III B dan kendaraan truk gandeng dilarang masuk pada tabel yang bersumber dari dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur :



Tabel 2.2 Lebar Perencanaan

Fungsi	Kelas	Lebar Lajur Ideal (m)
Arteri	I	3.75
	II ; III A	3.50
Kolektor	III A ; III B	3.50
Lokal	III C	3.00

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

	Arteri	Kolektor	Lokal
Fungsi	x	V	x
Kecepatan Perencanaan	x	V	x
Batas Jalan Masuk	x	V	x

Jadi dengan kriteri diatas menurut UU 38/2004, bawah jalan Ponco – Jatirogo termasuk kategori jalan kolektor dengan fungsinya sebagai angkutan pengumpul dengan jarak sedang, kecepatan perencanaan 60 km/jam, dan jumlah jalan masuk yang dibatasi sebesar kelas III B.

2.2 Analisa Kapasitas Jalan

Tujuan utama analisa ini adalah untuk menentukan peningkatan jalan yang diperlukan untuk mempertahankan perilaku lalu lintas yang dikehendaki sekarang dan 10 tahun yang akan datang sesuai perencanaan. Sesuai dengan MKJI tahun 1997 analisa kapasitas jalan terbagi dilakukan pada masing – masing jalur jalan yang direncanakan dan tiap jalur diasumsikan sebagai jalan yang berbeda.

2.2.1 Kapasitas Dasar

Kapasitas dasar merupakan segmen jalan pada suatu kondisi yang telah ditentukan pada sebelumnya (kondisi lingkungan, volume lalu lintas dan geometrik jalan). Sedangkan segmen jalan adalah panjang jalan yang

mempunyai karakteristik yang sama pada seluruh panjangnya. Tabel yang digunakan untuk perhitungan kapasitas dasar antara lain:

**Tabel 2.3 Kapasitas dasar pada jalan luar kota
2 lajur2 arah tak terbagi (2/2 UD)**

Tipe alinyemen	Kapasitas dasar total dua arah (smp/jam/lajur)
Datar	3100
Bukit	3000
Gunung	2900

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal 6-65.

Penggolongan tipe medan/alinyemen sehubungan dengan topografi daerah yang dilewati jalan, medan dibagi atas 3 jenis yang dibedakan oleh besarnya kemiringan medan dalam arah yang kira-kira tegak lurus as jalan.

Tipe alinyemen adalah gambaran kemiringan daerah yang dilalui jalan dan ditentukan oleh naik/turun lengkung vertikal dan jumlah lengkung horisontal sepanjang jalan. Untuk menentukan lengkung horisontal dan lengkung vertikal dipakai rumus sebagai berikut :

→ Alinyemen vertikal

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{Panjang Jalan}} \quad \text{..(m/km)Pers. 2.1}$$

→ Alinyemen horisontal

$$\frac{\sum \Delta}{360} \times 2\pi \text{rad} \\ \frac{\quad}{\sum \text{Panjang Jalan}} \quad \text{(rad/km)..... Pers. 2.2}$$

Pengelompokan medan dan kemiringan medan yang terjadi pada tabel 2.4.

Tabel 2.4 Pembagian Tipe Alinyemen

Tipe Alinyemen	Lengkung Vertikal (m/km)	Lengkung Horizontal (rad/km)
Datar	<10	<1.0
Bukit	10-30	1.0-2.5
Gunung	>30	>2.5

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal 6-23.

2.2.2 Faktor Penyesuaian Kapasitas Lebar Jalur Lalu Lintas (FCw).

Menetapkan faktor penyesuaian akibat lebar jalur lalu lintas berdasar pada lebar efektif jalur lalu lintas (FCw). Dimana lebar jalur lalu lintas adalah lebar jalur jalan yang dilewati lalu lintas, tidak termasuk bahu jalan. Untuk menentukan faktor penyesuaian akibat lebar jalur lalu lintas berdasarkan pada lebar efektif jalur lalu lintas (FCw) berdasarkan tabel 2.5.

Tabel 2.5 Faktor penyesuaian kapasitas akibat Lebar jalur lalu lintas (FCw)

Tipe Jalan	Lebar Efektif Jalur Lalu Lintas / Wc	FCw
	Total kedua arah	
	5	0,69
	6	0,91
Dua Lajur tak Terbagi (UD2/2)	7	1,00
	8	1,08
	9	1,15
	10	1,21
	11	1,27

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal6-66

2.2.3 Faktor Penyesuaian Kapasitas Akibat Pemisah Arah (FCsp).

Pemisah arah adalah pembagian arah arus pada jalan dua arah dinyatakan presentase dari arah arus total

masing – masing arah. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas pemisah arah berdasarkan pada tabel 2.6.

Tabel 2.6 Faktor penyesuaian kapasitas akibat pemisah arah (FCsp)

Pemisah arah SP % - %		50-50	55-45	60-40	65-35	70-30
FCsp	Dua Lajur 2/2	1.0	0,97	0,94	0,91	0,88
	Empat Lajur 4/2	1.0	0,975	0,95	0,925	0,90

Sumber : MKJI Tahun 1997 untuk jalan luar kota 6-67.

2.2.4 Faktor Penyesuaian Kapasitas Akibat Hambatan Samping (FCsf)

Hambatan samping adalah pengaruh kondisi kegiatan di samping ruas jalan yang memberi dampak pada arus lalu lintas, misalnya pejalan kaki, penghentian kendaraan umum atau kendaraan lainnya.

Tabel 2.7 Kelas Hambatan Samping

Kelas Hambatan Samping	Kode	Bobot Frekuensi Dari Kejadian (kedua sisi)	Kondisi Khas
Sangat rendah	VL	< 50	Pedesaan : pertanian / belum berkembang
Rendah	L	50 -150	Pedesaan : beberapa bangunan dan kegiatan samping jalan
Sedang	M	150 – 250	Kampung : kegiatan pemukiman
Tinggi	H	250 – 350	Kampung : beberapa kegiatan pasar
Sangat tinggi	VH	> 350	Hampir perkotaan : banyak pasar atau kegiatan niaga

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal 6-10.

Tabel 2.8 Faktor penyesuaian kapasitas akibat hambatan samping (FCsf)

Tipe Jalan	Kelas Hambatan Samping	Faktor penyesuaian akibat hambatan samping (FCsf)			
		Lebar bahu efektif			
		≤ 0.5	1.0	1.5	≥ 2.0
2/2 UD	VL	0.97	0.99	1.00	1.02
	L	0.93	0.95	0.97	1.00
	M	0.88	0.91	0.94	0.98
	H	0.84	0.87	0.91	0.95
	VH	0.80	0.83	0.88	0.93

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal 6-68.

2.2.5 Penentuan Kapasitas Pada Kondisi Lapangan

Kapasitas didefinisikan sebagai arus maksimum yang dapat dipertahankan per satuan jam yang melewati suatu titik di jalan dalam kondisi tertentu (sebagai contoh : geometrik, lingkungan, lalu lintas da lain-lain). Penentuan kapasitas pada kondisi lapangan diperoleh dengan persamaan 2.3.

(Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota hal 6-18).

$$C = C_o \times FC_w \times FC_{sp} \times FC_{sf} \dots \dots \dots \text{Pers. 2.3}$$

Dimana :

- C = Kapasitas
- C_o = Kapasitas dasar (smp/jam)
- FC_w = Faktor penyesuaian akibat lebar jalur lalu lintas
- FC_{sp} = Faktor penyesuaian akibat pemisahan arah
- FC_{sf} = Faktor penyesuaian akibat hambatan samping

2.2.6 Derajat Kejenuhan (DS)

Derajat kejenuhan dapat diperoleh dari pembagian arus lalu lintas dengan kapasitas kendaraan yang ada. Derajat kejenuhan ini diberi batasan = 0,75. Bila melebihi dari 0,75 maka dianggap jalan sudah tidak mampu lagi menampung arus lalu lintas. Jadi harus ada pelebaran jalan. Rumus yang digunakan :

$$DS = \frac{Q}{C} < 0,75 \dots \dots \dots \text{Pers 2.4}$$

$$Q = \text{LHRT} \times k \times \text{emp} \dots \dots \dots \text{Pers. 2.5}$$

Dimana :

- DS = *Degree of Saturated* (Derajat Kejenuhan)
 Q = Arus Lalu Lintas (smp/jam)
 C = Kapasitas
 k = Faktor volume lalu lintas jam sibuk Nilai normal = 0,11

- Menentukan faktor k.
 Faktor k adalah ratio antara arus jam rencana dan LHRT ditentukan sebesar 0,11.
- LHRT
 Adalah lalu lintas harian rata – rata tahunan dalam satuan kendaraan/jam, agar satuannya menjadi smp/jam dikalikan dengan nilai emp.
- Menentukan emp (ekivalen mobil penumpang)
 Adalah faktor dari tipe kendaraan dibandingkan terhadap kendaraan ringan sehubungan dengan pengaruh kepada kecepatan kendaraan ringan antara arus campuran.



Tabel 2.9 Ekvivalen Mobil Penumpang untuk jalan 2/2 UD

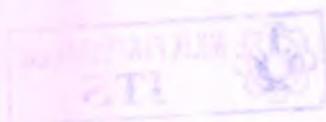
Tipe Alinyemen	Arus Total (kend/jam)	emp (ekivalen mobil penumpang)					
		MHV	LB	LT	MC		
					Lebar jalur lalin (m)		
				<6	6 - 8	>8	
Datar	0	1,2	1,2	1,8	0,8	0,6	0,4
	800	1,8	1,8	2,7	1,2	0,9	0,6
	1350	1,5	1,6	2,5	0,9	0,7	0,5
	>1900	1,3	1,5	2,5	0,6	0,5	0,4
Bukit	0	1,8	1,6	5,2	0,7	0,5	0,3
	650	2,4	2,5	5,0	1,0	0,8	0,5
	1100	2,0	2,0	4,0	0,8	0,6	0,4
	≥ 1600	1,7	1,7	3,2	0,5	0,4	0,3
Gunung	0	3,5	2,5	6,0	0,6	0,4	0,2
	450	3,0	3,2	5,5	0,9	0,7	0,4
	900	2,5	2,5	5,0	0,7	0,5	0,3
	≤ 1350	1,9	2,2	4,0	0,5	0,4	0,3

Sumber : MKJI 1997 untuk jalan luar kota 6-44

Untuk kendaraan berat menengah (MHV), Bus Besar (LB), Truck Besar (LT), sepeda motor (MC), dan kendaraan ringan/mobil penumpang selalu bernilai 1,00.

Derajat kejenuhan (Ds) perlu diketahui dalam perencanaan peningkatan jalan luar kota yang sudah ada.

- apabila $D_s > 0,75$ pada jam puncak maka jalan tersebut perlu diadakan pelebaran sedemikian rupa sehingga $D_s < 0,75$ hingga akhir umur rencana.
- Jalan Ponco - Jatirogo merupakan jalan yang menghubungkan Kabupaten Bojonegoro dengan Kabupaten Tuban, dengan demikian jalan tersebut bisa diklasifikasikan sebagai jalan kolektor.



2.3 Perencanaan Tebal Perkerasan Jalan

Perkerasan jalan merupakan suatu perkerasan yang dibangun diatas tanah dengan maksud untuk dapat menahan beban kendaraan atau lalu lintas, serta tahan terhadap perubahan cuaca yang terjadi. Konstruksi ini terdiri dari laoisan – lapisan yang mempunyai fungsi menerima beban lalu lintas dan menyebarkan lapisan yang dibawahnya hingga ketanah dasar.

Perencanaan perkerasan ini juga dapat dimaksud suatu sistem untuk perancangan perkerasan umumnya untuk kebutuhan perkerasan pada saat umur rencana berlangsung, untuk mempertahankan perkerasan agar berfungsi dengan baik.

Suatu perkerasan lentur dilihat baik apabila dapat menghasilkan dimensi konstruksi yang kecil dengan biaya yang murah dan mempunyai masa pemakaian yang cukup lama. Untuk memenuhi hal tersebut, perencanaan harus didukung data-data yang obyektif dan akurat.

2.3.1 Umur Rencana

Umur Rencana merupakan jumlah waktu dalam tahun yang dihitung dari sejak jalan tersebut dibuka untuk lalu lintas sampai diperlukan perbaikan berat atau perlu diberi lapis ulang. Umur rencana untuk jenis perkerasan lentur (flexible pavement) berdasarkan Metode Analisa Komponen dari Bina Marga adalah 5 sampai 10 tahun.

Pemeliharaan perkerasan jalan harus di lakukan selama umur rencana. Umur rencana untuk perkerasan lentur pada peningkatan jalan Ponco-jatirogo direncanakan selama 10 tahun. Jika umur rencana lebih besar 10/20 tahun maka perkerasan tersebut sudah tidak lagi efisien dan ekonomis karena perkembangan lalu lintas dari tahun ketahun semakin besar.

2.3.2 Data Lalu Lintas

Untuk merencanakan jalan maka diperlukan data mengenai lalu lintas yang melalui jalan tersebut. Lalu lintas yang melalui jalan harus diperkirakan jumlahnya pada saat umur rencana. Hal ini bertujuan agar jalan yang direncanakan dapat berfungsi sesuai dengan kelas fungsinya selama umur jalan yang direncanakan.

LHR (Lalu Lintas Harian Rata-Rata) adalah jumlah rata-rata lalu lintas kendaraan beroda empat atau lebih yang dicatat selama 24 jam untuk kedua arah.

Untuk meramalkan jumlah keadaan pada saat umur rencana dapat menggunakan persamaan :

$$F = P \times (1 + i)^n \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.6}$$

Keterangan :

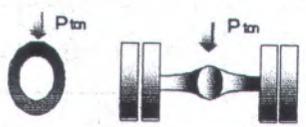
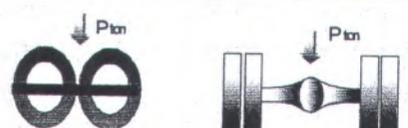
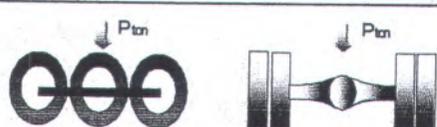
- F = Jumlah kendaraan saat umur rencana
- P = Jumlah kendaraan saat sekarang
- i = Faktor pertumbuhan
- n = Umur rencana jalan

2.3.3 Angka Ekivalen (E) Beban Sumbu Kendaraan

Angka ekivalen (E) beban sumbu adalah: angka yang menunjukkan jumlah lintasan dari sumbu tunggal seberat 8.16 ton (beban standar) yang akan menyebabkan kerusakan yang sama atau penurunan indeks permukaan yang sama apabila kendaraan lewat satu kali.

Karena beban sumbu kendaraan mempunyai nilai yang beraneka ragam maka beban sumbu tunggal seberat 8,18 ton (1800 lbs), sehingga dapat dihasilkan besaran ekivalen yang sesuai dengan aturan yang ada. Besar Ekivalen (E) beban sumbu kendaraan dapat dirumuskan seperti pada tabel berikut :

Tabel 2.10 Rumus untuk Ekvivalen Beban Sumbu

Jumlah Sumbu	Konfigurasi Sumbu	Rumus
Tunggal		$\left(\frac{P}{8.16}\right)^4$
Tandem/Ganda		$0.0863\left(\frac{P}{8.16}\right)^4$
Tridem		$0.0148\left(\frac{P}{8.16}\right)^{4.352}$

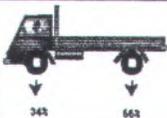
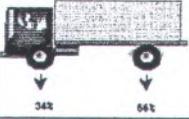
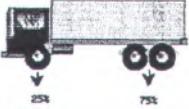
Konfigurasi sumbu tunggal mempunyai pengaruh yang sangat besar pada kerusakan jalan dibandingkan dengan sumbu ganda. Berikut adalah nilai ekivalen faktor kerusakan (EDF) untuk beberapa besar beban sumbu dan jenis kendaraan

Tabel 2.11 Angka Ekuivalen (E) Beban Sumbu Kendaraan

Beban Sumbu		Angka Ekuivalen	
Kg	Lb	Sumbu tunggal	Sumbu ganda
1.	2.205	0,0002	-
2.	4.409	0,0036	0,0003
3	6.614	0,0183	0,0016
4	8.818	0,0577	0,0050
5	11.023	0,1410	0,0121
6	13.228	0,2923	0,0251
7	15.432	0,5415	0,0466
8	17.637	0,9238	0,0794
8.16	18	10,000	0,0860
9	19.841	14,798	0,1273
10	22.046	22,555	0,1940
11	24.251	33,022	0,2840
12	26.455	46,770	0,4022
13	28.66	64,419	0,5540
14	30.864	86,647	0,7452
15	33.069	114,184	0,9820
16	35.276	147,815	12,712

Sumber : Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal 10

**Tabel 2.12 Komposisi Roda dan Unit Ekuivalen
8,16 ton Beban As Tunggal**

Konfigurasi Sumbu dan Type	Berat Kosong (Ton)	Berat Muatan Maksimum (Ton)	Berat Total Maksimum (Ton)	UE 18 KSAL KOSONG	UE 18 KSAL Maksimal	
1.1 MP	1.5	0.5	2	0.0001	0.0004	
1.2 BUS	3	6	9	0.0037	0.3006	
1.2L Truck	2.3	6	8.3	0.0013	0.2174	
1.2H Truck	4.2	14	18.2	0.0143	5.0264	
1.22 Truck	5	20	25	0.0044	2.7416	
1.2+2.2 Trailer	6.4	25	31.4	0.0085	4.9283	
1.2-2 Trailer	6.2	20	26.2	0.0192	6.1179	
1.2-22 Trailer	10	32	42	0.0327	10.183	

2.3.4 Jumlah Jalur dan koefisiensi distribusi kendaraan (C).

Jumlah jalur rencana merupakan salah satu jalur lalu lintas dari suatu ruas jalan raya yang menampung lalu lintas terbesar. Jika jalan tidak memiliki tanda batas jalur maka jumlah jalur ditentukan dari lebar perkerasan menurut daftar tabel 2.11.

Tabel 2.13 Jumlah Jalur kendaraan

Lebar perkerasan (L)	Jumlah Jalur (m)
$L < 5,5$ m	1 jalur
$5,5 \text{ m} \leq L \leq 8,25$ m	2 jalur
$8,25 \text{ m} \leq L \leq 11,25$ m	3 jalur
$11,25 \text{ m} \leq L \leq 15,00$ m	4 jalur
$15,00 \text{ m} \leq L \leq 18,75$ m	5 jalur
$18,75 \text{ m} \leq L \leq 22,00$ m	6 jalur

Sumber : *Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal 8*

Tabel 2.14 Koefisien Distribusi pada Lajur Rencana

Jumlah lajur	Kendaraan Ringan (Berat total < 5 ton)		Kendaraan Berat (Berat total > 5 ton)	
	1 Arah	2 Arah	1 Arah	2 Arah
1 lajur	1,00	1,00	1,00	1,00
2 lajur	0,60	0,50	0,75	0,50
3 lajur	0,40	0,40	0,50	0,475
4 lajur	-	0,30	-	0,450
5 lajur	-	0,25	-	0,425
6 lajur	-	0,20	-	0,400

Sumber : *Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal 9*

2. Menentukan berat masing – masing sumbu berdasarkan survey dari setiap jenis kendaraan.
3. Menentukan angka ekivalen dari setiap jenis kendaraan, merupakan jumlah angka ekivalen dari beban sumbu depan dan sumbu belakang.
4. Menentukan prosentase kendaraan yang berada pada jalur rencana, yaitu lajur dengan volume kendaraan berat terbesar. Dimana untuk prosentase kendaraan pada lajur rencana dapat ditentukan dengan menggunakan koefisien distribusi kendaraan (C) untuk kendaraan ringan dan berat yang lewat pada jalur rencana yang diberikan oleh Bina Marga.
5. Menentukan Lintas Ekivalen Permulaan (LEP) dan Lintas Ekivalen Akhir (LEA)
6. Menentukan lintas ekivalen selama umur rencana (AE18KSAL = accumulative 18 kips single axle load)

$$AE18KSAL = 365 \times LEP \times N \dots\dots\dots 2.12$$

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+R)^n + 2(1+R) \frac{(1+R^{n-1}) - 1}{R} \right] \dots\dots\dots 2.13$$

Dimana :

- | | |
|----------|---------------------------------------|
| AE18KSAL | = Lintas Ekivalen selama umur rencana |
| LEP | = Lintas Ekivalen awal umur rencana |
| N | = Faktor umur rencana |
| i | = perkembangan lalu lintas |
| n | = umur rencana |

2.3.6 Faktor Regional (FR)

Faktor Regional (FR) adalah faktor setempat yang menyangkut keadaan lapangan dan iklim, yang dapat mempengaruhi keadaan pembebanan, daya dukung tanah

dihitung dengan menggunakan persamaan sebagai berikut :

$$LET = \frac{LEP + LEA}{2} \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.9}$$

Dimana :

LET = Lintas Ekivalen Tengah
LEP = Lintas Ekivalen Permukaan
LEA = Lintas Ekivalen Akhir

- Lintas Ekivalen Rencana (LER) ialah suatu besaran yang dipakai dalam nomogram penetapan tebal perkerasan untuk menyatakan jumlah lintas ekivalen sumbu tunggal seberat 8,16 ton (18000 lb) pada jalur rencana. LET dapat dihitung dengan menggunakan persamaan sebagai berikut :

$$LER = LET \times FP \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.10}$$

$$FP = \frac{UR}{10} \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.11}$$

Dimana :

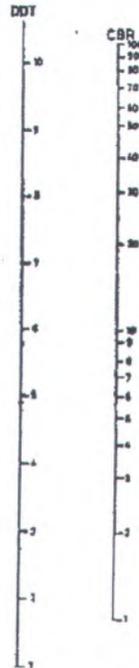
LER = Lintas Ekivalen Rencana
LET = Lintas Ekivalen Tengah
FP = Faktor Penyesuaian
UR = Umur Rencana

Berikut ini adalah langkah - langkah yang diperoleh untuk mendapatkan harga lintas ekivalen adalah :

1. Menentukan jumlah kendaraan dalam 1hari / 2arah / total lajur yang dibedakan menurut jenis kendaraan. Pada perencanaan tebal perkerasan, mobil penumpang kendaraan ringan (berat kosong < 1500 kg) tidak diperhitungkan. Hal sesuai dengan pengaruh beban kendaraan tersebut yang sangat kecil terhadap perkerasan jalan.

- a. Menentukan nilai CBR yang terrendah.
- b. Menentukan berapa banyak nilai CBR yang sama atau yang lebih besar dari masing – masing nilai CBR yang ada dan kemudian disusun mulai nilai CBR terkecil sampai terbesar.
- c. Untuk angka terbanyak diberi nilai 100%, sedangkan angka yang lain merupakan prosentase dari 100%.
- d. Membuat grafik hubungan antara harga CBR dan prosentase jumlah CBR.
- e. Harga CBR segmen adalah nilai pada keadaan 90%.

Untuk penyerderhaan ditetapkan sebuah parameter Daya Dukung Tanah yang dikoreksi secara empiris dengan berbagai nilai CBR tanah dasar. Korelasi nilai CBR dan DDT yang ditetapkan dalam bentuk nomogram seperti gambar 2.3.



Gambar 2.3 Korelasi DDT dengan CBR

2.3.8 Indeks Permukaan (IP)

Indeks Permukaan (IP) adalah suatu angka yang digunakan untuk menyatakan kerataan / kehalusan serta kekokohan permukaan jalan bertakaitan dengan tingkat pelayanan bagi lalu lintas yang lewat.

Indeks Permukaan diperkenalkan oleh AASHTO yang diperoleh dari pengamatan kondisi jalan, meliputi kerusakan-kerusakan seperti retak-retak, alur-alur, lubang-lubang, lendutan pada lajur roda, kekasaran permukaan dan lain sebagainya yang terjadi selama umur jalan tersebut.

Adapun beberapa nilai IP beserta artinya ialah seperti yang tersebut dibawah ini :

IP = 1,0 : menyatakan jalan dalam keadaan rusak berat sehingga sangat mengganggu lalu lintas kendaraan.

IP = 1,5 : tingkat pelayanan terendah yang masih mungkin (jalan tidak terputus).

IP = 2,0 : tingkat pelayanan rendah bagi jalan yang masih mantap.

IP = 2,5 : menyatakan permukaan jalan masih cukup stabil dan baik.

Penentuan indeks permukaan ada dua macam yaitu indeks indeks permukaan awal pada umur rencana (Ipo) dan indeks permukaan pada akhir umur rencana (Ipt) adalah sebagai berikut :

→ Indeks Permukaan Awal Umur Rencana (Ipo)

Dalam menentukan IP pada awal umur rencana perlu diperhatikan jenis lapis permukaan jalan (kerataan/ kehalusan serta kekokohan) pada awal umur rencana.

Tabel 2.16 Indeks Permukaan pada Awal umur Rencana (IPo)

Jenis Lapis Perkerasan	IPo	Roughness (mm/km)
LASTON	≥ 4	≤ 1000
	3,9 – 3,5	> 1000
LASBUTAG	3,9 – 3,5	≤ 2000
	3,4 – 3,0	> 2000
HRA	3,9 – 3,5	≤ 2000
	3,4 – 3,0	> 2000
BURDA	3,9 – 3,4	< 2000
BURTU	3,4 – 3,0	< 2000
LAPEN	3,4 – 3,0	≤ 3000
	2,9 – 2,5	> 3000
LATASBUM	2,9 – 2,5	
BURAS	2,9 – 2,5	
LATASIR	2,9 – 2,5	
JALAN TANAH	$\leq 2,4$	
JALAN KERIKIL	$\leq 2,4$	

Sumber : Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987,hal 13

→ **Indeks Permukaan Akhir Umur Rencana(Ipt)**

Untuk menentukan nilai IP pada akhir umur rencana perlu dipertimbangkan faktor-faktor klasifikasi fungsional jalan dan jumlah Lalu Lintas Rencana (LER)

Tabel 2.17 Indeks Permukaan pada Akhir Umur Rencana (IPt)

LER	Klasifikasi Jalan			
	lokal	kolektor	arteri	Tol
< 10	1,0-1,5	1,5	1,5 – 2,5	-
10 – 100	1,5	1,5 – 2,0	2,0	-
100 – 1000	1,5 – 2,0	2,0	2,0 – 2,5	-
> 1000	-	2,0 – 2,5	2,5	2,5

Sumber : Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal 13

2.3.9 Koefisien Kekuatan Relatif

Koefisien kekuatan relatif (a) dari masing – masing bahan dan kegunaannya sebagai lapisan permukaan, pondasi, pondasi bawah, ditentukan secara korelasi sesuai nilai Marshall Test (untuk bahan aspal), kuat tekan (untuk bahan yang distabilisasi dengan semen atau kapur), atau CBR (untuk bahan lapos pondasi atau pondasi bawah). Harga koefisien kekuatan relatif dapat dilihat pada tabel 2.16.

Tabel 2.18 Koefisien kekuatan relatif (a)

Koefisien kekuatan relatif			Kekuatan bahan			Jenis bahan
a1	a2	a3	MS (kg)	KT (kg/cm ²)	CBR (%)	
0.40			744			LASTON
0.35			590			
0.32			454			
0.30			340			
0.35			744			ASBUTON
0.31			590			
0.28			454			
0.26			340			
0.30			340			HRA Aspal Macadam Lapen(mekanis) Lapen (manual)
0.26			340			
0.25						
0.20						
	0.28		590			LASTON atas
	0.26		454			
	0.24		340			
	0.23					Lapen(mekanis) Lapen (manual)
	0.19					
	0.15			22		Stabilitas tanah dengan semen Stabilisasi tanah dengan kapur
	0.13			18		
	0.15			22		
	0.13			18		
	0.14				100	Batu pecah (A)
	0.13				80	Batu pecah (B)
	0.12				60	Batu pecah (C)
		0.13			70	Sirtu/Pitrum A
		0.12			50	Sirtu/Pitrum B
		0.11			30	Sirtu/Pitrum C
		0.10			20	Tanah/Lempung
		0.10			20	Kepasiran

Sumber : Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal 14-15

→ **Tebal minimum lapis perkerasan**

Untuk menentukan tebal perkerasan terlebih dulu harus diketahui tebal masing – masing lapis dalam (cm). D1, D2, D3 merupakan faktor pengali koefisien relatif dalam mencari tebal perkerasan. Perkiraan tebal perkerasan tergantung dari nilai minimum yang diberikan Bina Marga. Penentuan tebal minimum lapis perkerasan dapat dilihat pada table 2.16 dan 2.17.

Tabel 2.19 Tebal Minimum Lapis Permukaan

ITP	Tabal Minimum (cm)	Bahan
< 3.00	5	Lapisan pelindung : (bursa/burtu/burda)
3.00 – 6.70	5	Lapen/Aspal macadam, HRa, Asbuton, Laston
6.71 – 7.49	7.5	Lapen/Aspal macadam, HRa, Asbuton, Laston
7.50 – 9.99	7.5	Asbuton, Laston
> 10	10	Laston

Sumber : Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal15

Tabel 2.20 Tebal Minimum Lapis Pondasi

ITP	Tabal Minimum (cm)	Bahan
< 3.00	15	Batu pecah, stabilisasi tanah dengan semen, stabilisasi tanah dengan kapur.
3.00 – 7.49	20*	Batu pecah, stabilisasi tanah dengan semen, stabilisasi tanah dengan kapur.
	10	Laston atas
7.49 – 9.99	20	Batu pecah, stabilisasi tanah dengan semen, stabilisasi tanah dengan kapur, Pondasi macadam.
	15	Laston atas
9.99 – 12.14	20	Batu pecah, stabilisasi tanah dengan semen, stabilisasi tanah dengan kapur, Pondasi macadam.

> 12.25	25	Lapen, Laston atas Batu pecah, stabilisasi tanah dengan semen, stabilisasi tanah dengan kapur, Pondasi macada, Laston atas.
---------	----	--

Sumber : *Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur Metode Analisa Komponen Bina Marga 1987, hal16*

Catatan : * Batas 20 cm tersebut dapat diturunkan menjadi 15 cm bila untuk pondasi bawah digunakan material berbutir kasar.

Untuk nilai ITP bila digunakan pondasi bawah, maka tebal minimum adalah 10 cm.

2.3.10 Indeks Tebal Perkerasan (ITP)

Tebal perkerasan merupakan perkalian antara koefisien relatif dengan tebal masing – masing. Dapat ditulis dengan rumus :

$$ITP = a_1 \cdot D_1 + a_2 \cdot D_2 + a_3 \cdot D_3 \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.14}$$

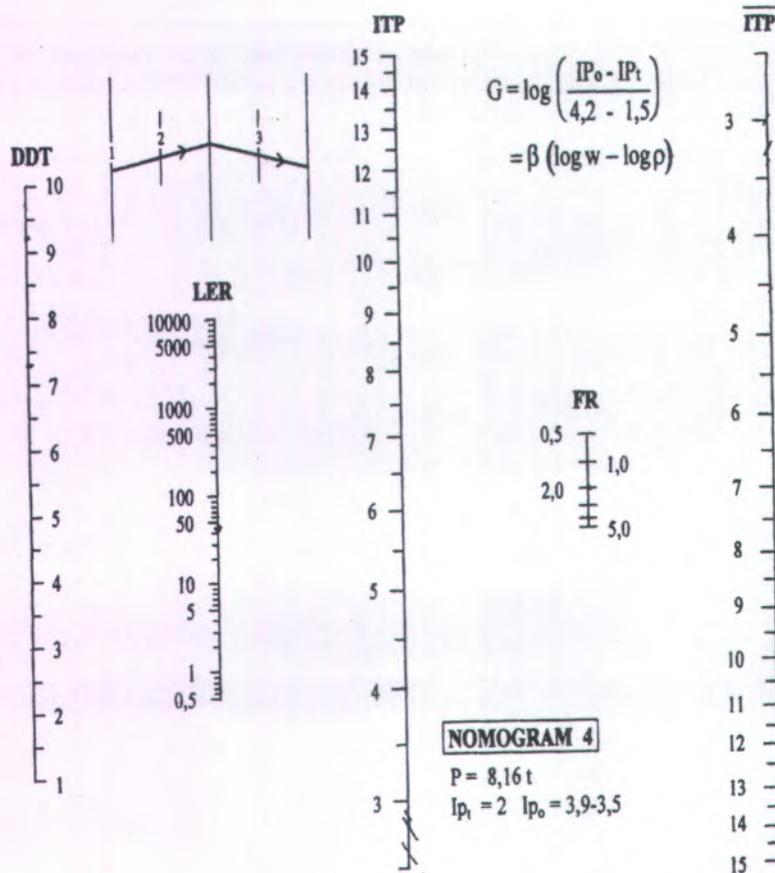
Keterangan:

ITP = Indeks tebal perkerasan

$A_{1,2,3}$ = Koefisien kekuatan relatif permukaan, lapis pondasi dan pondasi bawah.

$D_{1,2,3}$ = Tebal tiap-tiap lapisan

Indeks Tebal Perkerasan (ITP) adalah suatu angka yang berhubungan dengan penentuan tebal perkerasan jalan yang nilainya didapat dengan nomogram.



Gambar 2.4 : Nomogram 4 untuk I_{pt} = 2 dan I_{po} = 3,9-3,5

2.4 Perencanaan Tebal Lapis Tambahan (Overlay)

Tujuan utama dari perencanaan tebal lapisan tambahan (overlay) adalah untuk meningkatkan atau untuk memperpanjang umur pelayanan jalan raya. Lapisan tambahan ini dilakukan pada jalan yang sudah tidak berfungsi sebagai mana mestinya atau kurang memenuhi syarat.

Metode yang digunakan dalam perencanaan proyek ini adalah metode Bina Marga 01/MN/B/1983 adalah untuk mengetahui struktural konstruksi perkerasan jalan lama dengan menggunakan alat Benkleman Beam sebagai surveynya. Survey dengan menggunakan alat Benkleman Beam terdapat faktor – faktor yang mempengaruhi data antara lain :

- a. Jenis perkerasan jalan
 Jenis konstruksi permukaan jalan berpengaruh pada :
 → Letak survey dari jumlah alat Benkleman Beam yang digunakan.
 → Besar ledutan balik akibat beban AE 18 KSAL.
 Pengukuran suhu pada factor penyesuaian
- b. Data lalu lintas
 Data lalu lintas kendaraan terdiri dari lalu lintas kendaraan ringan, kendaraan berat, kendaraan tidak bermotor.
- c. Beban truck
 Beban truck yang digunakan pada survey mempengaruhi harga lendutan, dimana beban truck 8,16 ton, jika beban truck tidak memenuhi syarat harus dikoreksi dengan faktor koreksi beban.
- d. Musim
 Musim dan lingkungan mempengaruhi hasil survey. Survey pada musim hujan menghasilkan lendutan lebih tinggi dibandingkan survey pada musim kemarau. Dimana diperlukan factor koreksi sebagai penyesuaian yang terlihat pada table.

Tabel 2.21 Faktor koreksi untuk Benkleman Beam

Faktor koreksi (Fe)	Kondisi survey
0,9 – 1,0	Survey dilakukan pada lokasi yang kondisi drainasenya jelek dan akan dibuat lebih baik setelah survey.

1,0	Survey dilakukan pada musim kemarau dan lokasi survey berada pada daerah dengan muka air tanah tinggi.
1,0 – 1,15	Survey dilakukan pada awal musim kemarau atau musim penghujan.
1,15	Survey dilakukan pada musim kemarau

Sumber : Manual Pemeriksaan perkerasan Jalan dengan alat Benkelman Beam No.01/mn/b/1983

2.4.1 Faktor keseragaman untuk lendutan balik

Setelah mendapatkan data Benkleman Beam Test, maka data lendutan balik yang kurang seragam perlu diseragamkan, dengan menggunakan rumus :

Dimana :

$$Fk = \frac{S}{\bar{d}} \times 100\% \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.15}$$

$$S = \sqrt{\frac{n(\sum d^2) - (\sum d)^2}{n(n-1)}} \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.16}$$

$$\bar{d} = \frac{\sum d}{n} \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.17}$$

Keterangan :

- Fk = Faktor keseragaman
- S = Standar Deviasi
- \bar{d} = Lendutan balik rata – rata
- n = Jumlah titik pemisah dalam segmen
- $\sum d$ = Jumlah lendutan balik

Tabel 2.22 Faktor Keseragaman

Nilai FK	Keadaan
< 15 %	Sangat seragam
15 % - 20 %	Seragam
20 % - 25 %	Baik
25 % - 30 %	Cukup
30 % - 40 %	Jelek
> 40 %	Tidak Seragam

Sumber : Manual Pemeriksaan perkerasan Jalan dengan alat Benkelman Beam No.01/mn/b/1983

Besarnya lendutan balik segmen yang mewakili seksi jalan Untuk masing – masing fungsi jalan :

$$\rightarrow \text{Jalan arteri/tol } D = \bar{d} + 2 \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.18}$$

$$\rightarrow \text{Jalan kolektor } D = \bar{d} + 1.64 \text{ s.} \dots\dots\dots \text{Pers 2.19}$$

$$\rightarrow \text{Jalan lokal } D = \bar{d} + 1.28 \text{ s.} \dots\dots\dots \text{Pers 2.20}$$

2.4.2 Faktor Umur Rencana

faktor umur rencana dapat diketahui dengan rumus:

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+R)^n + 2(1+R) \frac{(1+R^{n-1}) - 1}{R} \right] \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.21}$$

Keterangan :

N = Faktor umur rencana

R = Perkembangan lalu lintas (%)

N = umur rencana

Tabel 2.23 Hubungan Faktor Umur Rencana dengan Perkembangan Lalu Lintas

N \ R	R					
	2%	4%	5%	6%	8%	10%
1 tahun	1.01	1.02	1.02	1.03	1.04	1.05
2 tahun	2.04	2.08	2.10	2.12	2.16	2.21
3 tahun	3.09	3.18	3.23	2.30	3.38	3.48
4 tahun	4.16	4.33	4.42	4.5	4.69	4.87
5 tahun	5.25	5.53	5.66	5.30	6.10	6.41
6 tahun	6.37	6.77	6.97	7.18	7.63	8.10
7 tahun	7.51	8.06	8.35	8.65	9.28	9.96
8 tahun	8.70	9.51	9.62	10.20	11.05	12.00
9 tahun	9.85	10.19	11.30	11.84	12.99	14.26
10 tahun	11.05	12.25	12.90	13.60	15.05	16.73
15 tahun	17.45	20.25	22.15	23.90	28.30	33.36
20 tahun	24.55	30.40	33.90	37.95	47.70	60.20

Sumber : Manual Pemeriksaan perkerasan Jalan dengan alat Benkelman Beam No.01/mn/b/1983

2.4.3 Jumlah Lalu Lintas Secara Akumulatif Selama Umur Rencana

lalu lintas secara akumulatif selama umur rencana dapat diketahui dengan rumus :

Dimana :

$$AE\ 18\ KSAL = 365 \times \sum UE\ 18\ KSAL \dots\dots\dots Pers\ 2.22$$

Keterangan :

AE 18 KSAL = Accumulatif Equivalent 18 Kip Single axle Load

UE 18 KSAL = Unit Equivalent Single axle Load

N = Faktor umur rencana yang sesuai dengan perkembangan lalu lintas

M = Jumlah masing – masing jenis kendaraan

Tabel 2.24 Hubungan AE 18 KSAL dan Lebar Perkerasan

Lebar perkerasan (m)	AE 18 KSAL
1.00 – 4.00	100% 365 N (ITN _{kr} + ITN _{kb})
4.00 – 7.00	50% 365 N (ITN _{kr} + ITN _{kb})
8.00 – 10.00	365 N (45% ITN _{kr} + 45 ITN _{kb})
11.00 – 16.00	365 N (30% ITN _{kr} + 40 ITN _{kb})
17.00	365 N (80% ITN _{kr} + 40 ITN _{kb})

Sumber : Manual Pemeriksaan perkerasan Jalan dengan alat Benkelman Beam No.01/mn/b/1983

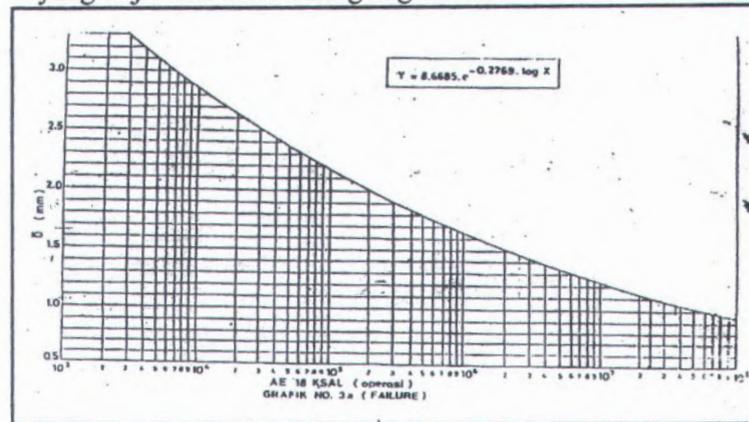
Keterangan :

ITN_{kr} = Jumlah kendaraan ringan

ITN_{kb} = Jumlah kendaraan berat

2.4.4 Lendutan Balik yang Diijinkan

Untuk mendapatkan tebal lapisan yang aman maka perencanaan harus didasarkan pada lendutan balik yang diijinkan. Lendutan balik yang diijinkan diperoleh dari hubungan grafik antara AE 18 KSAL dengan lendutan balik yang diijinkan. Sesuai dengan gambar.

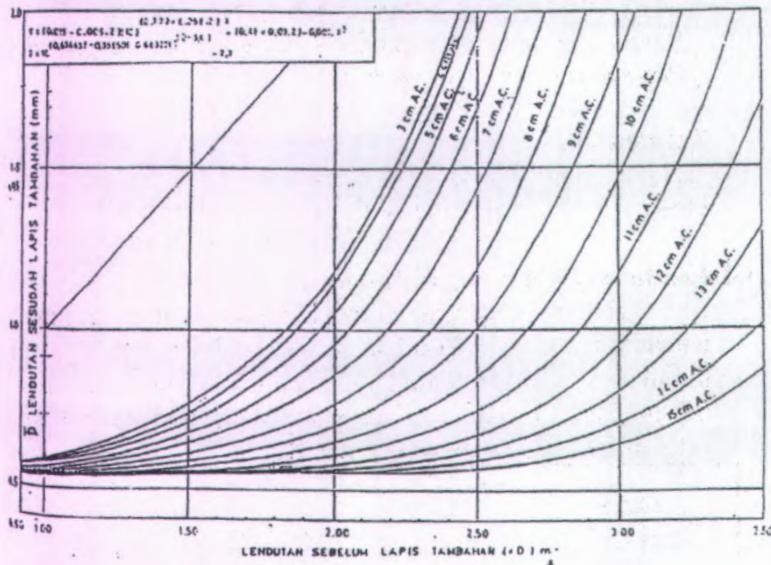


Gambar 2.5 Grafik Lendutan Balik yang Diijinkan



2.4.5 Tebal Lapisan Tambahan

Berdasarkan Lendutan balik yang ada dapat ditentukan tebal lapis tambahan yang nilai lendutan baliknya tidak boleh melebihi lendutan balik yang diijinkan. Untuk menentukan tebal lapisan tambahan digunakan grafik tebal lapisan tambahan.



2.4.6 Jenis – Jenis Kerusakan Jalur Lalu Lintas

I. RETAK

- a) Jenis kerusakan : Retak halus
 Bentuk/sifat/Tingkatan : • Lebar celah ≤ 3 mm
 • Penyebaran setempat / luas
 • Meresapkan air
 • Akan berkembang menjadi
- Penyebab : • Bahan perkerasan kurang baik

- b) Jenis kerusakan
Bentuk/sifat/Tingkatan
- Pelapukan permukaan Air tanah
 - Tanah dasar dan atau bagian perkerasan dibawah lapisan permukaan kurang stabil
 - : Retak kulit buaya
 - : • Lebar celah ≥ 3 mm
 - Saling berangkai membentuk kotak-kotak kecil yang menyerupai kulit buaya
 - Meresapkan air
 - Akan berkembang menjadi lubang akibat pelepasan butir butiran
- Penyebab :
- Sokong dari samping kurang baik
 - Pelapukan permukaan Air tanah
 - Tanah dasar dan atau bagian perkerasan dibawah lapisan permukaan kurang stabil
- c) Jenis kerusakan
Bentuk/sifat/Tingkatan
- : Retak pinggir
 - : • Memanjang dengan atau tanpa cabang yang mengarah ke bahu dan terletak dekat bahu meresapkan air
 - Akan berkembang menjadi besar yang diikuti pelepasan butir butiran pada tepi retak
- Penyebab
- : • Sokong dari samping kurang baik

- Bahan di bawah retak pinggir kurang baik
 • Penyusutan tanah
 • Drainase kurang baik
- d) Jenis kerusakan : Retak pertemuan perkerasa dan bahu
 Bentuk/sifat/Tingkatan : • Memanjang dan terjadi pada bahu aspal
 • Meresapkan air
 ▪ Akan berkembang menjadi besar yang diikuti pelepasan butir butiran pada tepi retak
 Penyebab : • Permukaan bahu lebih tinggi dari permukaan perkerasan
 • Penurunan bahu
 • Penyusutan bahan baku dan atau bahan perkerasan
 • Roda kendaraan berat yang menginjak bahu
- e) Jenis kerusakan : Retak sambungan jalan
 Bentuk/sifat/Tingkatan : • Memanjang dan terletak pada sambungan dua jalur lalu lintas
 • Meresapkan air
 • Diikuti pelepasan butir butiran pada tepi retak akan bertambah lebih lebar
 Penyebab : • Ikatan sambungan kurang baik
- f) Jenis kerusakan : Retak sambungan pelebaran
 Bentuk/sifat/Tingkatan : • Memanjang dan terletak pada sambungan antara

- perkerasan lama dengan jalan lama
- Meresapkan air
 - Diikuti pelepasan butir butiran pada tepi retak akan bertambah lebih lebar
- Penyebab :
- Ikatan sambungan kurang baik
 - Perbedaan kekuatan jalan pelebaran dengan jalan lama
- g) Jenis kerusakan : Retak refleksi
Bentuk/sifat/Tingkatan :
- Memanjang/ diagonal/ melintang/ kotak
 - Terjadi pada lapis tambahan yang menggambarkan pola retak perkerasan dibawah
 - Meresapkan air
 - Diikuti pelepasan butir butiran pada tepi retak akan bertambah lebih lebar
- Penyebab :
- Pergerakan vertical/ horizontal dibawah lapis tambahan sebagai akibat perubahan kadar air pada tanah datar yang ekspansif
- h) Jenis kerusakan : Retak susut
Bentuk/sifat/Tingkatan :
- Saling bersambunagn membentuk kotak besar dengan sudut tajam
 - Meresapkan air
 - Diikuti dengan pelepasan butiran pada tepi retak sehingga timbul lubang

- Penyebab : • Perubahan volume perkerasan yang mengandung terlalu banyak aspal dengan penetrasi rendah
- i) Jenis kerusakan : Retak selip
Bentuk/sifat/Tingkatan : • Berbentuk lengkung menyerupai bulan sabit
• Meresapkan air
• Diikuti dengan pelepasan butiran pada tepi retak sehingga berkembang menjadi lubang
- Penyebab : • Lapis pengikat kurang berfungsi
• Agregat halus (pasir) terlalu banyak
• Lapis permukaan kurang padat
- II. CACAT PERMUKAAN**
- a. Jenis kerusakan : Lubang
Bentuk/sifat/Tingkatan : • Seperti mangkok
• Mengurangi kenyamanan
• Menampung/meresapkan air
• Membahayakan pengguna jalan
• Berkembang menjadi lubang yang semakin dalam
- Penyebab : • Aspal kurang (kurus)
• Butir halus terlalu banyak atau terlalu sedikit
• Agregat pengunci kurang
• Drainase kurang baik

- Lapis permukaan terlalu tipis
 - b) Jenis kerusakan : Pelepasan butiran
 - Bentuk/sifat/Tingkatan : • Luas
 - Mengurangi kenyamanan
 - Menampung/meresapkan air
 - Permukaan kasar
 - Berkembang menjadi lubang
 - Penyebab : • Pematatan kurang
 - Agregat kotor atau lunak
 - Aspal kurang
 - Pemanasan campuran terlalu tinggi
 - c) Jenis kerusakan : Pengelupasan lapisan permukaan
 - Bentuk/sifat/Tingkatan : • Merata / luas
 - Berkembang menjadi lubang
 - Penyebab : • Ikatan antara lapis permukaan dan tapi dibawahnya kurang
 - Lapis permukaan terlalu tipis
- III. PENGAUSAN**
- Jenis kerusakan : Pengausan
 - Bentuk/sifat/Tingkatan : • Permukaan licin luas
 - Membahayakan pengguna jalan
 - Penyebab : • Agregat tidak tahan aus terhadap roda kendaraan
 - Bentuk agregat bulat dan Licin

2.5 Kontrol Geometrik

Dalam perencanaan jalan raya perlu dipertimbangkan aspek kenyamanan. Untuk itu perlu dilakukan kontrol terhadap geometrik jalan yang direncanakan untuk mengetahui jenis geometrik yang pantas untuk dilaksanakan. Umumnya geometrik pada jalan raya terbagi menjadi dua yakni :

1. Alinyemen Horizontal
2. Alinyemen Vertikal

2.5.1 Alinyemen Horizontal

Alinyemen Horizontal adalah suatu proyeksi sumbu jalan pada bidang horizontal. Alinyemen horizontal terdiri dari bagian lurus dan bagian lengkung (tikungan) yang berfungsi mengimbangi gaya sentrifugal yang diterima oleh kendaraan saat melaju dengan kecepatan tertentu, V_r . Kecepatan rencana diperlukan untuk menentukan jari-jari dari lengkung yang diterapkan pada jalan yang akan dibangun. Akan tetapi berdasarkan pertimbangan peningkatan jalan dikemudian hari sebaiknya hindari merencanakan alinyemen horisontal jalan dengan mempergunakan radius minimum yang menghasilkan lengkung tertajam. Radius minimum didapat dengan menggunakan rumus :

Dimana :

$$R_{\min} = \frac{V_r^2}{127 (e_{\max} + f)} \quad \dots\dots\dots \text{Pers.2.23}$$

Keterangan :

- R_{\min} = Jari-jari minimum (meter)
 V_r = Kecepatan rencana (km/h)
 e_{\max} = superelevasi maksimum (%)
 f = Koefisien gesek, untuk perkerasan lentur

Tabel 2.25 Harga R Min dan D maks untuk Beberapa Kecepatan Rencana

Kecepatan Rencana	e maks (m/m')	f (maks)	R Min (perhitungan)	R Min Design (m)	D Maks Design (°)
40	0,1	0,166	47,363	47	30,48
	0,08		51,213	51	28,09
50	0,1	0,160	75,858	76	18,85
	0,08		82,192	82	17,47
60	0,1	0,153	112,041	111	12,79
	0,08		121,659	122	11,74
70	0,1	0,147	156,522	157	9,12
	0,08		170,343	170	8,43
80	0,1	0,140	209,974	210	6,82
	0,08		229,062	229	6,25
90	0,1	0,128	280,350	280	5,12
	0,08		307,371	307	4,67
100	0,1	0,115	366,233	366	3,91
	0,08		403,796	404	3,55
110	0,1	0,103	470,497	470	3,05
	0,08		522,058	522	2,74
120	0,1	0,090	596,769	597	2,4
	0,08		666,975	667	2,15

Sumber : Dasar-Dasar Perencanaan Geometrik Jalan, Silvia Sukirman, hal 76

► **Bentuk-Bentuk Lengkung Horizontal**

Ada dua bentuk lengkung horizontal yaitu

- Lengkung Full Circle (FC)
- Lengkung Spiral-Circle-Spiral (S-P-S)

1. Lengkung Full Circle(FC)

Bentuk Lengkung ini digunakan pada tikungan yang mempunyai jari-jari besar dan sudut tangent yang relatif kecil. Rumus-rumus yang dipergunakan dalam perencanaan lengkung Full Circle.

Dimana :

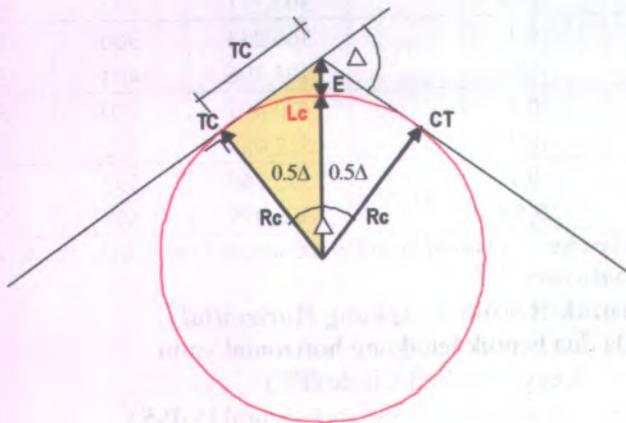
$$T_c = R_c \cdot \tan (1/2 \Delta) \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.24}$$

$$E_c = T_c \cdot \text{tg} 0.25 \Delta \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.25}$$

$$L_c = (\Delta \pi / 180) R_c \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.26}$$

Keterangan :

- Δ = Sudut Tangent ($^{\circ}$)
 R_c = Jari-jari lingkaran (m)
 E_c = Jarak titik sudut dengan busur lingkaran (m)
 L_c = Panjang Bagian Lengkung (m)
 PI = Point of Intersection (Perpotongan kedua garis tangent)
 T_c = Tangent circle, titik peralihan dari lurus ke bentuk circle
 CT = Circle Tangent, titik peralihan dari bentuk circle ke lurus



Gambar 2.7 Lengkung Full Circle

2. Lengkung Spiral-Circle-Spiral (S-C-S)

Pada lengkung S-C-S ini dikenal dengan lengkung peralihan (L_s). Yaitu lengkung yang disisipkan diantara bagian lurus jalan dan bagian lengkung jalan berjari-jari tetap R . Bentuk lengkung ini dipakai bila jari-jari lebih kecil dari batas yang ditentukan untuk bentuk Full Circle. Selain itu jari-jari yang diambil harus sesuai dengan kecepatan rencana. Rumus-rumus yang digunakan dalam perencanaan lengkung Spiral-Circle-Spiral :

$$\theta_s = \frac{L_s \cdot 90}{\pi R_c} \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.27}$$

$$\theta_c = \beta - 2\theta_s \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.28}$$

$$L_c = \frac{\theta_c}{360} \times 2\pi R_c \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.29}$$

$$L = L_c + 2L_s \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.30}$$

$$p = \frac{L_s^2}{6R_c} - R_c(1 - \cos \theta_s) \quad \dots\dots \text{Pers. 2.31}$$

Diperoleh p^*

$$p = p^* \times L_s \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.32}$$

$$k = L_s - \frac{L_s^3}{40R_c} - R_c \cdot \sin \theta_s \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.33}$$

Diperoleh k^*

$$k = k^* \times L_s \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.34}$$

$$E_s = (R_c + p) \sec \frac{1}{2} \Delta - R_c \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.35}$$

$$T_s = (R_c + p) \operatorname{tg} \frac{1}{2} \Delta + k \quad \dots\dots\dots \text{Pers. 2.36}$$

Keterangan :

X_s = Jarak titik T_s dengan S_c

Y_s = Jarak tegak lurus ke titik S_c pada lengkung

L_s = Panjang lengkung peralihan (TS-SC/CS-ST)

L_c = Panjang busur lingkaran (SC-CS)

T_s = Panjang tangen titik PI ke TS

E_s = Jarak PI ke busur lingkaran

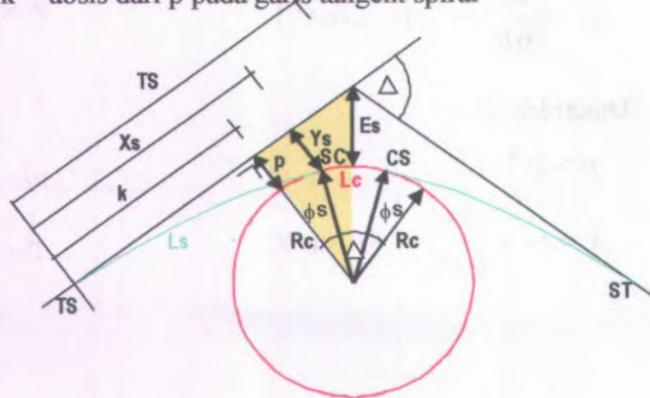
θ_s = Sudut lengkung spiral

Δ = Sudut Tangen

R_c = Jari-jari lingkaran

p = pergeseran tangen ke spiral

k = absis dari p pada garis tangen spiral



Gambar 2.8 Lengkung Spiral-Circle-Spiral

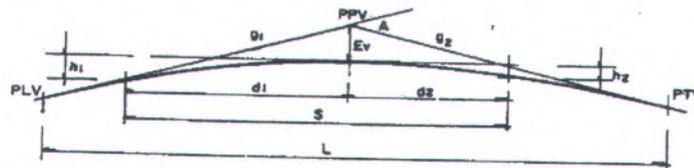
2.5.2 Alinyemen Vertikal

Alinyemen Vertikal merupakan perpotongan pada bidang vertikal dengan bidang permukaan jalan melalui sumbu jalan. Dalam Alinyemen vertikal kelandaian diasumsikan bernilai positif (+) jika pendakian dan negatif (-) jika penurunan yang ditinjau dari kiri.

a. Lengkung Vertikal Cembung

Pada lengkung cembung dibatasi berdasarkan jarak pandang, yakni :

1. Jarak pandang berada seluruhnya dalam daerah lengkung ($S < L$)



Gambar 2.9 Jarak Pandang pada lengkung vertikal cembung ($S < L$)

Persamaan untuk perhitungan lengkung ini sesuai dengan jarak pandang henti atau jarak pandang menyiap.

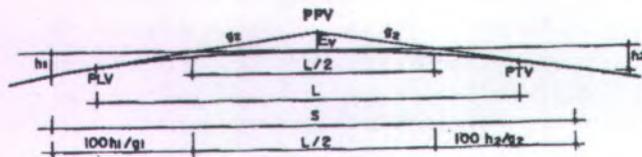
- Apabila digunakan jarak pandang henti, dimana $h_1 = 10$ cm dan $h_2 = 120$ cm, maka persamaan yang digunakan adalah :

$$L = \frac{AS^2}{100(\sqrt{2h_1} + \sqrt{2h_2})^2} \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.37})$$

$$L = \frac{AS^2}{399} \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.38})$$

2. Jarak pandang berada di luar dan di dalam daerah lengkung ($S > L$)





Gambar 2.10 Jarak Pandang pada lengkung vertikal cembung ($S > L$)

Seperti halnya perhitungan lengkung cembung dengan $S < L$ persamaan untuk perhitungan lengkung ini sesuai dengan jarak pandang henti atau jarak pandang menyiap.

- Apabila digunakan jarak pandang henti, dimana $h_1 = 10$ cm dan $h_2 = 120$ cm, maka persamaan yang digunakan adalah :

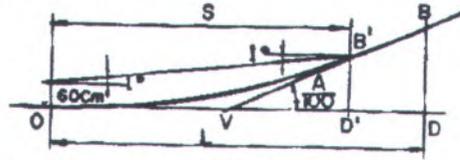
$$L = 2S - \frac{200(\sqrt{2h_1} + \sqrt{2h_2})^2}{A} \quad \text{..... (pers. 2.39)}$$

$$L = 2S - \frac{399}{A} \quad \text{..... (pers. 2.40)}$$

b. Lengkung Vertikal Cekung

Berbeda dengan lengkung vertikal cembung, lengkung vertikal cekung dipengaruhi jarak penyinaran lampu kendaraan. Pada perencanaan tinggi lampu yang digunakan adalah 60 cm dengan sudut peyebaran sinar sebesar 1° . Perhitungan lengkung vertikal cekung dihitung berdasarkan letak lampu dengan kendaraan dapat dibedakan dua keadaan.

1. Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $< L$

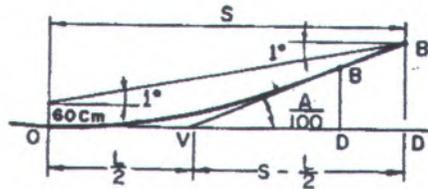


Gambar 2.12 Lengkung Vertikal Cekung dengan Jarak Pandang Penyinaran lampu depan $< L$

Dengan asumsi perencanaan yakni tinggi lampu 60 cm dan sudut penyebaran sinar sebesar 1° , maka :

$$L = \frac{AS^2}{120 + 3.50S} \dots\dots\dots(\text{pers. 2.41})$$

2. Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $> L$



Gambar 2.13 Lengkung Vertikal Cekung dengan Jarak Pandang Penyinaran Lampu Depan $> L$

Dengan asumsi perencanaan yang sama dengan persamaan diatas, untuk hal ini maka :

$$L = 2S - \frac{120 + 3.50S}{A} \dots\dots\dots(\text{pers. 2.42})$$

Tabel 2.26 Jarak Pandang Henti (J_h) minimum

Vr km/jam	120	100	80	60	50	40	30	20
J_h (m)	250	175	120	75	55	40	27	16

Tabel 2.27 Jarak Pandang Mendahului (J_d)

Vr km/jam	120	100	80	60	50	40	30	20
J_d (m)	800	670	550	350	250	200	150	100

Sumber : Tata cara Perencanaan Geometrik jalan antar kota,
Hal 21 - 22

2.6 PERENCANAAN DRAINASE

Saluran drainase jalan merupakan saluran yang dibuat di tepi jalan yang berfungsi menampung serta mengalirkan air dari permukaan jalan dan daerah sekitar jalan yang masih terdapat pada suatu catchment area. Dalam perencanaan drainase terdiri dari dua tipe, yaitu :

- Drainase permukaan
- Drainase bawah permukaan.

Adanya drainase permukaan dimaksudkan untuk menampung, mengalirkan dan membuang air hujan yang jatuh di permukaan perkerasan jalan agar tidak merusak konstruksi jalan yang ada. Fungsi dari drainase adalah :

1. Menjaga agar permukaan jalan selalu tampak kering terhadap air.
2. Menjaga kestabilan bahu jalan yang disebabkan oleh erosi.

Permuakaan yang baik pada perkerasan maupun drainase dibuat miring dengan tujuan agar air hujan dapat mengalir dari perkerasan jalan.

Tabel 2.28 Kemiringan melintang dan perkerasan bahu jalan

No.	Jenis Lapisan Permukaan Jalan	Kemiringan Melintang Normal (i)
1.	Beraspal, beton	2% - 3%
2.	Japat dan Tanah	4% - 6%
3.	Kerikil	3% - 6%
4.	Tanah	4% - 6%

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994, hal 5

Sedangkan kemiringan selokan samping ditentukan berdasarkan bahan yang digunakan. Hubungan antara bahan yang digunakan dengan kemiringan selokan samping arah memanjang yang dikaitkan erosi aliran, dapat dilihat tabel 2.38.

Tabel 2.29 Hubungan kemiringan selokan samping dan jenis material

Jenis Material	Kemiringan Selokan Samping
Tanah Asli	0 - 5
Kerikil	5 - 7,5
Pasanagan	7,5

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994 hal 7.

Sekema perencanaan drainase :

1. menentukan waktu kosentrasi
2. menentukan instensitas hujan.
3. menentukan koefisien pengaliran
4. menentukan debit aliran
5. menentukan dimensi saluran
 - menghitung dimensi saluran
 - menentukan penampang basah
 - menetukan jari-jari hidrolis
6. menghitung kemiringan saluran

2.6.1 Analisa Hidrologi

Ada beberapa hal yang perlu diperhitungkan pada analisa hidrologi.

a. Curah hujan

Merupakan tinggi hujan dalam satuan waktu yang dinyatakan dalam mm/hari. Dalam perencanaan drainase data curah hujan dipergunakan data curah hujan maksimum selama setahun. Jumlah data curah hujan minimal selama sepuluh (10) tahun terakhir.

b. Periode ulang hujan / Frekwensi hujan (T)

Merupakan suatu kemungkinan dimana terjadi atau terlampauinya tinggi hujan tertentu, Karakteristik hujan tertentu dapat menunjukkan periode ulang tertentu pula. Untuk perencanaan drainase tepi jalan periode hujan yang dipergunakan selama lima (5) tahun.

c. Waktu hujan (t)

Waktu hujan adalah lama terjadinya suatu periodik hujan. Lamanya curah hujan ditentukan berdasarkan hasil penyelidikan Van Breen, bahwa hujan harian terkonsentrasi selama 4 jam dengan jumlah hujan sebesar 90% dari hujan selama 24 jam.

d. Intensitas Curah Hujan

Intensitas hujan adalah banyaknya hujan yang jatuh pada periode tertentu biasanya dalam satuan mm/jam. Intensitas dipengaruhi oleh tiga poin sebelumnya, yakni curah hujan, periode ulang hujan, dan waktu hujan. Dalam SNI untuk menghitung intensitas hujan mempergunakan analisa distribusi frekwensi dengan persamaan sebagai berikut.

$$S_x = \sqrt{\frac{\sum (X_i - \bar{X})^2}{n}} \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.43})$$

$$X_t = \bar{x} + \frac{S_x}{S_n} (Y_t - Y_n) \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.44})$$

$$I = \frac{90\% \times X_t}{4} \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.45})$$

Keterangan :

- Sx = Standard deviasi
 Xt = Besar curah hujan untuk periode ulang T tahun
 (mm/jam)
 X = Tinggi hujan maksimum
 \bar{x} = Tinggi hujan maksimum komulatif rata-rata
 Yt = Variasi yang merupakan fungsi periode ulang
 Yn = Nilai berdasarkan jumlah data curah hujan (n)
 Sn = Standars deviasi yang merupakan fungsi n
 I = Intensitas hujan (mm/jam)

Tabel 2.30 Variasi Y_T

Periode Ulang (Tahun)	Variasi yang berkurang
2	0,3665
5	1,4999
10	2,2505
25	3,1985
50	3,9019
100	4,6001

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan
 Jalan SIN 03-3424-1994hal 16

Tabel 2.31 Nilai Y_N

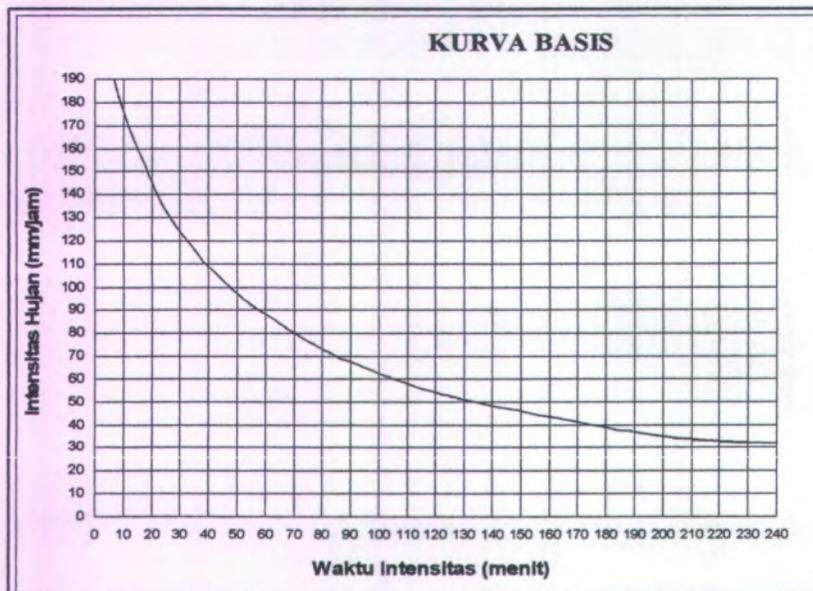
n	0	1	2	3	4	5	6
10	0,4952	0,4996	0,5035	0,5070	0,5100	0,5126	0,5157
20	0,5225	0,5252	0,5288	0,5283	0,5255	0,5309	0,5320
30	0,5352	0,5371	0,5380	0,5388	0,5402	0,5402	0,5410
40	0,5435	0,5422	0,5448	0,5453	0,5458	0,5453	0,5468
50	0,5485	0,5485	0,5493	0,5497	0,5501	0,5504	0,5508
60	0,5521	0,5534	0,5527	0,5530	0,5533	0,5535	0,5538
70	0,5548	0,5552	0,5555	0,5555	0,5557	0,5559	0,5561
80	0,5569	0,5570	0,5572	0,5574	0,5576	0,5578	0,5580
90	0,5566	0,5589	0,5589	0,5591	0,5592	0,5593	0,5595

Tabel 2.32 Nilai S_N

n	0	1	2	3	4	5	6
10	0,9496	0,9676	0,9833	0,9971	1,0095	1,0206	1,0316
20	0,0628	1,0695	1,0695	1,0811	1,0854	1,0915	1,0961
30	0,1124	1,1199	1,1199	1,1226	1,1255	1,1285	1,1313
40	0,1413	1,1435	1,1435	1,1480	1,1499	1,1519	1,1538
50	0,1607	1,1523	1,1523	1,1558	1,1557	1,1581	1,1596
60	0,1747	1,1759	1,1759	1,1782	1,1782	1,1803	1,1814
70	0,1899	1,1653	1,1653	1,1681	1,1690	1,1698	1,1906
80	0,1938	1,1945	1,1945	1,1959	1,1967	1,1973	1,1980
90	0,2007	1,2013	1,2020	1,2025	1,2032	1,2038	1,2044

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994 hal 16

Setelah memperoleh nilai I dari persamaan di atas, maka diplot pada kurva basis sehingga didapatkan kurva I rencana.



Gambar 2.14 Kurva Basis

e. Waktu konsentrasi (T_c)

Waktu konsentrasi adalah lama waktu yang dibutuhkan oleh aliran air untuk dapat mencapai suatu titik tertentu pada saluran drainase. Waktu konsentrasi dipengaruhi oleh kemiringan saluran, kecepatan aliran dan kondisi permukaan saluran. Dari ketiga hal tersebut, perhitungan waktu konsentrasi dihitung dengan menggunakan rumus berikut :

$$T_c = t_1 + t_2 \dots\dots\dots (\text{pers. 2.46})$$

Dimana :

$$t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times L_o \frac{nd}{\sqrt{s}} \right)^{0.167} \dots\dots\dots (\text{pers. 2.47})$$

$$t_2 = \frac{L}{60V} \dots\dots\dots (\text{pers. 2.48})$$

Keterangan :

- T_c = Waktu konsentrasi (menit)
- t_1 = waktu inlet (menit)
- t_2 = waktu aliran (menit)
- L_o = jarak dari titik terjauh ke fasilitas drainase (m)
- L = Panjang saluran (m)
- nd = Koefisien hambatan (lihat tabel)
- s = Kemiringan daerah pengaliran
- V = Kecepatan air rata-rata diselokan (m/dt)
(lihat tabel)

Tabel 2.33 Hubungan kondisi permukaan Tanah dengan koefisien hambatan

Kondisi Lapis Permukaan	nd
1. Lapisan semen dan aspal beton	0.013
2. Permukaan licin dan kedap air	0.020
3. Permukaan licin dan kokoh	0.100

4. Tanah dengan rumput tipis dan gundul dengan permukaan sedikit kasar	0.200
5. Padang rumput dan rerumputan	0.400
6. Hutan gundul	0.600
7. Hutan rimbun dan hutan gundul rapat dengan hamparan rumput jarang sampai rapat	0.800

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994 hal 17

Tabel 2.34 Kecepatan Aliran yang diizinkan berdasarkan jenis material

Jenis Bahan	Kecepatan aliran yang diizinkan (m/s)
Pasir halus	0.45
Lempung kepasiran	0.50
Lanau aluvial	0.60
Kerikil halus	0.75
Lempung kokoh	0.75
Lempung padat	1.10
Kerikil kasar	1.20
Batu-batu besar	1.50
Pasangan batu	0.60 - 1.80
Beton	0.60 - 3.00
Beton bertulang	0.60 - 3.00

Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994

f. Luas Daerah Pengaliran

Luas daerah pengaliran batsnya tergantung dari daerah pembebasan dan daerah sekelilingnya :

$$L = L_1 + L_2 + L_3 \quad \dots\dots\dots \text{pers.2.49}$$

$$A = L (L_1 + L_2 + L_3) \quad \dots\dots\dots \text{pers.2.50}$$

Dimana :

- L = Batas daerah pengaliran yang diperhitungkan
 L₁ = Ditetapkan dari as jalan bagian tepi perkerasan
 L₂ = Ditetapkan dari tepi perkerasan yang ada sampai bahu jalan
 L₃ = Tergantung dari keadaan daerah setempat dan panjang maximum 100 meter
 A = Luas daerah pengaliran

g. Intensitas Hujan Maksimum

Untuk mendapatkan intensitas hujan maksimum maka hasil perhitungan waktu konsentarsi diplotkan pada kurva basis rencana.

h. Menentukan Koefisien Pengaliran

Aliran yang masuk ke dalam saluran drainase berasal dari suatu catchment area di sekitar saluran drainase untuk menentukan koefisien pengaliran dipergunakan persamaan :

$$C = \frac{C_1 A_1 + C_2 A_2 + C_3 A_3 + \dots}{A_1 + A_2 + A_3 + \dots} \dots\dots\dots (\text{pers. 2.51})$$

Dimana :

- C₁, C₂, C₃ = Koefisien pengaliran yang sesuai dengan tipe kondisi permukaan
 A₁, A₂, A₃ = Luas daerah pengaliran yang diperhitungkan sesuai dengan kondisi permukaan.

Tabel 2.35 Hubungan kondisi permukaan tanah dan koefisien pengaliran

No.	Kondisi Permukaan Tanah	Koefisien Pengaliran (C)
1.	Jalan beton dan jalan beraspal	0,70 – 0,95
2.	Jalan kerikil dan jalan tanah	0,40 – 0,70
3.	Bahu jalan :	
	- Tanah berbutir halus	0,40 – 0,65
	- Tanah berbutir kasar	0,10 – 0,20
	- Batuan masif keras	0,70 – 0,85
	- Batuan masif lunak	0,60 – 0,75
4.	Daerah Perkotaan	0,70 – 0,95
5.	Daerah pinggir kota	0,60 – 0,70
6.	Daerah Industri	0,60 – 0,90
7.	Pemukiman Padat	0,40 – 0,60
8.	Pemukiman tidak padat	0,40 – 0,60
9.	Taman dan kebun	0,20 – 0,40
10.	Persawahan	0,45 – 0,60
11.	Perbukitan	0,70 – 0,80
12.	Pegunungan	0,75 – 0,90

Sumber : *Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan Jalan SIN 03-3424-1994 ha19*

Keterangan : Untuk daerah datar ambil C yang terkecil
Untuk daerah lereng ambil C yang terbesar

i. Debit Aliran

Debit aliran air adalah jumlah air yang mengalir masuk kedalam saluran tepi. Dari keseluruhan analisa hidrologi di atas, maka debit air yang melalui saluran drainase dapat dihitung dengan persamaan :

$$Q = \frac{1}{3.6} CIA \dots\dots\dots \text{(pers. 2.52)}$$

Dimana :

- Q = Debit air (m/detik)
- C = Koefisien pengaliran
- I = Intensitas hujan (mm/jam)
- A = Luas daerah pengaliran (km²)

2.6.2 Perencanaan Dimensi Saluran Drainase

Saluran tepi diperhitungkan sedemikian sehingga mampu untuk :

- Menampung dan mengalirkan air (hujan) yang berasal dari permukaan perkerasan jalan.
- Menampung dan mengalirkan air (hujan) yang berasal dari permukaan penguasaan jalan

Bentuk saluran tepi dipilih berdasarkan pertimbangan antara lain :

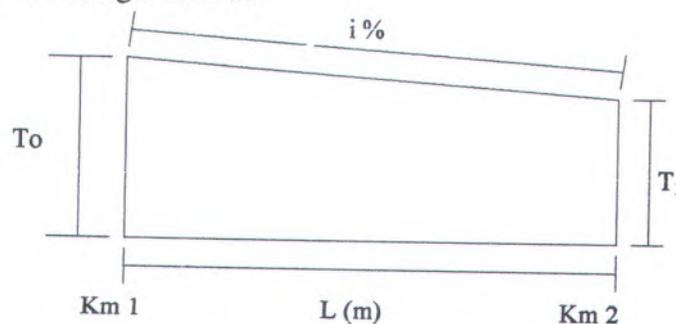
- Kondisi tanah dasar
- Kecepatan aliran
- Dalamnya kedudukan air tanah

Pada umumnya saluran tepi dibuat mengikuti kelandaian jalan. Pada keadaan dimana bagian – bagian jalan mempunyai alinyemen vertikal yang tajam ($\text{grade} \geq 5\%$) maka kecepatan aliran pada saluran tepi (dengan $\text{grade} \pm 5\%$) akan menjadi besar. Untuk menghindari tergerusnya saluran tepi oleh air, maka saluran tepi dibuat dari pasangan batu.

Yang perlu diperhatikan dalam perencanaan saluran tepi adalah :

- Kecepatan aliran dalam saluran tepi tidak boleh terlalu besar sebab akan menyebabkan penggerusan.
- Sebaliknya kecepatan aliran pun tidak boleh terlalu kecil sebab akan menyebabkan pengendapan pada dasar saluran tepi.

a. Kemiringan Saluran



Gambar 2.15 Kemiringan saluran

Kemiringan tanah ditempat dibuat saluran dengan ditentukannya dari hasil pengukuran di lapangan dan dihitung dengan rumus :

Rumus kemiringan lapangan :

$$i = \frac{t_1 - t_2}{L} \times 100\% \dots\dots\dots (\text{pers. 2.53})$$

Rumus kemiringan secara perhitungan :

$$V = \frac{1}{n} x R^{2/3} x i^{1/2}$$

$$i = \left(\frac{V \cdot n}{R^{2/3}} \right)^2 \dots\dots\dots (\text{pers. 2.54})$$

Dimana :

- i = kemiringan yang diizinkan
- t1 = tinggi tanah di bagian tertinggi (m)
- t2 = tinggi tanah di bagian terendah (m)
- V = kecepatan aliran (m/detik)
- n = Koefisien kekerasan Manning
- R = F/P = Jari-jari Hidrolik
- F = Luas penampang basah (m²)
- P = Keliling basah (m)

b. Jari -jari hidrolis (R)

$$R = \frac{A}{P} \dots\dots\dots (\text{pers. 2.55})$$

Dimana :

- R = Jari - jari hidrolis(%)
- A = Luas penampang basah (m²)
- P = Keliling basah (m)

- c. Hubungan antara debit aliran, kecepatan aliran dan luas penampang

$$Q = V \times Fd \quad \dots\dots\dots \text{pers. 2.56}$$

Dimana :

Q = Debit Aliran (m^3/detik)

V = Kecepatan Aliran (m/dt)

Fd = Luas Penampang saluran (m)

- Luas penampang pada saluran tepi berbentuk segi empat (FD)

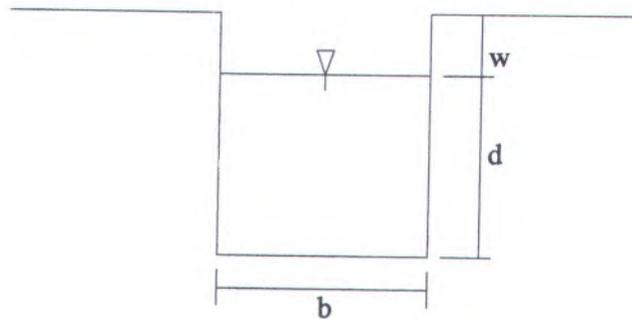
$$Fd = b \times d \quad \dots\dots\dots \text{pers. 2.57}$$

Dimana :

b = Lebar saluran (m)

d = kedalaman (m)

w = tinggi jagaan (m)



Gambar 2.16 luas penampang tepi bentuk segi empat

- Kecepatan Rata - Rata

$$V = \frac{1}{n} \cdot R^{2/3} \cdot i^{1/2} \quad \dots\dots\dots \text{pers 2.58}$$

Dimana :

V = kecepatan rata-rata (m/dt)

R = jari - jari hidrolis (%)

i = gradien Permukaan air

n = koefisien kekasaran Manning

- Hubungan antara debit aliran, kecepatan aliran, dan luas penampang

$$Q = V \times Fd \quad \dots\dots\dots \text{pers 2.45}$$

Dimana :

Q = debit aliran air (m³/dt)

V = kecepatan Aliran (m/dt)

Fd = luas penampang aliran

Tabel 2.36 Harga n Untuk Rumus Manning

No	Tipe Saluran	Harga n			
		Baik Sekali	Baik	Sedang	Jelek
SALURAN BATUAN					
1.	Saluran tanah, lurus teratur	0,017	0,020	0,023	0,025
2.	Saluran tanah dibuat dengan excavator	0,023	0,028	0,030	0,040
3.	Saluran pada dinding batuan, lurus teratur	0,020	0,030	0,033	0,035
4.	Saluran pada dinding batuan tidak lurus, tidak teratur.	0,035	0,040	0,045	0,045
5.	Saluran batuan diledakkan, ada tumbu-tumbuhan	0,025	0,030	0,035	0,040
6.	Dasar Saluran dari tanah, sisi saluran berbatu	0,028	0,030	0,033	0,035
7.	Saluran lengkung, dengan kecepatan rendah	0,020	0,025	0,028	0,030
SALURAN ALAM					
8.	Bersih, lurus, tidak berpasir, tidak berlubang	0,025	0,028	0,030	0,033
9.	Seperti no.8 tetapi ada timbunan atau kerikil	0,030	0,033	0,035	0,040
		0,033	0,035	0,040	0,045

10	Melengkung, bersih, berlubang dan berding pasir	0,040	0,045	0,050	0,055
11	Seperti no.10, dangkal, tidak teratur	0,035	0,040	0,045	0,050
12	Seperti no.10, berbatu dan ada tumbuhan	0,045	0,050	0,055	0,060
13	Seperti no.11, sebagian berbatu	0,050	0,060	0,070	0,080
14	Aliran pelan, banyak tumbuh-tumbuhan dan berlubang	0,075	0,100	0,125	0,150
15	banyak tumbuh-tumbuhan				
SALURAN BUATAN, BETON, ATAU BATU KALI					
16	Saluran pasangan batu, tanpa penyelesaian	0,025	0,030	0,033	0,035
17	Seperti no.16, dengan penyelesaian	0,017	0,020	0,025	0,030
18	Saluran beton	0,014	0,016	0,019	0,021
19	Saluran beton halus dan rata	0,010	0,011	0,012	0,013
20	Saluran beton pracetak dengan acuan baja	0,013	0,014	0,014	0,015
21	Saluran beton pracetak dengan acuan kayu	0,015	0,016	0,016	0,018

*Sumber : Tata Cara Perencanaan Drainase Permukaan
Jalan SIN 03-3424-1994 hal26-27*

2.7 Rencana Anggaran Biaya

Rencana anggaran Biaya merupakan taksiran biaya yang diperlukan dalam pembangunan suatu konstruksi. Perkiraan biaya tersebut didapat dengan menjumlahkan hasil perkalian antara harga satuan masing-masing pekerjaan. Perhitungan volume ini didasarkan pada perencanaan profil melintang (Cross section) dan profil memanjang (long section) sertya detail gambar. Data harga satuan pekerjaan dan koefisien diperoleh dai Dinas Pekerjaan Umum Bina Marga.

2.7.1 Volume Pekerjaan

Volume pekerjaan merupakan jumlah pekerjaan dalam suatu satuan. Untuk menghitung volume pekerjaan dapat dihitung dengan melihat pada gambar design baik long section ataupun cross section.

2.7.2 Harga Satuan Pekerjaan

Harga satuan pekerjaan merupakan hasil dari perhitungan bagian penunjang dari suatu pekerjaan antara lain bahan, peralatan, upah, tenaga kerja dan sebagainya yang dikalikan dengan koefisien pekerjaan.

BAB III METODOLOGI

3.1 Umum

Metodologi suatu perencanaan adalah cara dan urutan kerja suatu perhitungan untuk mendapatkan hasil dari pelebaran jalan, tebal perkerasan jalan, overlay dan dimensi saluran yang dibutuhkan.

Penyusunan metodologi ini bertujuan untuk :

1. Memberikan arahan dalam melaksanakan perencanaan peningkatan jalan.
2. Mendapat gambaran awal mengenai tahapan analisa secara sistematis.
3. Memudahkan dalam mengetahui hal – hal yang berkaitan dengan pelaksanaan perencanaan .
4. Memperkecil dan menghindari terjadinya kesalahan dalam pelaksanaan analisa dan perencanaan.

Metodologi yang digunakan untuk menyelesaikan proposal ini adalah, sebagai berikut :

3.2 Persiapan

Persiapan yang tercakup dalam serangkaian kegiatan yang meliputi :

- a. Mengurus surat perizinan yang diperlukan dalam penyusunan proposal ini. (Surat pengantar dari kaprodi yang ditunjukkan kepada suatu instansi)
- b. Mencari dan mengumpulkan data – data yang diperlukan kepada instansi yang terkait antara lain Dinas Pekerjaan Umum Bina Marga Propinsi Jawa Timur dan Dinas Pekerjaan Umum Pengairan Propinsi Jawa Timur.

3.3 Pengumpulan Data – Data

Dalam penyusunan tugas akhir perencanaan peningkatan, pengumpulan data – datanya sebagai berikut :

- a. Peta lokasi proyek
- b. Peta Topografi
- c. Data CBR tanah dasar
- d. Data geometrik jalan
- e. Data LHR
- f. Data Benklemen Beam
- g. Data curah hujan
- h. Gambar long section dan cross section

3.4 Survey Lokasi

Mengetahui kondisi lingkungan lokasi suatu proyek yang diperlukan untuk data perhitungan perencanaan (data primer). Dari hasil survey didapatkan data berupa gambar kondisi lokasi proyek

3.5 Analisa Peningkatan Jalan

- a. Analisa kebutuhan pelebaran jalan data – data yang perlu dianalisis :
 - Analisa data jumlah kendaraan
 - Analisa data CBR
- b. Perencanaan tebal perkeraan pelebaran jalan data – data yang perlu dianalisis :
 - LHR awal dan akhir
 - Lintasan ekuivalen tengah dan lintasan ekuivalen rencana
- c. Perencanaan tebal lapisan tambahan (overlay) dalam merencanakan tebal lapisan tambahan antara lain :
 - Perhitungan faktor umur rencana
 - Perhitungan unit ekuivalen beban sekunder
 - Perhitungan akumulatif ekuivalen beban Sekunder
 - Menghitung lendutan balik yang diijinkan
- d. Merencanakan saluran tepi

Dalam merencanakan saluran tepi yang perlu dihitung antara lain :

- Menghitung waktu konsentrasi
- Menghitung intensitas hujan
- Menghitung koefisien penggalihan
- Menghitung debit air
- Menghitung dimensi saluran

3.6 Gambar Teknik Hasil Perencanaan

Pada tahap ini gambar rencana berupa gambar dari hasil perhitungan perencanaan jalan

3.7 Rencana Anggaran Biaya (RAB)

Pada Tahap ini berupa perhitungan biaya total yang diperlukan untuk melaksanakan pembangunan jalan pada segmen jalan yang direncanakan.

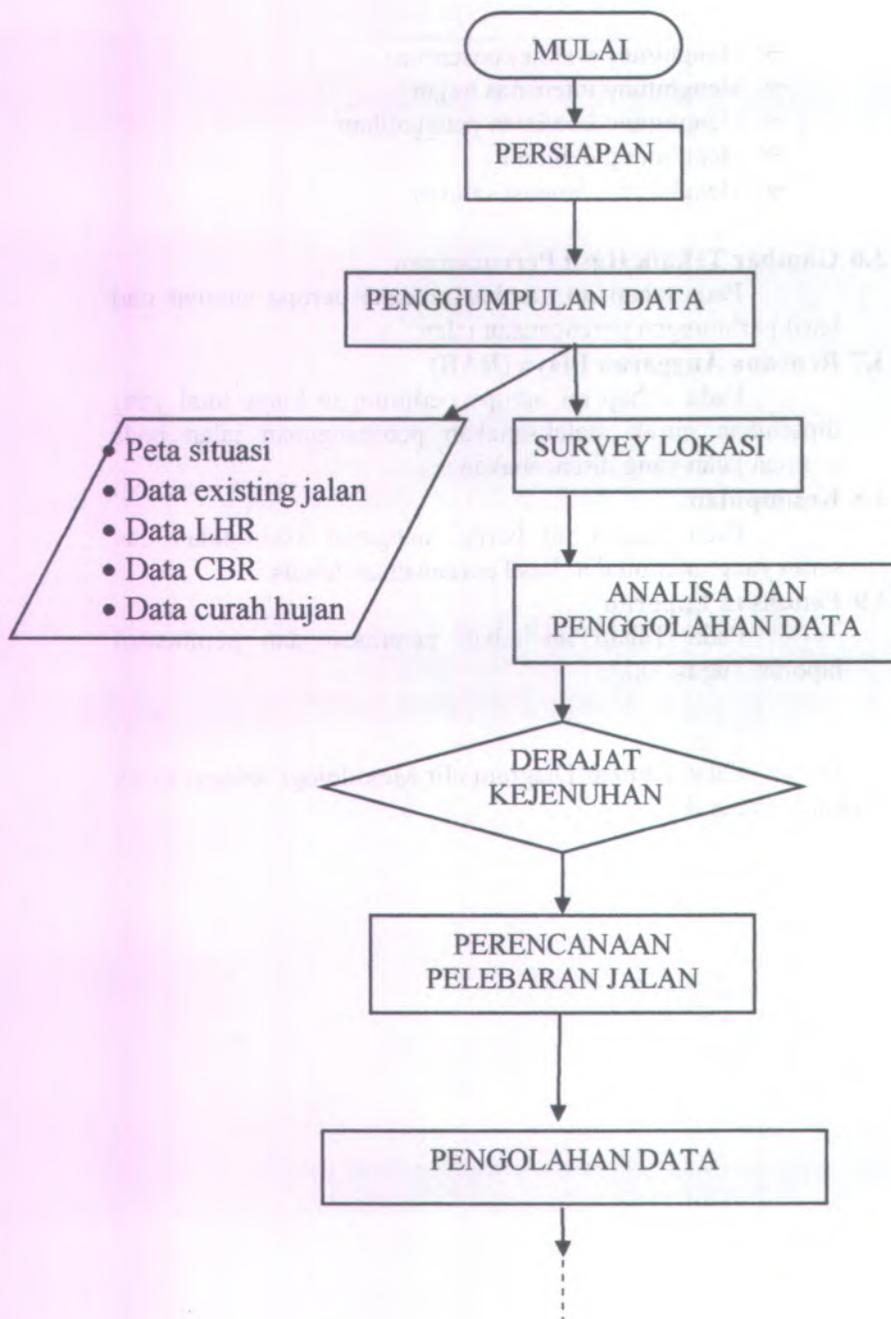
3.8 Kesimpulan

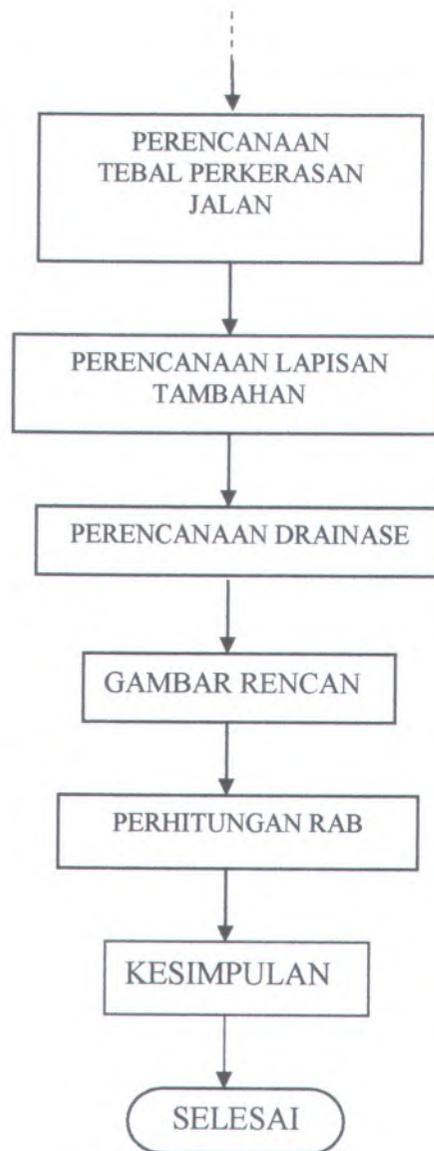
Pada bagian ini berisi mengenai kesimpulan dan saran yang diambil dari hasil perencanaan teknis.

3.9 Penulisan Laporan

Pada Tahap ini adalah penulisan dan pembuatan laporan Tugas Akhir.

Berikut ini adalah gambar Diagram alir Metodologi sebagai mana terlihat Gambar 3.1





4.2.3 Data CBR

Penyelidikan tanah pada ruas jalan Ponco – Jatirogo dilakukan untuk mendapatkan data keadaan tanah berupa data CBR tanah dasar yang akan digunakan sebagai bahan perencanaan. Data CBR didapatkan dari DCP (Dynamic Cone Penetration) yang dilaksanakan pada lokasi yang direncanakan. Dari hasil pengetesan DCP, didapat harga CBR tanah dasar seperti pada tabel 4.1.

Tabel 4.1 Data CBR dengan DCP

No	STA	CBR
1	151+000	5,93
2	151+200	5,12
3	151+400	5,67
4	151+600	4,99
5	151+800	5,07
6	152+000	5,09
7	152+200	5,22
8	152+400	4,54
9	152+600	5,87
10	152+800	7,24
11	153+000	5,09
12	153+200	5,08
13	153+400	5,65
14	153+600	6,55
15	153+800	5,15
16	154+000	4,75

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

4.2.4 Data Lalu Lintas

Data Lalu lintas ini diperlukan untuk memperkirakan adanya pelebaran jalan dengan disertai perkiraan adanya perkembangan lalu lintas harian rata – rata pertahun sampai umur rencana. selain itu digunakan juga untuk merencanakan

4.2 Pengumpulan Data

4.2.1 Peta Lokasi

Jalan Ponco – Jatirogo terletak di Kabupaten Tuban Provinsi Jawa Timur. Dimana jalan ini terbagi dalam 2 jalur dan tanpa median.

Proyek peningkatan jalai ini memiliki panjang total 36,4 km, dimulai dari KM 122+900 – KM 159+300 tetapi proyek ini hanya diambil 3 km sesuai judul yang diambil yaitu “Perencanaan Peningkatan Jalan Ponco – Jatirogo (Link 032) KM 151+000 – KM 154+000.

4.2.2 Data Geometrik Jalan

Kondisi geometrik jalan secara umum menyangkut aspek – aspek bagian jalan seperti : lebar perkerasan, lebar bahu jalan, alinyemen vertikal dan horizontal, kebebasan samping, kemiringan melintang dan super elevasi. Tujuan utama penggunaan prinsip geometrik adalah tercapainya syarat – syarat konstruksi jalan yang aman dan nyaman.

Dari pengamatan di lapangan maupun data proyek peningkatan jalan Ponco – Jatirogo, memiliki kriteria desain yang ditentukan Dinas Pekerjaan Umum Bina Marga Propinsi Jawa Timur, sebagai berikut :

1. Kecepatan rencana (V) = 60 km/jam
2. Lebar Perkerasan = 2 x 3.00 m
3. Lebar bahu jalan = 2.00 m
4. miring melintang permukaan = 2 %
5. Miring melintang bahu = 4 %
6. Jari-jari lengkung minimum (R) = 200 m
7. Miring Lengkung minimum (e) = 10 %
8. Landai maksimum = 8 %
9. Koefisien gesek maksimum (fm) = 0.1525

BAB IV

PENGUMPULAN DATA DAN PENGOLAHAN DATA

4.1 Umum

Perencanaan peningkatan jalan Ponco – Jati rogo ini mengacuh pada jalan yang sudah ada. Dimana semua data tentang kondisi jalan tersebut telah ada sebelum pelaksanaan perencanaan dimulai. Keakuratan data dan kelengkapan data dalam perencanaan sangat berpengaruh terhadap kualitas konstruksi jalan yang direncanakan. Sebelum merencanakan suatu proyek peningkatan jalan, terlebih dulu dilakukan survey kondisi jalan, survey merupakan langkah awal dari seluruh pekerjaan yang harus dilakukan. Melalui hasil survey tersebut bisa diketahui kebutuhan peningkatan jalan yang kemudian berlanjut dengan penyusunan program perencanaan dan pelaksanaan.

Untuk mendukung perencanaan yang baik, maka diberikan data – data kondisi jalan yang ada, data – data tersebut antara lain :

- a. Peta Lokasi Proyek
- b. Data Geometrik Jalan
- c. Data CBR Tanah Dasar
- d. Data Lalu Lintas (LHR)
- e. Data Hasil Pemeriksaan Benkelman Beam
- f. Data Curah Hujan
- g. Data Foto Kondisi Existing Jalan
- h. Gambar Long Section dan Cross Section

Dari semua data diatas kondisi jalan yang disajikan tersebut kemudian dapat dimulai perencanaan konstruksi jalan yang optimal.

4.2 Pengumpulan Data

4.2.1 Peta Lokasi

Jalan Ponco – Jatirogo terletak di Kabupaten Tuban Provinsi Jawa Timur. Dimana jalan ini terbagi dalam 2 jalur dan tanpa median.

Proyek peningkatan jalai ini memiliki panjang total 36,4 km, dimulai dari KM 122+900 – KM 159+300 tetapi proyek ini hanya diambil 3 km sesuai judul yang diambil yaitu “Perencanaan Peningkatan Jalan Ponco – Jatirogo (Link 032) KM 151+000 – KM 154+000.

4.2.2 Data Geometrik Jalan

Kondisi geometrik jalan secara umum menyangkut aspek – aspek bagian jalan seperti : lebar perkerasan, lebar bahu jalan, alinyemen vertikal dan horizontal, kebebasan samping, kemiringan melintang dan super elevasi. Tujuan utama penggunaan prinsip geometrik adalah tercapainya syarat – syarat konstruksi jalan yang aman dan nyaman.

Dari pengamatan di lapangan maupun data proyek peningkatan jalan Ponco – Jatirogo, memiliki kriteri desain yang ditentukan Dinas Pekerjaan Umum Bina Marga Propinsi Jawa Timur, sebagai berikut :

1. Kecepatan rencana (V) = 60 km/jam
2. Lebar Perkerasan = 2 x 3.00 m
3. Lebar bahu jalan = 2.00 m
4. miring melintang permukaan = 2 %
5. Miring melintang bahu = 4 %
6. Jari-jari lengkung minimum (R) = 200 m
7. Miring Lengkung minimum (e) = 10 %
8. Landai maksimum = 8 %
9. Koefisien gesek maksimum (f_m) = 0.1525

4.2.3 Data CBR

Penyelidikan tanah pada ruas jalan Ponco – Jatirogo dilakukan untuk mendapatkan data keadaan tanah berupa data CBR tanah dasar yang akan digunakan sebagai bahan perencanaan. Data CBR didapatkan dari DCP (Dynamic Cone Penetration) yang dilaksanakan pada lokasi yang direncanakan. Dari hasil pengetesan DCP, didapat harga CBR tanah dasar seperti pada tabel 4.1.

Tabel 4.1 Data CBR dengan DCP

No	STA	CBR
1	151+000	5,93
2	151+200	5,12
3	151+400	5,67
4	151+600	4,99
5	151+800	5,07
6	152+000	5,09
7	152+200	5,22
8	152+400	4,54
9	152+600	5,87
10	152+800	7,24
11	153+000	5,09
12	153+200	5,08
13	153+400	5,65
14	153+600	6,55
15	153+800	5,15
16	154+000	4,75

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

4.2.4 Data Lalu Lintas

Data Lalu lintas ini diperlukan untuk memperkirakan adanya pelebaran jalan dengan disertai perkiraan adanya perkembangan lalu lintas harian rata – rata pertahun sampai umur rencana. selain itu digunakan juga untuk merencanakan

tebal lapis perkerasan pelebaran jalan. Adapun data lalu lintas pada ruas jalan Ponco – Jatirogo. Terlihat pada tabel 4.2. Ponco-Jati rogo dan Tabel 4.3 Jatirogo Ponco.

Tabel 4.2 Lalu Lintas Harian Rata – Rata (Ponco-Jatirogo)

No	Jenis Kendaraan	2004	2005	2006	2007
1	Sepeda Motor	1307	1349	1382	1432
2	Sedan dan Jeep	179	209	330	414
3	Mobil Penumpang	128	196	300	418
4	Micro Truck	107	162	231	323
5	Bus Kecil	29	34	35	49
6	Bus Besar	2	4	-	11
7	Truck 2 as $\frac{3}{4}$	163	222	273	319
8	Truck 2 as	4	11	25	32
9	Truck 3 as	2	3	3	5

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

Tabel 4.3 Lalu Lintas Harian Rata – Rata (Jatirogo-Ponco)

No	Jenis Kendaraan	2004	2005	2006	2007
1	Sepeda Motor	1289	1341	1357	1379
2	Sedan dan Jeep	134	195	211	226
3	Mobil Penumpang	141	196	198	213
4	Micro Truck	109	151	168	213
5	Bus Kecil	39	41	45	51
6	Bus Besar	1	1	4	4
7	Truck 2 as $\frac{3}{4}$	147	202	213	226
8	Truck 2 as	7	11	23	31
9	Truck 3 as	1	2	5	5

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

4.2.5 Data Hasil Pemeriksaan Benkelman Beam

Salah satu survey kelayakan struktur konstruksi perkerasan yaitu pemeriksaan dengan menggunakan alat Benkelman Beam yaitu dengan cara meletakkan alat tersebut dipermukaan jalan, sehingga tidak mengakibatkan kerusakan pada konstruksi jalan yang ada.

Cara menentukan lendutan balik yaitu dengan batang Benkelman Beam yang dapat dilakukan empat kali pembacaan tersebut adalah :

1. Pembacaan awal (d_1) adalah pembacaan dial Benkelman Beam pada saat posisi beban berada tepat tumit batang
2. Pembacaan kedua (d_2) adalah pembacaan dial Benkelman Beam pada saat posisi beban berada pada jarak X_{12} dari titik awal (30-40) cm.
3. Pembacaan kedua (d_3) adalah pembacaan dial Benkelman Beam pada saat posisi beban berada pada jarak dari tumit batang sampai kaki depan.
4. Pembacaan kedua (d_4) adalah pembacaan dial Benkelman Beam pada saat posisi beban berada pada jarak enam meter dari titik awal.

Untuk mendapat lendutan balik dapat ditentukan dengan menggunakan rumus sebagai berikut :

$$d = 2(d_3 - d_1)Ft C \dots\dots\dots \text{Pers.4.1}$$

Dimana : d_1 = bacaan awal

d_3 = bacaan akhir

Ft = faktor penyesuaian temperatur lapis Permukaan.

C = faktor pengaruh air tanah

Dari hasil pemeriksaan dengan menggunakan alat tersebut maka didapat lendutan balik seperti pada tabel 4.4.

Tabel 4.4 Data Lendutan Balik

No	STA	d
1	151+000	1,28
2	200	1,13
3	400	1,17
4	600	1,32
5	800	1,11
6	152+000	1,21
7	200	1,44
8	400	1,22
9	600	1,24
10	800	1,24
11	153+000	1,11
12	200	1,08
13	400	1,24
14	600	1,41
15	800	1,28
16	154+000	0,90

Sumber : Dinas pekerjaan Umum Bina Marga Provinsi Jawa Timur

4.2.6 Data Curah Hujan

Data curah hujan adalah tinggi hujan dalam satu tahun waktu yang dinyatakan dalam mm/hari. Data curah hujan ini diperoleh dari Dinas Pekerjaan Umum Pengairan Provinsi Jawa Timur untuk stasiun curah hujan terdekat dengan lokasi sistem drainase. Data curah hujan dari pengamatan didapatkan curah hujan rata – rata terbesar per tahun selama 10 tahun terakhir sebagai mana terlihat pada tabel 4.5.

Tabel 4.5 Data Curah Hujan

Tahun	Data harian Curah Hujan Maksimum
1996	89
1997	76
1998	78
1999	68
2000	57
2001	113
2002	93
2003	90
2004	73
2005	78

4.2.7 Foto Kondisi Existing Jalan

Kondisi struktur perkerasan yang ada saat ini adalah permukaan aspal retak – retak dan berlubang meskipun kecil, sebagian jalan mengalami pengausan atau kasar. Dari kondisi tersebut bawah kerusakan yang ada pada jalan lama tidak terlalu parah dan hanya membutuhkan peningkatan atau pelebaran. Kondisi jalan ini sebagai mana terlihat pada gambar 1.2 sampai dengan gambar 1.7

4.3 Pengolahan Data

4.3.1 Data Lalu Lintas

Data Jumlah Kendaraan bermotor dari tahun 2004 sampai tahun 2007 digunakan untuk mengetahui angka pertumbuhan lalu lintas untuk masing – masing jenis kendaraan. Dalam mencari pertumbuhan lalu lintas , dipergunakan rumus yang terdapat pada hasil regresi pertumbuhan lalu lintas yang terdapat dalam program minitab. Kemudian kami olah lagi kedalam program Ms. Excel untuk mencari pertumbuhan lalu lintas (i) rata – rata.

Berikut langkah – langkah yang dipergunakan untuk mencari pertumbuhan lalu lintas tiap kendaraan :

- a. Mencari grafik dan persamaan regresi dari data masing-masing jumlah kendaraan bermotor dalam program minitab.
- b. Cek grafik regresi dengan cara menghitung persamaan regresi tersebut.
- c. Dari persamaan regresi tersebut dipindah dalam program Ms. Excel untuk mencari prediksi pertumbuhan tiap kendaraan ditiap-tiap tahun untuk umur rencana 10 tahun mendatang.
- d. Dari hasil perhitungan persamaan regresi dapat diperoleh pertumbuhan tiap kendaraan untuk masing-masing tahun dengan rumus :

$$X_1 = \frac{y_1 - y_0}{y_0} \longrightarrow X_5 = \frac{y_5 - y_4}{y_4}$$

- e. Dengan jumlah hasil perhitungan persamaan pertumbuhan lalu lintas pada tiap kendaraan untuk masing-masing tahun dapat kita peroleh pertumbuhan lalu lintas (i) dengan rumus :

$$i = \frac{\sum x}{n}$$

- f. Kemudian hasil dari rata-rata pertumbuhan lalu lintas (i) dijadikan persen (%)

A. Analisa Lalu Lintas Ponco - Jatirogo

Berdasarkan data lalu lintas harian rata-rata ruas jalan **Ponco – Jatirogo** seperti terlihat pada Tabel 4.2, maka dapat dihitung pertumbuhan lalu lintas dari masing-masing jenis kendaraan.

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan sepeda motor**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan sepeda motor tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	1307
2	2005	1349
3	2006	1382
4	2007	1432

Regression Analysis: Sepeda Motor

The regression equation is

$$\text{Jumlah} = 1265 + 40,8 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	1265,50	6,11	207,07	0,000
Tahun ke-	40,800	2,232	18,28	0,003

$$S = 4,98999 \quad R\text{-Sq} = 99,4\% \quad R\text{-Sq(adj)} = 99,1\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	8323,2	8323,2	334,27	0,003
Residual Error	2	49,8	24,9		
Total	3	8373,0			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	1307	0,994	1306,3	0,0000	0,0256	3%
2	2005	1349		1347,1	0,0312		
3	2006	1382		1387,9	0,0303		
4	2007	1432		1428,7	0,0294		
5	2008			1469,5	0,0286		
6	2009			1510,3	0,0278		
7	2010			1551,1	0,0270		
8	2011			1591,9	0,0263		
9	2012			1632,7	0,0256		
10	2013			1673,5	0,0250		
11	2014			1714,3	0,0244		
12	2015			1755,1	0,0238		
13	2016			1795,9	0,0232		
14	2017			1836,7	0,0227		
15	2018			1877,5	0,0222		
16	2019			1918,3	0,0217		
17	2020			1959,1	0,0213		
	Σ				0,4105		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan sedan dan Jeep**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan sedan dan jeep tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	179
2	2005	209
3	2006	330
4	2007	414

Regression Analysis: sedan dan jeep

The regression equation is

Jumlah = 76,5 + 82,6 tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	76,50	34,08	2,25	0,154
tahun ke	82,60	12,44	6,64	0,022

S = 27,8227 R-Sq = 95,7% R-Sq(adj) = 93,5%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	34114	34114	44,07	0,022
Residual Error	2	1548	774		
Total	3	35662			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	179	0,957	159,1	0,0000	0,15525	16%
2	2005	209		241,7	0,5192		
3	2006	330		324,3	0,3417		
4	2007	414		406,9	0,2547		
5	2008			489,5	0,2030		
6	2009			572,1	0,1687		
7	2010			654,7	0,1444		
8	2011			737,3	0,1262		
9	2012			819,9	0,1120		
10	2013			902,5	0,1007		
11	2014			985,1	0,0915		
12	2015			1067,7	0,0838		
13	2016			1150,3	0,0774		
14	2017			1232,9	0,0718		
15	2018			1315,5	0,0670		
16	2019			1398,1	0,0628		
17	2020			1480,7	0,0591		
	Σ				2,4841		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan mobil penumpang**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan mobil penumpang tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	128
2	2005	196
3	2006	300
4	2007	418

Regression Analysis: Mobil Penumpang

The regression equation is

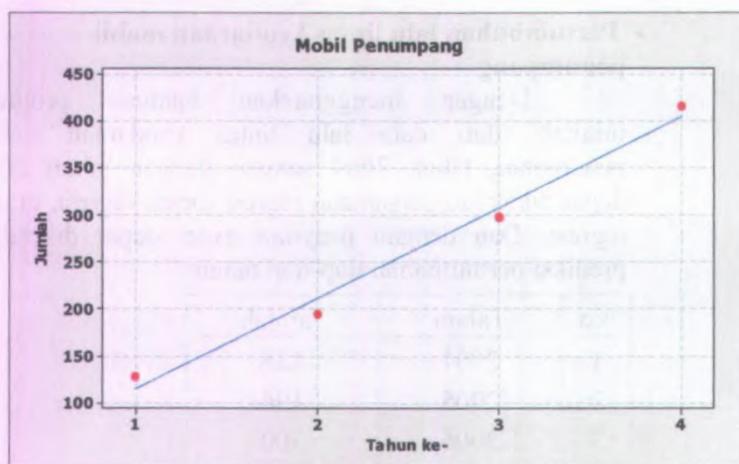
Jumlah = 17,0 + 97,4 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	17,00	22,07	0,77	0,422
Tahun ke-	97,400	8,057	12,09	0,007

S = 18,0167 R-Sq = 98,6% R-Sq(adj) = 98,0%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	47434	47434	146,13	0,007
Residual Error	2	649	325		
Total	3	48083			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	128	0,986	114,4	0,0000	0,19598	20%
2	2005	196		211,8	0,8514		
3	2006	300		309,2	0,4599		
4	2007	418		406,6	0,3150		
5	2008			504,0	0,2395		
6	2009			601,4	0,1933		
7	2010			698,8	0,1620		
8	2011			796,2	0,1394		
9	2012			893,6	0,1223		
10	2013			991,0	0,1090		
11	2014			1088,4	0,0983		
12	2015			1185,8	0,0895		
13	2016			1283,2	0,0821		
14	2017			1380,6	0,0759		
15	2018			1478,0	0,0705		
16	2019			1575,4	0,0659		
17	2020			1672,8	0,0618		
	Σ				3,1358		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan micro truck**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan micro truck tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	107
2	2005	162
3	2006	231
4	2007	323

Regression Analysis: Micro Truck

The regression equation is

$$\text{Jumlah} = 26,5 + 71,7 \text{ Tahun ke-}$$

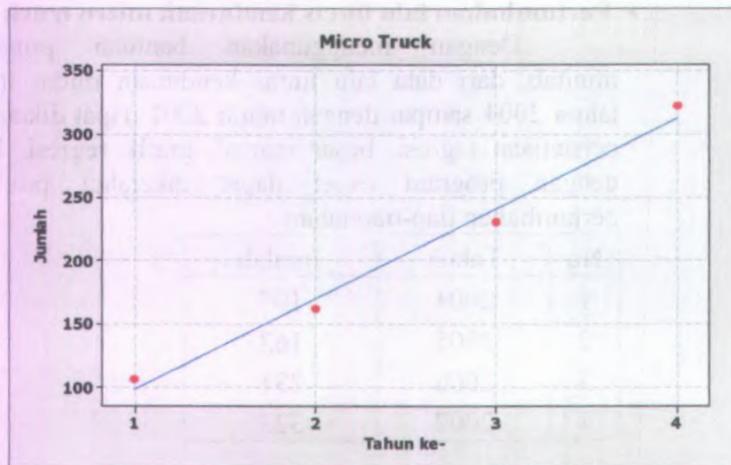
Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	26,50	16,12	1,64	0,242
Tahun ke-	71,700	5,885	12,18	0,007

$$S = 13,1586 \quad R\text{-Sq} = 98,7\% \quad R\text{-Sq(aj)} = 98,0\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	25704	25704	148,45	0,007
Residual Error	2	346	173		
Total	3	26051			





no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	107	0,986	98,2	0,0000	0,18241	18%
2	2005	162		169,9	0,7301		
3	2006	231		241,6	0,4220		
4	2007	323		313,3	0,2968		
5	2008			385,0	0,2289		
6	2009			456,7	0,1862		
7	2010			528,4	0,1570		
8	2011			600,1	0,1357		
9	2012			671,8	0,1195		
10	2013			743,5	0,1067		
11	2014			815,2	0,0964		
12	2015			886,9	0,0880		
13	2016			958,6	0,0808		
14	2017			1030,3	0,0748		
15	2018			1102,0	0,0696		
16	2019			1173,7	0,0651		
17	2020			1245,4	0,0611		
	Σ				2,9187		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan bus kecil**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan bus kecil tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	29
2	2005	34
3	2006	35
4	2007	49

Regression Analysis: Bus Kecil

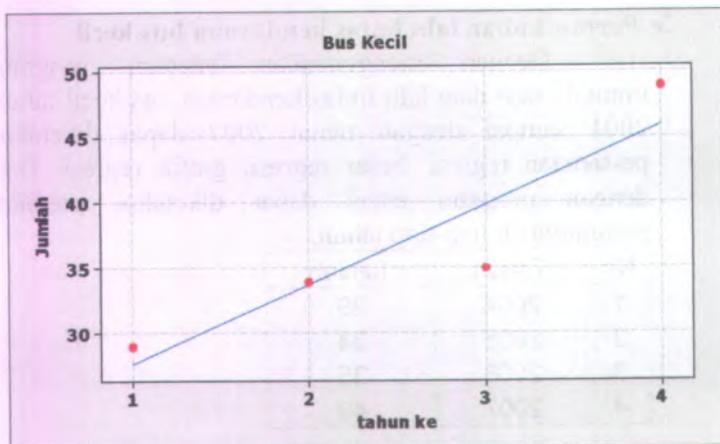
The regression equation is
 Jumlah = 21,5 + 6,10 tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	21,500	5,101	4,21	0,052
tahun ke	6,100	1,863	3,27	0,082

S = 4,16533 R-Sq = 84,3% R-Sq(adj) = 76,4%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	186,05	186,05	10,72	0,082
Residual Error	2	34,70	17,35		
Total	3	220,75			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	29	0,843	27,60	0,0000	0,1001	10%
2	2005	34		33,70	0,2210		
3	2006	35		39,80	0,1810		
4	2007	49		45,90	0,1533		
5	2008			52,00	0,1329		
6	2009			58,10	0,1173		
7	2010			64,20	0,1050		
8	2011			70,30	0,0950		
9	2012			76,40	0,0868		
10	2013			82,50	0,0798		
11	2014			88,60	0,0739		
12	2015			94,70	0,0688		
13	2016			100,80	0,0644		
14	2017			106,90	0,0605		
15	2018			113,00	0,0571		
16	2019			119,10	0,0540		
17	2020			125,20	0,0512		
	Σ				1,6021		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan bus besar**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan bus besar tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	2
2	2005	4
3	2006	*
4	2007	11

Regression Analysis: Bus Besar

The regression equation is

Jumlah = - 1,50 + 3,07 Tahun ke-

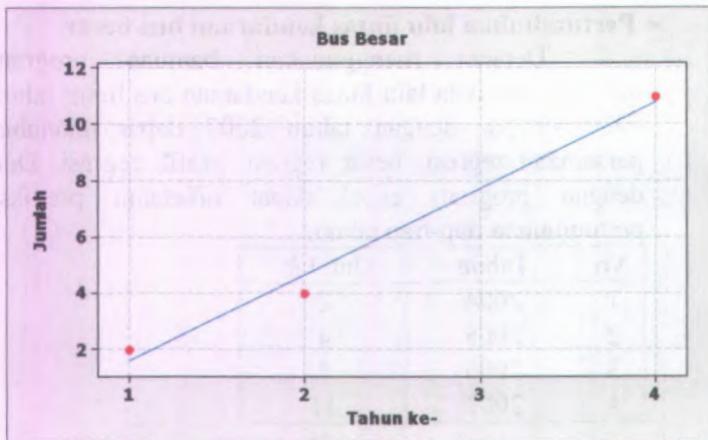
3 cases used, 1 cases contain missing values

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	-1,5000	0,9820	-1,53	0,369
Tahun ke-	3,0714	0,3712	8,28	0,077

S = 0,801784 R-Sq = 98,6% R-Sq(adj) = 97,1%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	44,024	44,024	68,48	0,077
Residual Error	2	0,643	0,643		
Total	3	44,667			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	2	0,986	1,57	0,0000	0,29254	29%
2	2005	4		4,64	1,9546		
3	2006			7,71	0,6615		
4	2007	11		10,79	0,3981		
5	2008			13,86	0,2848		
6	2009			16,93	0,2216		
7	2010			20,00	0,1814		
8	2011			23,07	0,1536		
9	2012			26,14	0,1331		
10	2013			29,21	0,1175		
11	2014			32,29	0,1051		
12	2015			35,36	0,0951		
13	2016			38,43	0,0869		
14	2017			41,50	0,0799		
15	2018			44,57	0,0740		
16	2019			47,64	0,0689		
17	2020			50,71	0,0645		
	Σ				4,6807		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 2 as 3/4**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 2as 3/4 tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	163
2	2005	222
3	2006	273
4	2007	319

Regression Analysis: TRUCK 2 as ¾

The regression equation is

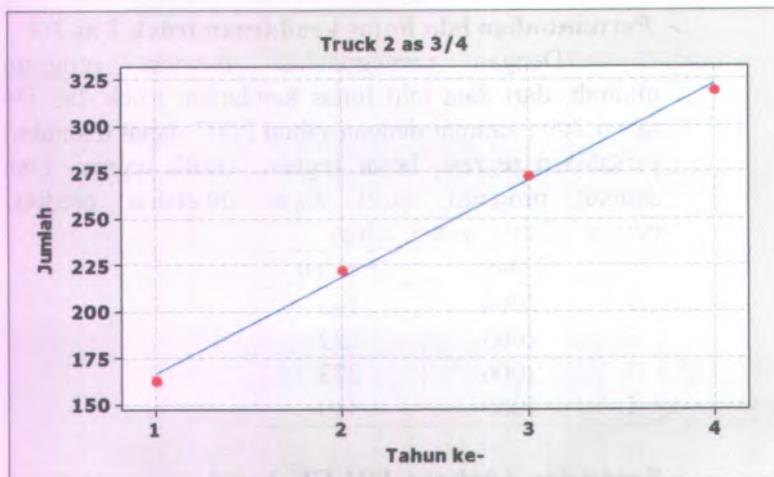
$$\text{Jumlah} = 115 + 51,9 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	114,500	5,659	20,23	0,002
Tahun ke-	51,900	2,066	25,12	0,002

$$S = 4,62061 \quad R\text{-Sq} = 99,7\% \quad R\text{-Sq}(\text{adj}) = 99,5\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	13468	13468	630,82	0,002
Residual Error	2	43	21		
Total	3	13511			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	163	0,997	166,40	0,0000	0,12049	12%
2	2005	222		218,30	0,3119		
3	2006	273		270,20	0,2377		
4	2007	319		322,10	0,1921		
5	2008			374,00	0,1611		
6	2009			425,90	0,1388		
7	2010			477,80	0,1219		
8	2011			529,70	0,1086		
9	2012			581,60	0,0980		
10	2013			633,50	0,0892		
11	2014			685,40	0,0819		
12	2015			737,30	0,0757		
13	2016			789,20	0,0704		
14	2017			841,10	0,0658		
15	2018			893,00	0,0617		
16	2019			944,90	0,0581		
17	2020			996,80	0,0549		
	Σ				1,9279		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 2 as**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 2 as tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun

No	Tahun	Jumlah
1	2004	4
2	2005	11
3	2006	25
4	2007	32

Regression Analysis: Truck 2 as

The regression equation is

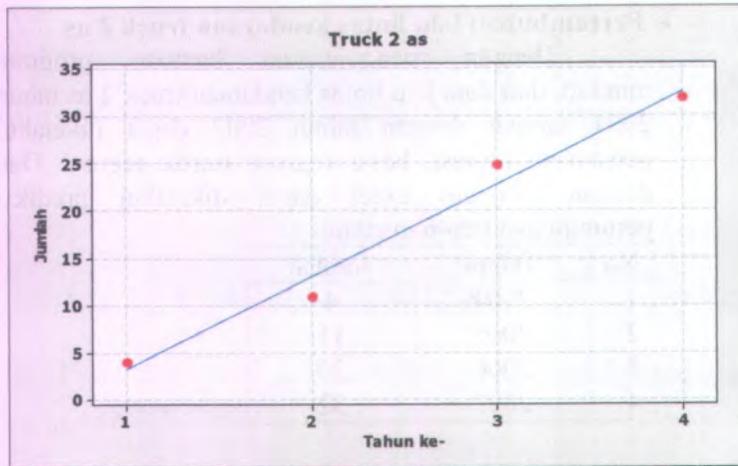
Jumlah = - 6,50 + 9,80 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	-6,500	2,711	-2,40	0,139
Tahun ke-	9,8000	0,9899	9,90	0,010

S = 2,21359 R-Sq = 98,0% R-Sq(adj) = 97,0%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	480,20	480,20	98,00	0,010
Residual Error	2	9,80	4,90		
Total	3	490,00			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	4	0,98	3,30	0,0000	0,3662	37%
2	2005	11		13,10	2,9697		
3	2006	25		22,90	0,7481		
4	2007	32		32,70	0,4279		
5	2008			42,50	0,2997		
6	2009			52,30	0,2306		
7	2010			62,10	0,1874		
8	2011			71,90	0,1578		
9	2012			81,70	0,1363		
10	2013			91,50	0,1200		
11	2014			101,30	0,1071		
12	2015			111,10	0,0967		
13	2016			120,90	0,0882		
14	2017			130,70	0,0811		
15	2018			140,50	0,0750		
16	2019			150,30	0,0698		
17	2020			160,10	0,0652		
	Σ				5,8605		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 3 as**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 3 as tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun

No	Tahun	Jumlah
1	2004	2
2	2005	3
3	2006	3
4	2007	4

Regression Analysis: Truck 3 as

The regression equation is

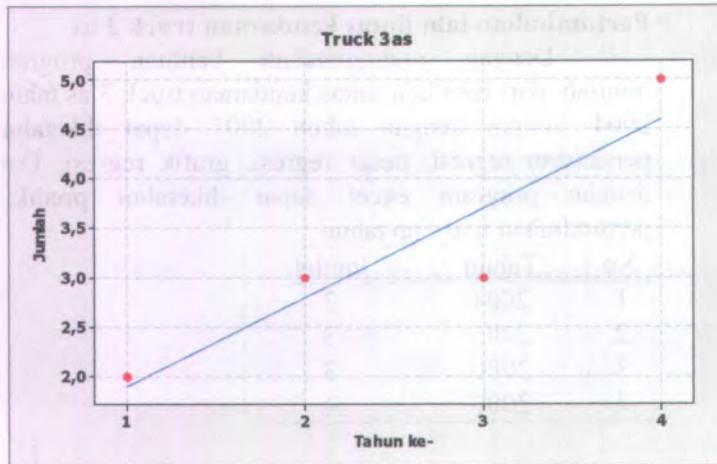
Jumlah = 1,00 + 0,900 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	1,0000	0,7246	1,38	0,302
Tahun ke-	0,9000	0,2646	3,40	0,077

S = 0,591608 R-Sq = 85,3% R-Sq(adj) = 77,9%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	4,0500	4,0500	11,57	0,077
Residual Error	2	0,7000	0,3500		
Total	3	4,7500			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	2	0,853	1,90	0,0000	0,1485	15%
2	2005	3		2,80	0,4737		
3	2006	3		3,70	0,3214		
4	2007	5		4,60	0,2432		
5	2008			5,50	0,1957		
6	2009			6,40	0,1636		
7	2010			7,30	0,1406		
8	2011			8,20	0,1233		
9	2012			9,10	0,1098		
10	2013			10,00	0,0989		
11	2014			10,90	0,0900		
12	2015			11,80	0,0826		
13	2016			12,70	0,0763		
14	2017			13,60	0,0709		
15	2018			14,50	0,0662		
16	2019			15,40	0,0621		
17	2020			16,30	0,0584		
	Σ				2,3766		

Tabel 4.6
Rekapitulasi Prediksi Pertumbuhan Lalu Lintas
Tahun 2010 – 2020 (Ponco-Jatirogo)

Jenis Kendaraan	2010	2011	2012	2013	2014	2015
Sepeda Motor	1551	1592	1633	1673	1714	1755
Sedan dan Jeep	655	738	820	903	985	1068
Mobil penumpang	699	796	894	991	1088	1186
Micro Truck	528	600	672	744	815	887
Bus Kecil	64	70	76	82	88	95
Bus Besar	20	23	26	29	32	35
Truck 2 as 3/4	478	530	582	634	686	738
Truck 2 as	62	72	82	92	101	111
Truck 3 as	7	8	9	10	11	12
Jumlah	4064	4429	4794	5158	5520	5887
Jenis Kendaraan	2016	2017	2018	2019	2020	
Sepeda Motor	1796	1837	1877	1981	1959	
Sedan dan Jeep	1151	1233	1316	1398	1481	
Mobil penumpang	1283	1381	1478	1575	1673	
Micro Truck	959	1030	1102	1174	1245	
Bus Kecil	101	107	113	119	125	
Bus Besar	38	41	44	48	51	
Truck 2 as 3/4	789	841	893	945	997	
Truck 2 as	121	131	141	150	160	
Truck 3 as	13	14	15	15	16	
Jumlah	6251	6615	6979	7342	7707	

▪ **Analisa Kapasitas Ponco – Jatirogo**

➤ **Sebelum di lebarkan**

a. Menentukan kapasitas dasar (Co)

Kapasitas dasar jalan dapat ditentukan dengan melihat kondisi geometrik pada segmen jalan dan juga tipe jalan tersebut, untuk jalan Ponco-Jatirogo Sta 151+000 – 154+000. Untuk Alinyemen vertikal :

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{PanjangJalan}}$$

Dimana :

$$\begin{aligned} \Delta H_1 &= (\text{H KM } 151+000) - (\text{H KM } 151+500) \\ &= 71,950 - 57,688 = 14,262 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_2 &= (\text{H KM } 151+500) - (\text{H KM } 152+000) \\ &= 57,688 - 57,929 = -0,241 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_3 &= (\text{H KM } 152+000) - (\text{H KM } 152+500) \\ &= 57,929 - 65,150 = -7,221 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_4 &= (\text{H KM } 152+500) - (\text{H KM } 153+000) \\ &= 65,150 - 60,237 = 4,913 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_5 &= (\text{H KM } 153+000) - (\text{H KM } 153+500) \\ &= 60,273 - 56,916 = 3,357 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_6 &= (\text{H KM } 153+500) - (\text{H KM } 154+000) \\ &= 56,916 - 56,768 = 0,148 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_{\text{total}} &= \Delta H_1 + \Delta H_2 + \Delta H_3 + \Delta H_4 + \Delta H_5 + \Delta H_6 \\ &= 15,218 \end{aligned}$$

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{PanjangJalan}} = \frac{15,218}{3} = 5,073 \text{ m / km}$$

5,073 m/km < 10 m/km maka tipe medan **Datar**.

Untuk Alinyemen horisontal berdasarkan hasil survey dilapangan dan gambar long section, maka pada ruas jalan Ponco-Jatirogo sta 151+000 – 154+000 terdapat

empat lengkung tepatnya KM 152+915, KM153+505, KM153+575, KM153+845.

$$\text{Alinyemen Horizontal} = \frac{\sum \Delta}{360} \times 2\pi \text{rad}$$

$$\frac{(12 + 7 + 22 + 21)}{360} \times 2\pi \text{rad}$$

$$\frac{\quad}{3 \text{ km}} = 0,361 \text{ rad / km}$$

0,361 rad/km < 1,0 rad/km maka tipe medan **Datar**.

Berdasarkan perhitungan alinyemen vertikal dan alinyemen horisontal diatas dapat disimpulkan bahwa medan jalan Ponco-Jatirogo ini mempunyai tipe alinyemen jalan datar dengan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD) pada tabel 2.4.

Dari Tabel 2.3 didapat nilai $C_0 = 3100$ smp/jam.

- b. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat lebar jalur lalu lintas (FCw).

Dari tabel 2.5 untuk tipe 2/2UD dengan lebar efektif jalur 6 meter didapat nilai $FC_w = 0,91$.

- c. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat pemisah arah (FCsp).

➤ Arah Ponco - Jatirogo

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Ponco - Jatirogo} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{3003}{5351} \times 100\% = 56.12\% \approx 60\%$$

➤ Arah Jatirogo - Ponco

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Jatirogo - Ponco} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{2348}{5351} \times 100\% = 43.87\% \approx 40\%$$

Dari tabel 2.6 untuk tipe 2/2UD dengan pemisah arah 60%-40% didapat $FC_{sp} = 0,94$.

- d. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat hambatan samping (FCsf)

Berdasarkan hasil survey kondisi lapangan pada ruas jalan Ponco-Jatirogo dan data geometrik jalan maka jalan tersebut memiliki kelas hambatan samping rendah dan lebar bahu efektif 1,5 meter.

Dari tabel 2.8 untuk tipe 2/2UD dengan kelas hambatan samping sedang dan lebar bahu efektif $\leq 1,5$ m meter, didapat FCsf = 0,97

- e. Menentukan nilai kapasitas (C)

Dari persamaan 2.3 didapat :

$$C = C_o \times FC_w \times FC_{sp} \times FC_{sf}$$

$$= 3100 \times 0,91 \times 0,94 \times 0,97$$

$$= 2651,74 \text{ smp/jam}$$

- f. Menentukan nilai arus total lintas dalam satuan smp/jam (Q). Dari persamaan 2.5 didapatkan :

$$Q = \text{LHRT (tahun 2010)} \times k \times \text{emp}$$

- Awal umur rencana tahun 2010

$$\text{Sepeda motor} = 1551 \times 0,11 \times 0,5 = 85,31$$

$$\text{Sedan dan Jeep} = 655 \times 0,11 \times 1,0 = 72,05$$

$$\text{Mobil Penumpang} = 699 \times 0,11 \times 1,0 = 76,89$$

$$\text{Micro Truck} = 528 \times 0,11 \times 1,0 = 58,08$$

$$\text{Bus kecil} = 64 \times 0,11 \times 1,3 = 9,15$$

$$\text{Bus Besar} = 20 \times 0,11 \times 1,5 = 3,3$$

$$\text{Truck 2 as } \frac{3}{4} = 478 \times 0,11 \times 1,3 = 68,35$$

$$\text{Truck 2 as} = 62 \times 0,11 \times 1,3 = 8,87$$

$$\text{Truck 3 as} = \underline{7 \times 0,11 \times 2,5 = 1,93+}$$

$$\Sigma Q = 383,93$$

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{383,93}{2651,74} = 0,14$$

Syarat : DS < 0,75

: 0,14 < 0,75 (OK)

➤ Akhir umur rencana tahun 2020

Sepeda motor = 1959 x 0,11 x 0,5 = 107,75

Sedan dan Jeep = 1481 x 0,11 x 1,0 = 162,91

Mobil Penumpang = 1673 x 0,11 x 1,0 = 184,03

Micro Truck = 1245 x 0,11 x 1,0 = 136,95

Bus kecil = 125 x 0,11 x 1,3 = 17,87

Bus Besar = 51 x 0,11 x 1,5 = 8,41

Truck 2 as $\frac{3}{4}$ = 997 x 0,11 x 1,3 = 142,57

Truck 2 as = 160 x 0,11 x 1,3 = 22,88

Truck 3 as = $\frac{16 \times 0,11 \times 2,5}{\Sigma Q} = \frac{4,4}{787,77}$

$\Sigma Q = 787,77$

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{787,77}{2651,74} = 0,30$$

Syarat : DS < 0,75

: 0,30 < 0,75 (OK)

Tabel 4.7
Derajat Kejenuhan sebelum Dilebarkan Ponco –Jatirogo

Tahun	Q	DS
2010	383,92	0,14
2011	424,39	0,16
2012	464,86	0,18
2013	505,27	0,19
2014	545,38	0,21
2015	586,10	0,22
2016	626,43	0,24
2017	666,79	0,25
2018	707,20	0,27
2019	747,31	0,28
2020	787,78	0,30

B. Analisa Lalu Lintas Jatirogo - Ponco

Berdasarkan data lalu lintas harian rata-rata ruas jalan **Ponco – Jatirogo** seperti terlihat pada Tabel 4.3, maka dapat dihitung pertumbuhan lalu lintas dari masing-masing jenis kendaraan.

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan sepeda motor**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan sepeda motor tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	1289
2	2005	1341
3	2006	1357
4	2007	1379

Regression Analysis: sepeda Motor

The regression equation is

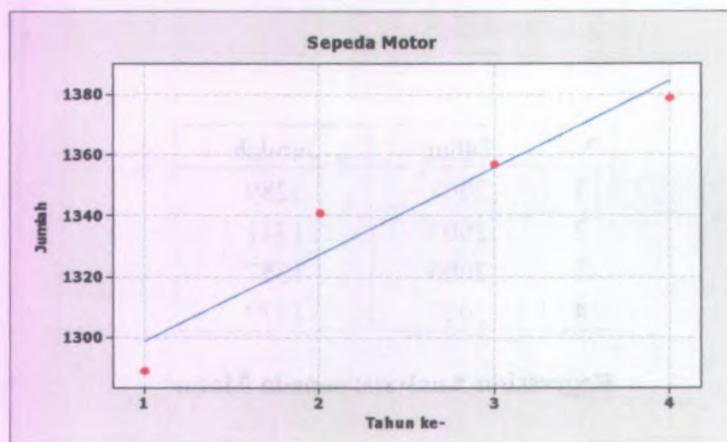
$$\text{Jumlah} = 1270 + 28,6 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	1270,00	15,33	82,86	0,000
Tahun ke-	28,600	5,596	5,11	0,036

$$S = 12,5140 \quad R\text{-Sq} = 92,9\% \quad R\text{-Sq(adj)} = 89,3\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	4089,8	4089,8	26,12	0,036
Residual Error	2	313,2	156,6		
Total	3	4403,0			



no	x	Y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	1289	0,928	1298,6	0,0000	0,0190	2%
2	2005	1341		1327,2	0,0220		
3	2006	1357		1355,8	0,0215		
4	2007	1379		1384,4	0,0211		
5	2008			1413,0	0,0207		
6	2009			1441,6	0,0202		
7	2010			1470,2	0,0198		
8	2011			1498,8	0,0195		
9	2012			1527,4	0,0191		
10	2013			1556,0	0,0187		
11	2014			1584,6	0,0184		
12	2015			1613,2	0,0180		
13	2016			1641,8	0,0177		
14	2017			1670,4	0,0174		
15	2018			1699,0	0,0171		
16	2019			1727,6	0,0168		
17	2020			1756,2	0,0166		
	Σ				0,3048		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan sedan dan jeep**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan sedan dan jeep tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	134
2	2005	195
3	2006	211
4	2007	226

Regression Analysis: Mobil Penumpang

The regression equation is

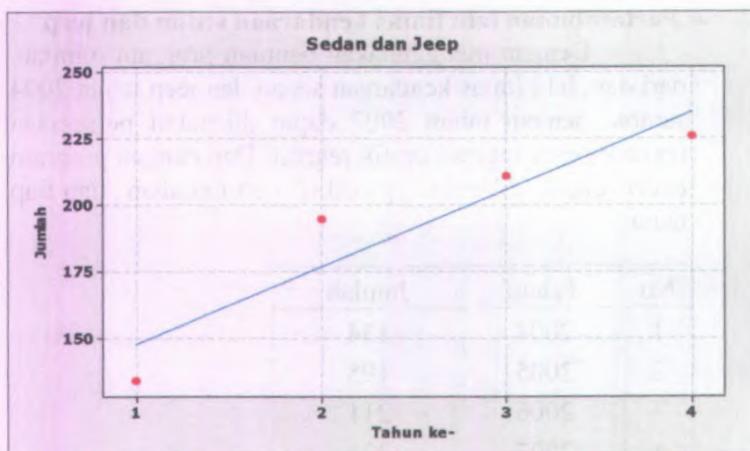
$$\text{Jumlah} = 119 + 29,2 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	118,50	21,66	5,47	0,032
Tahun ke-	29,200	7,911	3,69	0,066

$$S = 17,6890 \quad R\text{-Sq} = 87,2\% \quad R\text{-Sq}(\text{adj}) = 80,8\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	4263,2	4263,2	13,62	0,066
Residual Error	2	625,8	312,9		
Total	3	4889,0			



No	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	134	0,872	147,7	0,0000	0,09402	9%
2	2005	195		176,9	0,1977		
3	2006	211		206,1	0,1651		
4	2007	226		235,3	0,1417		
5	2008			264,5	0,1241		
6	2009			293,7	0,1104		
7	2010			322,9	0,0994		
8	2011			352,1	0,0904		
9	2012			381,3	0,0829		
10	2013			410,5	0,0766		
11	2014			439,7	0,0711		
12	2015			468,9	0,0664		
13	2016			498,1	0,0623		
14	2017			527,3	0,0586		
15	2018			556,5	0,0554		
16	2019			585,7	0,0525		
17	2020			614,9	0,0499		
	Σ				1,5044		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan Mobil penumpang**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan mobil penumpang tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	141
2	2005	196
3	2006	198
4	2007	213

Regression Analysis: Mobil Penumpang

The regression equation is

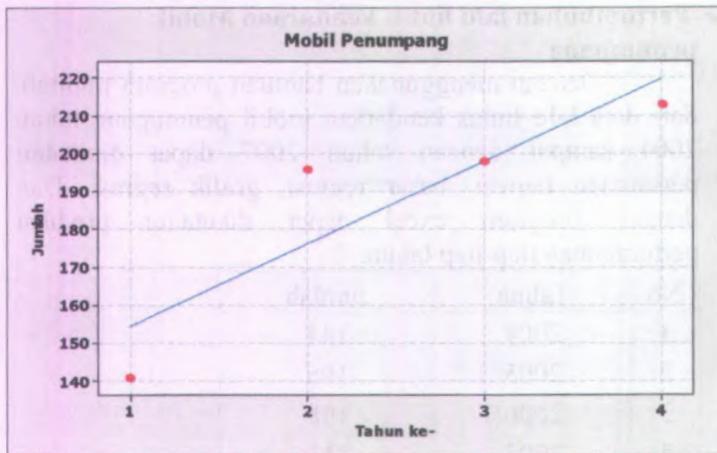
Jumlah = 133 + 21,8 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	132,50	21,53	6,16	0,025
Tahun ke-	21,800	7,860	2,77	0,109

S = 17,5756 R-Sq = 79,4% R-Sq(adj) = 69,0%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	2376,2	2376,2	7,69	0,109
Residual Error	2	617,8	308,9		
Total	3	2994,0			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	141	0,793	154,3	0,0000	0,0770	8%
2	2005	196		176,1	0,1413		
3	2006	198		197,9	0,1238		
4	2007	213		219,7	0,1102		
5	2008			241,5	0,0992		
6	2009			263,3	0,0903		
7	2010			285,1	0,0828		
8	2011			306,9	0,0765		
9	2012			328,7	0,0710		
10	2013			350,5	0,0663		
11	2014			372,3	0,0622		
12	2015			394,1	0,0586		
13	2016			415,9	0,0553		
14	2017			437,7	0,0524		
15	2018			459,5	0,0498		
16	2019			481,3	0,0474		
17	2020			503,1	0,0453		
	Σ				1,2324		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan micro truck**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan mobil penumpang tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	109
2	2005	151
3	2006	168
4	2007	213

Regression Analysis: Micro Truck

The regression equation is

Jumlah = 78,0 + 32,9 Tahun ke-

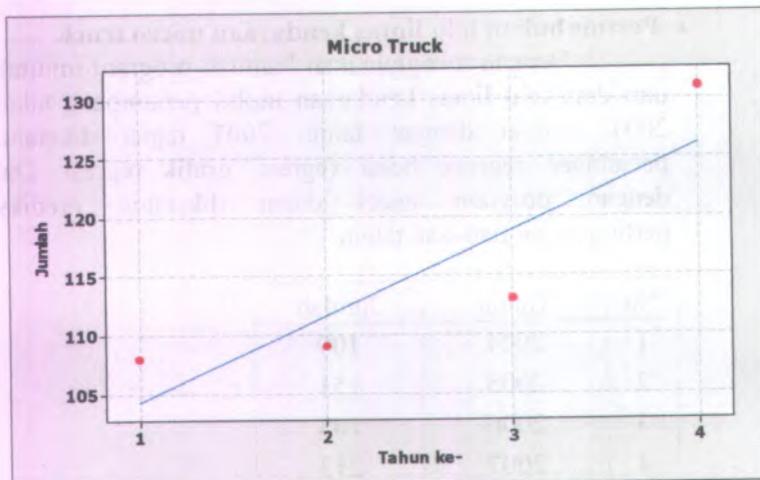
Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	78,00	10,35	7,54	0,017
Tahun ke-	32,900	3,778	8,71	0,013

S = 8,44689 R-Sq = 97,4% R-Sq(adj) = 96,1%

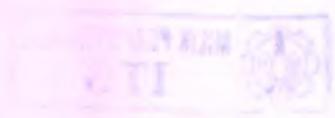
Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	5412,1	75,85	0,013	
Residual Error	2	142,7	71,3		
Total	3	5554,8			





no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	109	0,974	110,9	0,0000	0,1173	12%
2	2005	151		143,8	0,2967		
3	2006	168		176,7	0,2288		
4	2007	213		209,6	0,1862		
5	2008			242,5	0,1570		
6	2009			275,4	0,1357		
7	2010			308,3	0,1195		
8	2011			341,2	0,1067		
9	2012			374,1	0,0964		
10	2013			407	0,0879		
11	2014			439,9	0,0808		
12	2015			472,8	0,0748		
13	2016			505,7	0,0696		
14	2017			538,6	0,0651		
15	2018			571,5	0,0611		
16	2019			604,4	0,0576		
17	2020			637,3	0,0544		
	Σ				1,8782		



➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan bus kecil**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan bus kecil tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	39
2	2005	41
3	2006	45
4	2007	51

Regression Analysis: Bus Kecil

The regression equation is

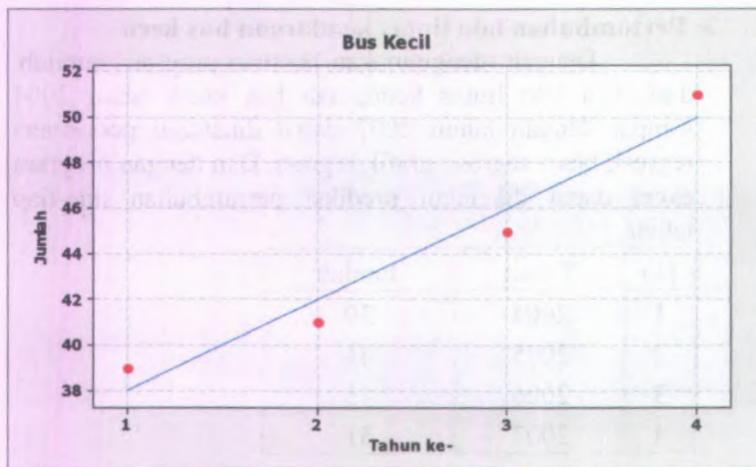
$$\text{Jumlah} = 34,0 + 4,00 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	34,000	1,732	19,63	0,003
Tahun ke-	4,0000	0,6325	6,32	0,024

$$S = 1,41421 \quad R\text{-Sq} = 95,2\% \quad R\text{-Sq}(\text{adj}) = 92,9\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	80,000	80,000	40,00	0,024
Residual Error	2	4,000	2,000		
Total	3	84,000			



No	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	39	0,952	38	0,0000	0,0638	6%
2	2005	41		42	0,1053		
3	2006	45		46	0,0952		
4	2007	51		50	0,0870		
5	2008			54	0,0800		
6	2009			58	0,0741		
7	2010			62	0,0690		
8	2011			66	0,0645		
9	2012			70	0,0606		
10	2013			74	0,0571		
11	2014			78	0,0541		
12	2015			82	0,0513		
13	2016			86	0,0488		
14	2017			90	0,0465		
15	2018			94	0,0444		
16	2019			98	0,0426		
17	2020			102	0,0408		
	Σ				1,0212		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan bus besar**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan bus besar tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	1
2	2005	1
3	2006	4
4	2007	4

Regression Analysis: Bus Besar

The regression equation is

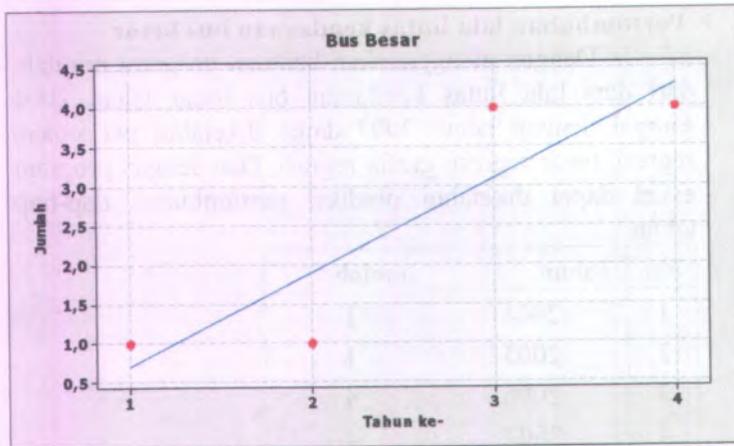
Jumlah = - 0,50 + 1,20 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	-0,500	1,162	-0,43	0,409
Tahun ke-	1,2000	0,4243	2,83	0,106

S = 0,948683 R-Sq = 80,0% R-Sq(adj) = 70,0%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	7,2000	7,2000	8,00	0,106
Residual Error	2	1,8000	0,9000		
Total	3	9,0000			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	1	0,8	0,7	0,0000	0,2737	27%
2	2005	1		1,9	1,7143		
3	2006	4		3,1	0,6316		
4	2007	4		4,3	0,3871		
5	2008			5,5	0,2791		
6	2009			6,7	0,2182		
7	2010			7,9	0,1791		
8	2011			9,1	0,1519		
9	2012			10,3	0,1319		
10	2013			11,5	0,1165		
11	2014			12,7	0,1043		
12	2015			13,9	0,0945		
13	2016			15,1	0,0863		
14	2017			16,3	0,0795		
15	2018			17,5	0,0736		
16	2019			18,7	0,0686		
17	2020			19,9	0,0642		
	Σ				4,3806		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 2 as 3/4**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 2as 3/4 tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	147
2	2005	202
3	2006	213
4	2007	226

Regression Analysis: Truck 2 sumbu ¾

The regression equation is

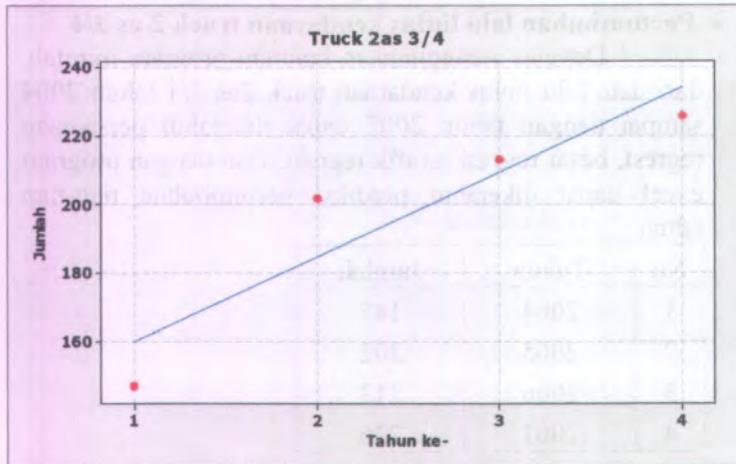
$$\text{Jumlah} = 135 + 24,8 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	135,00	20,25	6,67	0,022
Tahun ke-	24,800	7,395	3,35	0,079

$$S = 16,5348 \quad R\text{-Sq} = 84,9\% \quad R\text{-Sq}(\text{adj}) = 77,4\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	3075,2	3075,2	11,25	0,079
Residual Error	2	546,8	273,4		
Total	3	3622,0			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	147	0,849	159,8	0,0000	0,0815	8%
2	2005	202		184,6	0,1552		
3	2006	213		209,4	0,1343		
4	2007	226		234,2	0,1184		
5	2008			259,0	0,1059		
6	2009			283,8	0,0958		
7	2010			308,6	0,0874		
8	2011			333,4	0,0804		
9	2012			358,2	0,0744		
10	2013			383,0	0,0692		
11	2014			407,8	0,0648		
12	2015			432,6	0,0608		
13	2016			457,4	0,0573		
14	2017			482,2	0,0542		
15	2018			507,0	0,0514		
16	2019			531,8	0,0489		
17	2020			556,6	0,0466		
	Σ				1,3051		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 2 as**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 2as tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	7
2	2005	11
3	2006	23
4	2007	31

Regression Analysis: Truck 2as

The regression equation is

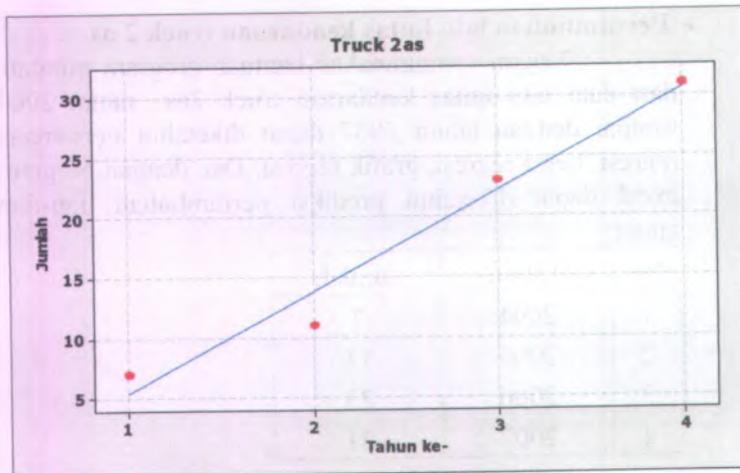
Jumlah = - 3,00 + 8,40 Tahun ke-

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	-3,000	2,898	-1,04	0,409
Tahun ke-	8,400	1,058	7,94	0,016

S = 2,36643 R-Sq = 96,9% R-Sq(adj) = 95,4%

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	352,80	352,80	63,00	0,016
Residual Error	2	11,20	5,60		
Total	3	364,00			



no	X	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	7	0,9692	5,4	0,0000	0,2609	26%
2	2005	11		13,8	1,5556		
3	2006	23		22,2	0,6087		
4	2007	31		30,6	0,3784		
5	2008			39,0	0,2745		
6	2009			47,4	0,2154		
7	2010			55,8	0,1772		
8	2011			64,2	0,1505		
9	2012			72,6	0,1308		
10	2013			81,0	0,1157		
11	2014			89,4	0,1037		
12	2015			97,8	0,0940		
13	2016			106,2	0,0859		
14	2017			114,6	0,0791		
15	2018			123,0	0,0733		
16	2019			131,4	0,0683		
17	2020			139,8	0,0639		
	Σ				4,1750		

➤ **Pertumbuhan lalu lintas kendaraan truck 3 as**

Dengan menggunakan bantuan program minitab, dari data lalu lintas kendaraan truck 3as tahun 2004 sampai dengan tahun 2007 dapat diketahui persamaan regresi, besar regresi, grafik regresi. Dan dengan program excel dapat diketahui prediksi pertumbuhan tiap-tiap tahun.

No	Tahun	Jumlah
1	2004	1
2	2005	2
3	2006	5
4	2007	5

Regression Analysis: Truck 3 as

The regression equation is

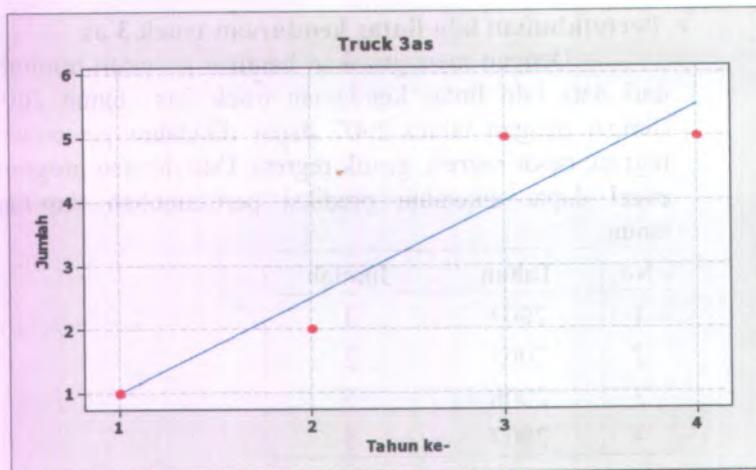
$$\text{Jumlah} = -0,50 + 1,50 \text{ Tahun ke-}$$

Predictor	Coef	SE Coef	T	P
Constant	-0,500	1,061	-0,47	0,484
Tahun ke-	1,5000	0,3873	3,87	0,061

$$S = 0,866025 \quad R\text{-Sq} = 88,2\% \quad R\text{-Sq(adj)} = 82,4\%$$

Analysis of Variance

Source	DF	SS	MS	F	P
Regression	1	11,250	11,250	15,00	0,061
Residual Error	2	1,500	0,750		
Total	3	12,750			



no	x	y	R ²	Pers. Regresi (Y)	i	i rata-rata	i(%)
1	2004	1	0,8824	1,0	0,0000	0,2563	26%
2	2005	2		2,5	1,5000		
3	2006	5		4,0	0,6000		
4	2007	5		5,5	0,3750		
5	2008			7,0	0,2727		
6	2009			8,5	0,2143		
7	2010			10,0	0,1765		
8	2011			11,5	0,1500		
9	2012			13,0	0,1304		
10	2013			14,5	0,1154		
11	2014			16,0	0,1034		
12	2015			17,5	0,0938		
13	2016			19,0	0,0857		
14	2017			20,5	0,0789		
15	2018			22,0	0,0732		
16	2019			23,5	0,0682		
17	2020			25,0	0,0638		
	Σ				4,1013		

Tabel 4.8
Rekapitulasi Prediksi Pertumbuhan Lalu Lintas
Tahun 2009 – 2020 (Jatirogo-Ponco)

Jenis Kendaraan	2010	2011	2012	2013	2014	2015
Sepeda Motor	1470	1499	1572	1556	1585	1613
Sedan dan Jeep	323	352	381	411	440	469
Mobil Penumpang	285	307	329	351	372	394
Micro Truck	308	341	374	407	440	473
Bus Kecil	62	66	70	74	78	82
Bus Besar	8	9	10	12	13	14
Truck 2 as 3/4	309	333	358	383	408	433
Truck 2 as	56	64	73	81	89	98
Truck 3 as	10	12	13	15	16	18
Jumlah	2831	2983	3180	3290	3441	3594

Jenis Kendaraan	2016	2017	2018	2019	2020
Sepeda Motor	1642	1670	1699	1728	1756
Sedan dan Jeep	498	527	557	586	615
Mobil Penumpang	416	438	460	481	503
Micro Truck	506	539	572	604	637
Bus Kecil	86	90	94	98	102
Bus Besar	15	16	18	19	20
Truck 2 as 3/4	457	482	507	532	557
Truck 2 as	106	115	123	131	140
Truck 3 as	19	21	22	24	25
Jumlah	3745	3898	4052	4203	4355

▪ **Analisa Kapasitas Jatirogo-Ponco**

➤ **Sebelum di lebarkan**

a. Menentukan kapasitas dasar (Co)

Kapasitas dasar jalan dapat ditentukan dengan melihat kondisi geometrik pada segmen jalan dan juga tipe jalan tersebut, untuk jalan Ponco-Jatirogo Sta 151+000 – 154+000. Untuk Alinyemen vertikal :

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{Panjang Jalan}}$$

Dimana :

$$\begin{aligned} \Delta H_1 &= (H \text{ KM } 151+000) - (H \text{ KM } 151+500) \\ &= 71,950 - 57,688 = 14,262 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_2 &= (H \text{ KM } 151+500) - (H \text{ KM } 152+000) \\ &= 57,688 - 57,929 = -0,241 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_3 &= (H \text{ KM } 152+000) - (H \text{ KM } 152+500) \\ &= 57,929 - 65,150 = -7,221 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_4 &= (H \text{ KM } 152+500) - (H \text{ KM } 153+000) \\ &= 65,150 - 60,237 = 4,913 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_5 &= (H \text{ KM } 153+000) - (H \text{ KM } 153+500) \\ &= 60,273 - 56,916 = 3,357 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_6 &= (H \text{ KM } 153+500) - (H \text{ KM } 154+000) \\ &= 56,916 - 56,768 = 0,148 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Delta H_{\text{total}} &= \Delta H_1 + \Delta H_2 + \Delta H_3 + \Delta H_4 + \Delta H_5 + \Delta H_6 \\ &= 15,218 \end{aligned}$$

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{Panjang Jalan}} = \frac{15,218}{3} = 5,073 \text{ m / km}$$

5,073 m/km < 10 m/km maka tipe medan **Datar**.

Untuk Alinyemen horisontal berdasarkan hasil survey dilapangan dan gambar long section, maka pada ruas jalan Ponco-Jatirogo sta 151+000 – 154+000 terdapat

empat lengkung tepatnya KM 152+915, KM153+505, KM153+575, KM153+845.

$$\text{Alinyemen Horizontal} = \frac{\sum \Delta}{360} \times 2\pi \text{ rad}$$

$$\frac{(12 + 7 + 22 + 21)}{360} \times 2\pi \text{ rad}$$

$$\frac{\quad}{3 \text{ km}} = 0,361 \text{ rad / km}$$

0,361 rad/km < 1,0 rad/km maka tipe medan **Datar**.

Berdasarkan perhitungan alinyemen vertikal dan alinyemen horisontal diatas dapat disimpulkan bawah medan jalan Ponco-Jatirogo ini mempunyai tipe alinyemen jalan datar dengan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD) pada tabel 2.4.

Dari Tabel 2.3 didapat nilai $C_0 = 3100$ smp/jam.

- b. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat lebar jalur lalu lintas (FCw).

Dari tabel 2.5 untuk tipe 2/2UD dengan lebar efektif jalur 6 meter didapat nilai $FC_w = 0,91$.

- c. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat pemisah arah (FCsp).

➤ Arah Ponco - Jatirogo

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Ponco - Jatirogo} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{3003}{5351} \times 100\% = 56.12\% \approx 60\%$$

➤ Arah Jatirogo - Ponco

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Jatirogo - Ponco} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{2348}{5351} \times 100\% = 43.87\% \approx 40\%$$

Dari tabel 2.4 untuk tipe 2/2UD dengan pemisah arah 60%-40% didapat $FC_{sp} = 0,94$.

- d. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat hambatan samping (FCsf)
 Berdasarkan hasil survey kondisi lapangan pada ruas jalan Ponco-Jatirogo dan data geometrik jalan maka jalan tersebut memiliki kelas hambatan samping rendah dan lebar bahu efektif 1,5 meter.
 Dari tabel 2.5 untuk tipe 2/2UD dengan kelas hambatan samping sedang dan lebar bahu efektif $\leq 1,5$ m meter, didapat FCsf = 0,97
- e. Menentukan nilai kapasitas (C)
 Dari persamaan 2.3 didapat :

$$C = C_o \times FC_w \times FC_{sp} \times FC_{sf}$$

$$= 3100 \times 0,91 \times 0,94 \times 0,97$$

$$= 2651,74 \text{ smp/jam}$$
- f. Menentukan nilai arus total lintas dalam satuan smp/jam (Q). Dari persamaan 2.5 didapatkan :
- $$Q = LHRT (\text{tahun } 2010) \times k \times \text{emp}$$

➤ Awal umur rencana tahun 2010

Sepeda motor	=	1470	x	0,11	x	0,5	=	80,85
Sedan dan Jeep	=	323	x	0,11	x	1,0	=	35,53
Mobil Penumpang	=	385	x	0,11	x	1,0	=	42,35
Micro Truck	=	308	x	0,11	x	1,0	=	33,88
Bus kecil	=	62	x	0,11	x	1,3	=	8,87
Bus Besar	=	8	x	0,11	x	1,5	=	1,32
Truck 2 as $\frac{3}{4}$	=	309	x	0,11	x	1,3	=	44,19
Truck 2 as	=	56	x	0,11	x	1,3	=	8,01
Truck 3 as	=	10	x	0,11	x	2,5	=	2,75+
							ΣQ	= 247,75

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{247,75}{2651,74} = 0,09$$

Syarat : $DS < 0,75$
 : $0,09 < 0,75$ (OK)

➤ Akhir umur rencana tahun 2020

Sepeda motor	=	$1756 \times 0,11 \times 0,5$	=	96,58
Sedan dan Jeep	=	$615 \times 0,11 \times 1,0$	=	67,65
Mobil Penumpang	=	$503 \times 0,11 \times 1,0$	=	55,33
Micro Truck	=	$637 \times 0,11 \times 1,0$	=	70,07
Bus kecil	=	$102 \times 0,11 \times 1,3$	=	14,59
Bus Besar	=	$20 \times 0,11 \times 1,5$	=	3,30
Truck 2 as $\frac{3}{4}$	=	$557 \times 0,11 \times 1,3$	=	79,65
Truck 2 as	=	$140 \times 0,11 \times 1,3$	=	20,02
Truck 3 as	=	$25 \times 0,11 \times 2,5$	=	6,88 +
			ΣQ	= 414,07

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{414,07}{2651,74} = 0,16$$

Syarat : $DS < 0,75$
 : $0,16 < 0,75$ (OK)

Tabel 4.9
Derajat Kejenuhan sebelum Dilebarkan Jatirogo-Ponco

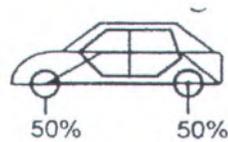
Tahun	Q	DS
2010	246,74	0,09
2011	263,44	0,10
2012	282,57	0,11
2013	297,21	0,11
2014	313,67	0,12
2015	330,59	0,12
2016	347,02	0,13
2017	363,95	0,14
2018	380,79	0,14
2019	397,41	0,15
2020	414,06	0,16

4.3.2 Data survey muatan maksimum

Dalam menentukan distribusi beban sumbu pada jenis-jenis kendaraan maka dipergunakan tabel 2.10 dan untuk angka ekivalen tiap-tiap jenis kendaraan dapat dilihat pada tabel 2.12, apabila angka tidak terdapat dalam tabel maka dipergunakan rumus yang terdapat pada tabel 2.11. Berikut ini perhitungungan distribusi beban sumbu dan angka ekivalen pada tiap-tiap jenis kendaraan.

➤ **Kendaraan Penumpang**

Sesuai tabel 2.12 kendaraan penumpang mempunyai berat maksimum 2000 kg = 2 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



Beban sumbu depan = $50\% \times 2 \text{ ton} = 1 \text{ ton}$

Beban sumbu belakang = $50\% \times 2 \text{ ton} = 1 \text{ ton}$

Sesuai dengan tabel 2.8 didapat angka ekivalen :

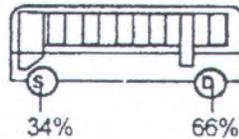
E sumbu depan tunggal beban 1 ton = 0,0002

E sumbu belakang tunggal beban 1 ton = 0,0002+

E untuk kendaraan penumpang = 0,0004

➤ **Kendaraan Bus Kecil**

Sesuai tabel 2.10 kendaraan bus kecil mempunyai berat maksimum 7000 kg = 7 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



Beban sumbu depan = $34\% \times 7 \text{ ton} = 2,38 \text{ ton}$

Beban sumbu belakang = $66\% \times 7 \text{ ton} = 4,62 \text{ ton}$

Sesuai dengan tabel 2.10 didapat angka ekivalen :

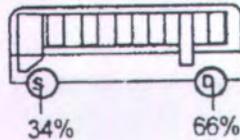
$$E \text{ sumbu depan tunggal beban } 2,38 \text{ ton} = \left[\frac{2380}{8160} \right]^4 = 0,0072$$

$$E \text{ sumbu Belakang tunggal beban } 4,62 \text{ ton} = \left[\frac{4620}{8160} \right]^4 = 0,1028$$

$$E \text{ untuk kendaraan bus besar} = 0,1100$$

➤ **Kendaraan Bus Besar**

Sesuai tabel 2.10 kendaraan bus besar mempunyai berat maksimum 9000 kg = 9 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



$$\text{Beban sumbu depan} = 34\% \times 9 \text{ ton} = 3,06 \text{ ton}$$

$$\text{Beban sumbu belakang} = 66\% \times 9 \text{ ton} = 5,94 \text{ ton}$$

Sesuai dengan tabel 2.10 didapat angka ekivalen :

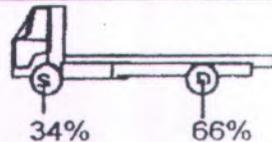
$$E \text{ sumbu depan tunggal beban } 3,06 \text{ ton} = \left[\frac{3060}{8160} \right]^4 = 0,0198$$

$$E \text{ sumbu Belakang tunggal beban } 5,94 \text{ ton} = \left[\frac{5940}{8160} \right]^4 = 0,2807$$

$$E \text{ untuk kendaraan bus kecil} = 0,3005$$

➤ **Kendaraan Truck 2 as 3/4**

Sesuai tabel 2.10 kendaraan truck 2 as 3/4 mempunyai berat maksimum 8300 kg = 8,3 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



$$\text{Beban sumbu depan} = 34\% \times 8,3 \text{ ton} = 2,822 \text{ ton}$$

$$\text{Beban sumbu belakang} = 66\% \times 8,3 \text{ ton} = 5,478 \text{ ton}$$

Sesuai dengan tabel 2.10 didapat angka ekivalen :

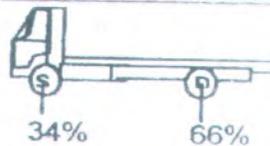
$$E \text{ sumbu depan tunggal beban } 2,822 \text{ ton} = \left[\frac{2822}{8160} \right]^4 = 0,0143$$

$$E \text{ sumbuBelakang tunggal beban } 5,478 \text{ ton} = \left[\frac{5478}{8160} \right]^4 = 0,2031$$

$$E \text{ untuk kendaraan truck 2 as } \frac{3}{4} = 0,2174$$

➤ **Kendaraan Truck 2 as**

Sesuai tabel 2.10 kendaraan truck 2 as mempunyai berat maksimum 18200 kg = 18,2 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



$$\text{Beban sumbu depan} = 34\% \times 18,2 \text{ ton} = 6,19 \text{ ton}$$

$$\text{Beban sumbu belakang} = 66\% \times 18,2 \text{ ton} = 12,01 \text{ ton}$$

Sesuai dengan tabel 2.10 didapat angka ekivalen :

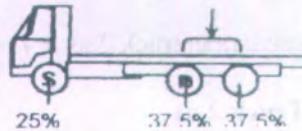
$$E \text{ sumbu depan tunggal beban } 6,19 \text{ ton} = \left[\frac{6190}{8160} \right]^4 = 0,3311$$

$$E \text{ sumbu Belakang tunggal beban } 12,01 \text{ ton} = \left[\frac{12010}{8160} \right]^4 = 4,692$$

$$E \text{ untuk kendaraan truck 2 as} = 5,0237$$

➤ **Kendaraan Truck 3 as**

Sesuai tabel 2.10 kendaraan truck 3 as mempunyai berat maksimum 25000 kg = 25 ton, dan distribusi beban sumbu sebagai berikut :



Beban sumbu depan = 34% x 25 ton = 6,25 ton

Beban sumbu belakang = 66% x 25 ton = 18,75 ton

Sesuai dengan tabel 2.10 didapat angka ekuivalen :

$$E \text{ sumbu depan tunggal beban } 6,25 \text{ ton} = \left[\frac{6250}{8160} \right]^4 = 0,3442$$

$$E \text{ sumbu Belakang tunggal beban } 18,75 \text{ ton} = 0,086 \times \left[\frac{18750}{8160} \right]^4 = 2,397$$

$$E \text{ untuk kendaraan truck 3 as} = 2,7416$$

Tabel 4.10 Rekapitulasi Angka Ekuivalen

Jenis Kendaraan	LHR 2010
Sedan dan Jeep	0,0004
Mobil Penumpang	0,0004
Micro Truck	0,2174
Bus Kecil	0,1100
Bus Besar	0,3005
Truck 2 as 3/4	0,2174
Truck 2 as	5,0237
Truck 3 as	2,7416

4.3.3 Data Benkelman Beam

Berdasarkan data lendutan balik pada tabel 4.4 maka dapat ditentukan Faktor Keseragaman (FK) dengan menggunakan rumus pada persamaan 2.15 dan rumus Standar Deviasi (S) yang terdapat pada persamaan 2.16 serta penggolongan faktor keseragaman yang terdapat pada tabel 2.22. Sehingga dapat ditentukan lendutan balik yang mewakili dengan menggunakan persamaan 2.19.

Perhitungan faktor keseragaman (FK) sebagai berikut :

$$n = 16$$

$$\sum d = 19,38$$

$$\sum d^2 = 23,73$$

$$(\sum d)^2 = 375,58$$

$$S = \sqrt{\frac{n(\sum d^2) - (\sum d)^2}{n(n-1)}} \quad \dots\dots \text{Pers 2.14}$$

$$= \sqrt{\frac{16(23,73) - (375,58)}{16(16-1)}}$$

$$= 0,13$$

$$\bar{d} = \frac{\sum d}{n} = \frac{19,38}{16} = 1,21 \quad \dots\dots \text{Pers 2.15}$$

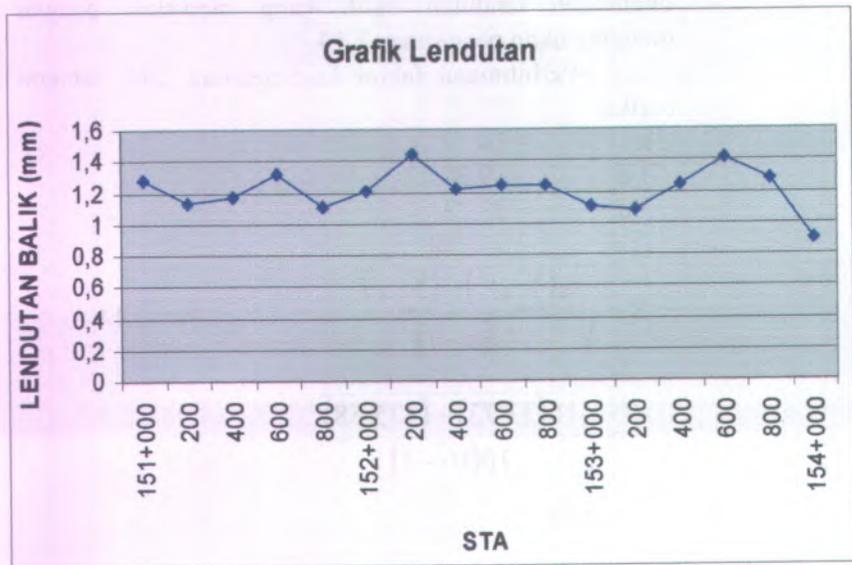
$$Fk = \frac{S}{D} \times 100\% \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.13}$$

$$= \frac{0,13}{1,21} \times 100\% = 10,74$$

Sesuai dengan Tabel 2.19 maka faktor keseragaman katagori **Sangat Seragam**.

Ruas jalan Ponco-Jatirogo adalah jalan kolektor maka lendutan balik yang mewakili (D) :

$$\begin{aligned}
 D &= \bar{d} + 1.64 S \quad \dots\dots\dots \text{Pers 2.17} \\
 &= 1,21 + 1,64 \times 0,13 \\
 &= 1,42 \text{ mm}
 \end{aligned}$$



Gambar 4.1 Grafik Lendutan Balik

4.3.4 Data Curah Hujan

Dalam perhitungan analisa curah hujan untuk menentukan besarnya intensitas curah hujan (I) dari stasiun hujan yang terdekat sepanjang ruas jalan Ponco-Jatirogo adalah sebagai berikut :

a. Data Curah Hujan

Tahun	Hujan Harian Max (mm/jam) (Ri)	Deviasi (Ri - Rrata-rata)	(Ri - Rrata-rata) ²
1996	58	-40,4	1632,16
1997	177	78,6	6177,96
1998	75	-23,4	547,56
1999	165	66,6	4435,56
2000	94	-4,4	19,36
2001	98	-0,4	0,16
2002	82	-16,4	268,96
2003	75	-23,4	547,56
2004	97	-1,4	1,96
2005	63	-35,4	1253,16
n = 10	984		14884,4
Rrata-rata	98,4		

➤ Standar deviasi

$$Sx = \sqrt{\frac{\sum (Ri - \bar{R})^2}{n}}$$

$$= \sqrt{\frac{14884,4}{10}} = 38,58$$

➤ Untuk menentukan besarnya curah hujan pada periode T tahun digunakan persamaan 2.26

$$Rt = \bar{R} + \frac{Sx}{Sn} (Yt - Yn)$$

Periode ulang (T) = 5 tahun

$Y_t = 1,4999$ dari tabel 2.30

$Y_n = 0,4952$ dari tabel 2.31

$S_n = 0,9496$ dari tabel 2.32

$$R_t = 98,4 + \frac{14,49}{0,9496} (1,4999 - 0,4952)$$

$$= 139,22 \text{ mm/jam}$$

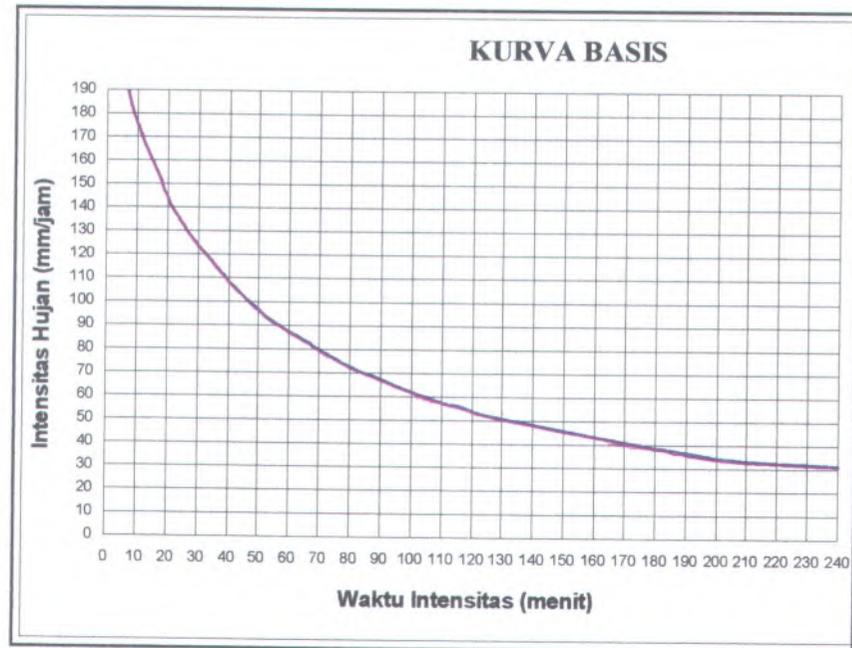
- Bila curah hujan efektif dianggap mempunyai penyebaran seragam 4 jam, maka I didapat dari persamaan 2.27.

$$I = \frac{90\% \times R_t}{4}$$

$$= \frac{90\% \times 139,22}{4} = 31,32 \text{ mm/jam}$$

Harga — I = 31,32 mm/jam diplotkan pada waktu intensitas t = 240 menit di kurva basisi.

I Rencana = 190 mm/jam



Legenda :

— Kurva Basis
— Kurva Rencana

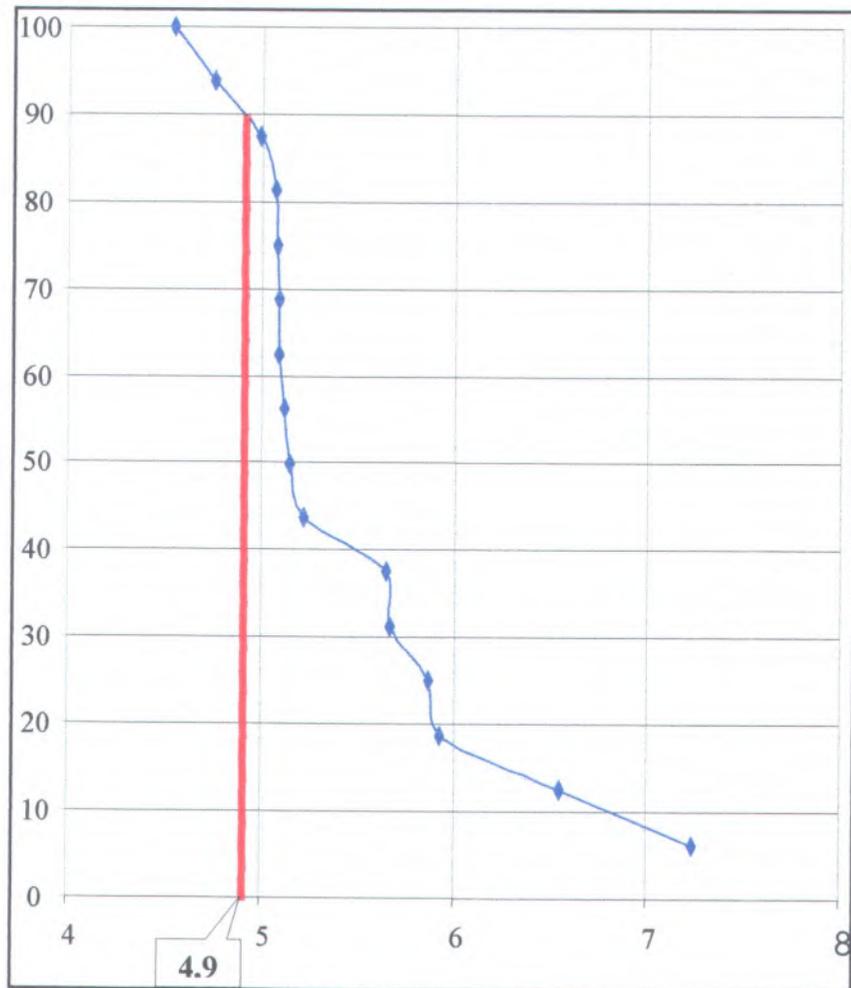
Gambar. 4.2 Grafik Kurva basis

4.3.5 Data CBR

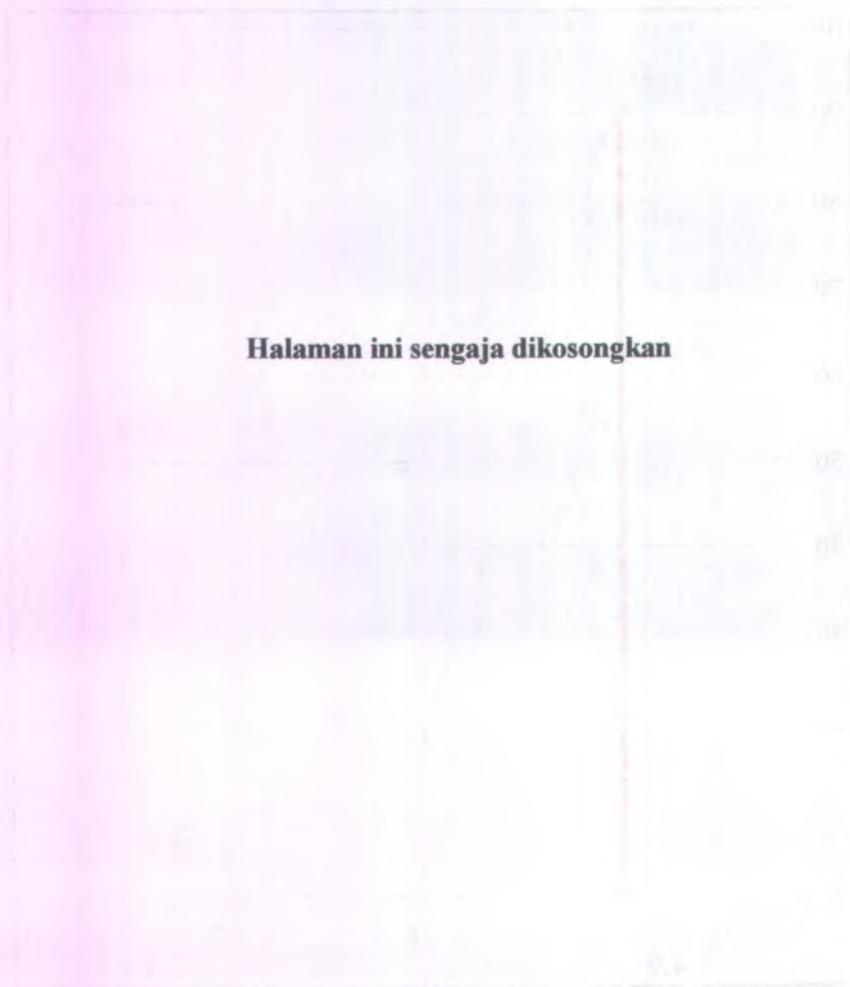
Dalam perencanaan peningkatan jalan, perlu diperhitungkan CBR rencana. Dimana CBR rencana didapat dari perhitungan secara grafis harga-harga CBR sebagaimana terlihat pada tabel 4.11 dan diplotkan pada gambar 4.3. Kemudian ditarik garis pada 90%, jadi nilai CBR rencana 4,9.

Tabel 4.11 Perhitungan CBR

No	CBR	Jumlah titik yang sama atau lebih besar	Prosentase yang sama atau lebih besar %
1	4,54	16	$17/17 \times 100\% = 100,00$
2	4,75	15	$16/17 \times 100\% = 93,75$
3	4,99	14	$15/17 \times 100\% = 87,50$
4	5,07	13	$14/17 \times 100\% = 81,25$
5	5,08	12	$13/17 \times 100\% = 75,00$
6	5,09	11	$12/17 \times 100\% = 68,75$
7	5,09	10	$11/17 \times 100\% = 62,50$
8	5,12	9	$10/17 \times 100\% = 56,25$
9	5,15	8	$9/17 \times 100\% = 50,00$
10	5,22	7	$8/17 \times 100\% = 43,75$
11	5,65	6	$7/17 \times 100\% = 37,50$
12	5,67	5	$6/17 \times 100\% = 31,25$
13	5,87	4	$5/17 \times 100\% = 25,00$
14	5,93	3	$4/17 \times 100\% = 18,75$
15	6,55	2	$3/17 \times 100\% = 12,50$
16	7,24	1	$2/17 \times 100\% = 6,25$



Gambar. 4.3 Grafik nilai CBR



1000 900 800 700 600 500 400 300 200 100 0

BAB V ANALISA PERHITUNGAN

5.1 Analisa Kapasitas

➤ **Sesudah di lebarkan (Ponco – Jatirogo)**

Pada ketentuan terhadap klasifikasi jalan (jalan kolektor 2 lajur 2 arah tak terbagi 2/2 UD), lebar jalur efektif adalah 7 m dan bahu jalan 1,5 m, (*Sumber MKJI 6-23 dan pengantar Rekayasa Jalan*). Untuk memperoleh kenyamanan dan keamanan bagi pemakai jalan, maka jalan memerlukan pelebaran 0,5 m pada sisi kanan dan sisi kiri

a. Menentukan kapasitas dasar (C_0)

Kapasitas dasar jalan dapat ditentukan dengan melihat kondisi geometrik pada segmen jalan dan juga tipe jalan tersebut, untuk jalan Ponco-Jatirogo Sta 151+000 – 154+000. Untuk Alinyemen vertikal :

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{Panjang Jalan}}$$

Dimana :

$$\begin{aligned}\Delta H_1 &= (\text{H KM } 151+000) - (\text{H KM } 151+500) \\ &= 71,950 - 57,688 = 14,262 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_2 &= (\text{H KM } 151+500) - (\text{H KM } 152+000) \\ &= 57,688 - 57,929 = -0,241 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_3 &= (\text{H KM } 152+000) - (\text{H KM } 152+500) \\ &= 57,929 - 65,150 = -7,221 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_4 &= (\text{H KM } 152+500) - (\text{H KM } 153+000) \\ &= 65,150 - 60,237 = 4,913 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_5 &= (\text{H KM } 153+000) - (\text{H KM } 153+500) \\ &= 60,273 - 56,916 = 3,357 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_6 &= (\text{H KM } 153+500) - (\text{H KM } 154+000) \\ &= 56,916 - 56,768 = 0,148 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta H_{\text{total}} &= \Delta H_1 + \Delta H_2 + \Delta H_3 + \Delta H_4 + \Delta H_5 + \Delta H_6 \\ &= 15,218 \text{ m}\end{aligned}$$

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{PanjangJalan}} = \frac{15,218m}{3km} = 5,073m / km$$

5,073 m/km < 10 m/km maka tipe medan **Datar**.

Untuk Alinyemen horisontal berdasarkan hasil survey dilapangan dan gambar long section, maka pada ruas jalan Ponco-Jatirogo sta 151+000 – 154+000 terdapat empat lengkung tepatnya KM 152+915, KM153+505, KM153+575, KM153+845.

$$\text{AlinyemenHorisontal} = \frac{\sum \Delta}{360} \times 2\pi \text{rad} / \sum \text{PanjangJalan}$$

$$\frac{(12 + 7 + 22 + 21)}{360} \times 2\pi \text{rad} / 3km = 0,361 \text{rad} / km$$

0,361 rad/km < 1,0 rad/km maka tipe medan **Datar**.

Berdasarkan perhitungan alinyemen vertikal dan alinyemen horisontal diatas dapat disimpulkan bawah medan jalan Ponco-Jatirogo ini mempunyai tipe alinyemen jalan datar dengan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD) pada tabel 2.2.

Dari Tabel 2.1 didapat nilai $C_0 = 3100$ smp/jam

- b. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat lebar jalur lalu lintas (FCw).

Dari tabel 2.3 untuk tipe 2/2UD dengan lebar efektif jalur 7 meter didapat nilai $FC_w = 1$.

- c. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat pemisah arah (FCsp).

➤ Arah Ponco - Jatirogo

$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Ponco - Jatirogo} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$

$$= \frac{3191}{5690} \times 100\% = 56.81\% \approx 60\%$$

➤ Arah Jatirogo - Ponco

$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Jatirogo - Ponco} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$

$$= \frac{2499}{5690} \times 100\% = 43.92\% \approx 40\%$$

Dari tabel 2.4 untuk tipe 2/2UD dengan pemisah arah 60%-40% didapat $FC_{sp} = 0,94$.

d. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat hambatan samping (FC_{sf})

Berdasarkan hasil survey kondisi lapangan pada ruas jalan Ponco-Jatirogo dan data geometrik jalan maka jalan tersebut memiliki kelas hambatan samping rendah dan lebar bahu efektif 1,5 meter.

Dari tabel 2.8 untuk tipe 2/2UD dengan kelas hambatan samping sedang dan lebar bahu efektif $\leq 1,5$ m meter, didapat $FC_{sf} = 0,97$

e. Menentukan nilai kapasitas (C)

Dari persamaan 2.3 didapat :

$$\begin{aligned} C &= C_o \times FC_w \times FC_{sp} \times FC_{sf} \\ &= 3100 \times 1.00 \times 0,94 \times 0,97 \\ &= 2914 \text{ smp/jam} \end{aligned}$$

f. Menentukan nilai arus total lintas dalam satuan smp/jam (Q). Dari persamaan 2.5 didapatkan :

$$Q = \text{LHRT (tahun 2010)} \times k \times \text{emp}$$

➤ Awal umur rencana tahun 2010 (sesudah dilebarkan)

Sepeda motor	=	1551	x	0,11	x	0,5	=	85,31
Sedan dan Jeep	=	655	x	0,11	x	1,0	=	72,05
Mobil Penumpang	=	699	x	0,11	x	1,0	=	76,89
Micro Truck	=	528	x	0,11	x	1,0	=	58,08
Bus kecil	=	64	x	0,11	x	1,3	=	9,15
Bus Besar	=	20	x	0,11	x	1,5	=	3,3
Truck 2 as $\frac{3}{4}$	=	478	x	0,11	x	1,3	=	68,35
Truck 2 as	=	62	x	0,11	x	1,3	=	8,87
Truck 3 as	=	7	x	0,11	x	2,5	=	1,93+

$$\Sigma Q = 383,93$$



Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{383,93}{2914} = 0,13$$

Syarat : DS < 0,75

: **0,13 < 0,75** (OK)

➤ Akhir umur rencana tahun 2020 (sebelum dilebarkan)

Sepeda motor	=	1959 x 0,11 x 0,5	=	107,75
Sedan dan Jeep	=	1481 x 0,11 x 1,0	=	162,91
Mobil Penumpang	=	1673 x 0,11 x 1,0	=	184,03
Micro Truck	=	1245 x 0,11 x 1,0	=	136,95
Bus kecil	=	125 x 0,11 x 1,3	=	17,87
Bus Besar	=	51 x 0,11 x 1,5	=	8,41
Truck 2 as ³ / ₄	=	997 x 0,11 x 1,3	=	142,57
Truck 2 as	=	160 x 0,11 x 1,3	=	22,88
Truck 3 as	=	16 x 0,11 x 2,5	=	4,4
			ΣQ	= 787,77

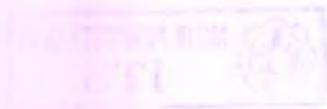
Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C}$$

$$= \frac{787,77}{2914} = 0,27$$

Syarat : DS < 0,75

: **0,27 < 0,75** (OK)



**Tabel 5.1 Derajat Kejenuhan sesudah Dilebarkan
Ponco - Jatirogo**

Tahun	Q	DS
2010	383,92	0,13
2011	424,39	0,15
2012	464,86	0,16
2013	505,27	0,17
2014	545,38	0,19
2015	586,10	0,20
2016	626,43	0,21
2017	666,79	0,23
2018	707,20	0,24
2019	747,31	0,26
2020	787,78	0,27

➤ **Sesudah di lebarkan (Jatirogo - Ponco)**

Pada ketentuan terhadap klasifikasi jalan (jalan kolektor 2 lajur 2 arah tak terbagi 2/2 UD), lebar jalur efektif adalah 7 m dan bahu jalan 1,5 m, (*Sumber MKJI 6-23 dan pengantar Rekayasa Jalan*). Untuk memperoleh kenyamanan dan keamanan bagi pemakai jalan, maka jalan memerlukan pelebaran 0,5 m pada sisi kanan dan sisi kiri

a. Menentukan kapasitas dasar (C_0)

Kapasitas dasar jalan dapat ditentukan dengan melihat kondisi geometrik pada segmen jalan dan juga tipe jalan tersebut, untuk jalan Ponco-Jatirogo Sta 151+000 – 154+000. Untuk Alinyemen vertikal :

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{Panjang Jalan}} =$$

Dimana :

$$\begin{aligned} \Delta H_1 &= (H \text{ KM } 151+000) - (H \text{ KM } 151+500) \\ &= 71,950 - 57,688 = 14,262 \text{ m} \\ \Delta H_2 &= (H \text{ KM } 151+500) - (H \text{ KM } 152+000) \\ &= 57,688 - 57,929 = -0,241 \text{ m} \\ \Delta H_3 &= (H \text{ KM } 152+000) - (H \text{ KM } 152+500) \\ &= 57,929 - 65,150 = -7,221 \text{ m} \\ \Delta H_4 &= (H \text{ KM } 152+500) - (H \text{ KM } 153+000) \\ &= 65,150 - 60,237 = 4,913 \text{ m} \\ \Delta H_5 &= (H \text{ KM } 153+000) - (H \text{ KM } 153+500) \\ &= 60,273 - 56,916 = 3,357 \text{ m} \\ \Delta H_6 &= (H \text{ KM } 153+500) - (H \text{ KM } 154+000) \\ &= 56,916 - 56,768 = 0,148 \text{ m} \\ \Delta H_{\text{total}} &= \Delta H_1 + \Delta H_2 + \Delta H_3 + \Delta H_4 + \Delta H_5 + \Delta H_6 \\ &= 15,218 \end{aligned}$$

$$\frac{\Delta H}{\sum \text{PanjangJalan}} = \frac{15,218}{3} = 5,073 \text{ m / km}$$

5,073 m/km < 10 m/km maka tipe medan **Datar**.

Untuk Alinyemen horisontal berdasarkan hasil survey dilapangan dan gambar long section, maka pada ruas jalan Ponco-Jatirogo sta 151+000 – 154+000 terdapat empat lengkung tepatnya KM 152+915, KM153+505, KM153+575, KM153+845.

$$\text{AlinyemenHorisontal} = \frac{\sum \Delta}{360} \times 2\pi \text{rad} / \sum \text{PanjangJalan}$$

$$\frac{(12 + 7 + 22 + 21)}{360} \times 2\pi \text{rad} / 3 \text{ km} = 0,361 \text{ rad / km}$$

0,361 rad/km < 1,0 rad/km maka tipe medan **Datar**.

Berdasarkan perhitungan alinyemen vertikal dan alinyemen horisontal diatas dapat disimpulkan bawah medan jalan Ponco-Jatirogo ini mempunyai tipe alinyemen jalan datar dengan dua lajur dua arah tak terbagi (2/2 UD) pada tabel 2.2.

Dari Tabel 2.1 didapat nilai $C_0 = 3100$ smp/jam

- g. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat lebar jalur lalu lintas (FCw).

Dari tabel 2.3 untuk tipe 2/2UD dengan lebar efektif jalur 7 meter didapat nilai $FC_w = 1$.

- h. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat pemisah arah (FCsp).

- Arah Ponco - Jatirogo

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Ponco - Jatirogo} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{3191}{5690} \times 100\% = 56.81\% \approx 60\%$$

- Arah Jatirogo - Ponco

$$\frac{\text{LHR}_{2007} \text{ dari arah Jatirogo - Ponco} \times 100\%}{\text{Jumlah LHR dari kedua arah}}$$

$$= \frac{2499}{5690} \times 100\% = 43.92\% \approx 40\%$$

Dari tabel 2.4 untuk tipe 2/2UD dengan pemisah arah 60%-40% didapat $FC_{sp} = 0,94$.

- i. Menentukan faktor penyesuaian kapasitas akibat hambatan samping (FCsf)

Berdasarkan hasil survey kondisi lapangan pada ruas jalan Ponco-Jatirogo dan data geometrik jalan maka jalan tersebut memiliki kelas hambatan samping rendah dan lebar bahu efektif 1,5 meter.

Dari tabel 2.5 untuk tipe 2/2UD dengan kelas hambatan samping sedang dan lebar bahu efektif $\leq 1,5$ m meter, didapat $FC_{sf} = 0,97$.

j. Menentukan nilai kapasitas (C)

Dari persamaan 2.3 didapat :

$$\begin{aligned} C &= C_o \times FC_w \times FC_{sp} \times FC_{sf} \\ &= 3100 \times 1.00 \times 0,94 \times 0,97 \\ &= 2914 \text{ smp/jam} \end{aligned}$$

k. Menentukan nilai arus total lintas dalam satuan smp/jam

(Q). Dari persamaan 2.5 didapatkan :

$$Q = LHRT (\text{tahun } 2010) \times k \times emp$$

➤ Awal umur rencana tahun 2010 (sesudah dilebarkan)

Sepeda motor	=	1470	x	0,11	x	0,5	=	80,85
Sedan dan Jeep	=	323	x	0,11	x	1,0	=	35,53
Mobil Penumpang	=	385	x	0,11	x	1,0	=	42,35
Micro Truck	=	308	x	0,11	x	1,0	=	33,88
Bus kecil	=	62	x	0,11	x	1,3	=	8,87
Bus Besar	=	8	x	0,11	x	1,5	=	1,32
Truck 2 as $\frac{3}{4}$	=	309	x	0,11	x	1,3	=	44,19
Truck 2 as	=	56	x	0,11	x	1,3	=	8,01
Truck 3 as	=	10	x	0,11	x	2,5	=	2,75+
							ΣQ	= 247,75

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$\begin{aligned} DS &= \frac{Q_{2009}}{C} \\ &= \frac{247,75}{2914} = 0,09 \end{aligned}$$

Syarat : DS < 0,75

: **0,09 < 0,75** (OK)

➤ Akhir umur rencana tahun 2020 (sebelum dilebarkan)

Sepeda motor	=	1756 x 0,11 x 0,5	=	96,58
Sedan dan Jeep	=	615 x 0,11 x 1,0	=	67,65
Mobil Penumpang	=	503 x 0,11 x 1,0	=	55,33
Micro Truck	=	637 x 0,11 x 1,0	=	70,07
Bus kecil	=	102 x 0,11 x 1,3	=	14,59
Bus Besar	=	20 x 0,11 x 1,5	=	3,30
Truck 2 as $\frac{3}{4}$	=	557 x 0,11 x 1,3	=	79,65
Truck 2 as	=	140 x 0,11 x 1,3	=	20,02
Truck 3 as	=	25 x 0,11 x 2,5	=	6,88 +
				$\Sigma Q = 414,07$

Menentukan derajat kejenuhan (DS)

$$DS = \frac{Q_{2009}}{C} = \frac{414,07}{2914} = 0,14$$

Syarat : DS < 0,75

: 0,14 < 0,75 (OK)

Tabel 5.2
Derajat Kejenuhan sesudah Dilebarkan Jatirogo-Ponco

Tahun	Q	DS
2010	246,74	0,09
2011	263,44	0,09
2012	282,57	0,10
2013	297,21	0,10
2014	313,67	0,11
2015	330,59	0,11
2016	347,02	0,12
2017	363,95	0,12
2018	380,79	0,13
2019	397,41	0,14
2020	414,06	0,14

Perencanaan Tebal Perkerasan Jalan

Berdasarkan lalu lintas harian rata-rata tahun 2010 arah Ponco-Jatirogo:

a. LHR awal umur rencana (2010) sesuai Tabel 4.6

- Sedan dan Jeep	= 655 kend
- Mobil penumpang	= 699 kend
- Micro truck	= 528 kend
- Bus kecil	= 64 kend
- Bus besar	= 20 kend
- Truck 2 as $\frac{3}{4}$	= 478 kend
- Truck 2 as	= 62 kend
- Truck 3 as	= 7 kend

b. LHR akhir umur rencana (2020) sesuai Tabel 4.6

- Sedan dan Jeep	= 1481 kend
- Mobil penumpang	= 1673 kend
- Micro truck	= 1245 kend
- Bus kecil	= 125 kend
- Bus besar	= 51 kend
- Truck 2 as $\frac{3}{4}$	= 997 kend
- Truck 2 as	= 160 kend
- Truck 3 as	= 16 kend

c. Angka ekivalen (E) sesuai Tabel 4.10

- Sedan dan Jeep	= 0,0004
- Mobil penumpang	= 0,0004
- Micro Truck	= 0,2174
- Bus kecil	= 0,1100
- Bus besar	= 0,3005
- Truck 2 as $\frac{3}{4}$	= 0,2174
- Truck 2 as	= 5,0237
- Truck 3 as	= 2,7416

d. Lintas ekivalen permulaan (LEP) (tahun 2010)

$$LEP = \sum_{j=1} LHR_j \times C_j \times E_j \quad \dots\dots\dots \text{pers 2.7}$$

Koefisien distribusi kendaraan (C) sesuai tabel 2.14

C kendaraan ringan = 0,5

C kendaraan berat = 0,5

Tabel 5.3 Lintas Ekiyalen Permulaan

Jenis Kendaraan	LHR	C	E	LEP
Sedan dan Jeep	655	0,5	0,0004	0,131
Mobil Penumpang	699	0,5	0,0004	0,1398
Micro truck	528	0,5	0,2174	57,3936
Bus Kecil	64	0,5	0,1100	3,52
Bus Besar	20	0,5	0,3005	3,005
Truck 2 Sumbu 3/4	478	0,5	0,2174	51,9586
Truck 2 Sumbu	62	0,5	5,0237	155,7347
Truck 3 Sumbu	7	0,5	2,7416	9,5956

Jumlah LEP = 281,478

e. Lintas ekivalen akhir (LEA)

$$LEA = \sum_{j=1}^n LHR_j (1+i)^{UR} \times C_j \times E_j \quad \dots\dots\dots \text{pers 2.8}$$

Koefisien distribusi kendaraan (C) sesuai tabel 2.14

C kendaraan ringan = 0,5

C kendaraan berat = 0,5

Tabel 5.4 Lintas Ekiyalen Akhir

Jenis Kendaraan	LHR	C	E	LEA
Sedan dan Jeep	1481	0,5	0,0004	0,296
Mobil Penumpang	1673	0,5	0,0004	0,335
Micro Truck	1245	0,5	0,2174	135,332
Bus Kecil	125	0,5	0,1100	6,875
Bus Besar	51	0,5	0,3005	7,663
Truck 2 Sumbu 3/4	997	0,5	0,2174	108,374
Truck 2 Sumbu	160	0,5	5,0237	401,896
Truck 3 Sumbu	16	0,5	2,7416	21,933

Jumlah LEA = 682,703

f. Lintas ekivalen tengah (LET) sesuai pers 2.9 :

$$LET = \frac{LEP + LEA}{2}$$

$$LET = \frac{281,478 + 682,703}{2} = 481,091$$

g. Lintas ekivalen rencana (LER) sesuai pers 2.10 dan 2.11 :

$$FP = \frac{UR}{10} \longrightarrow LER = LET \times FP$$

$$FP = \frac{10}{10} = 1,0 \longrightarrow LER = 481,091 \times 1,0 = 481,091$$

h. Menentukan nilai Faktor Regional (FR)

Persentase kendaraan berat (>5 ton) untuk :

$$\begin{aligned} \text{➤ } LHR_{2010} &= \frac{jmlkend.berat}{jmltotal.kend} \times 100\% \\ &= \frac{1159}{2513} \times 100 = 46,12\% \\ &= 49,07\% \geq 30\% \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{➤ } LHR_{2019} &= \frac{jmlkend.berat}{jmltotal.kend} \times 100\% \\ &= \frac{2594}{5748} \times 100 = 45,13\% \\ &= 47,67\% \geq 30\% \end{aligned}$$

Kelandaian 8 %

Iklim untuk curah hujan rata-rata tahunan adalah < 900mm/th.

Dari tabel 2.15 : diperoleh FR = 1,5

i. Ipo (Indeks permukaan pada awal umur rencana)

Jenis lapis permukaan yang akan dipakai adalah LASTON MS 744. Dari tabel 2.16 didapat nilai Ipo 3,9 – 3,5.

j. IPt (Indeks permukaan pada akhir umur rencana)

Jalan Ponco – Jatirogo adalah jalan kolektor dengan LER = 481,091 . Dari Tabel 2.17 didapat nilai IPt = 2.

k. ITP (Indeks Tebal Perkerasan)

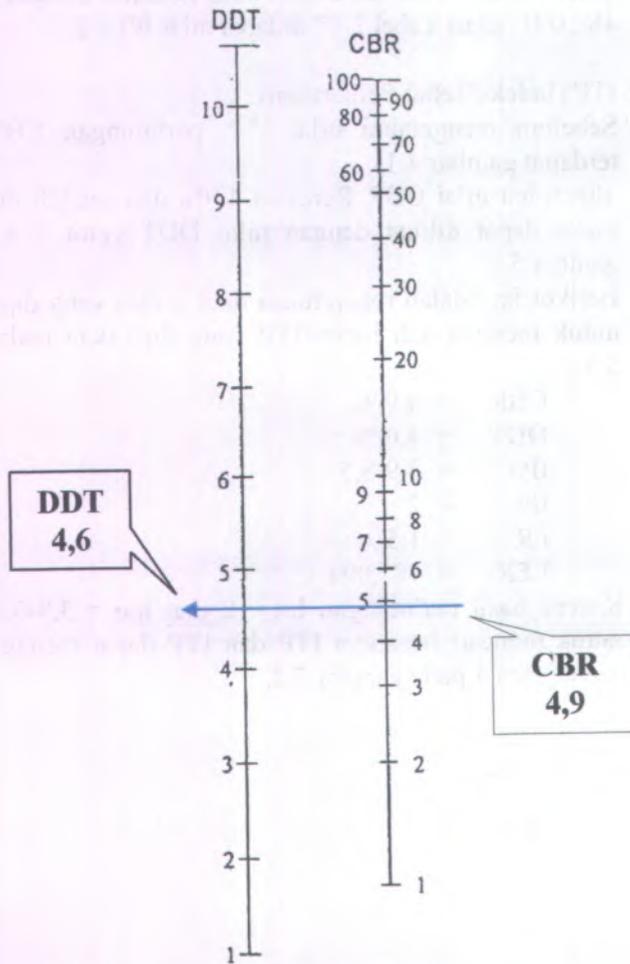
Sebelum mengetahui nilai ITP, perhitungan CBR yang terdapat gambar 4.11

diperoleh nilai CBR Rencana 4,9% dan setelah diketahui maka dapat dilihat dengan nilai DDT yaitu = 4,6. dari gambar 5.1.

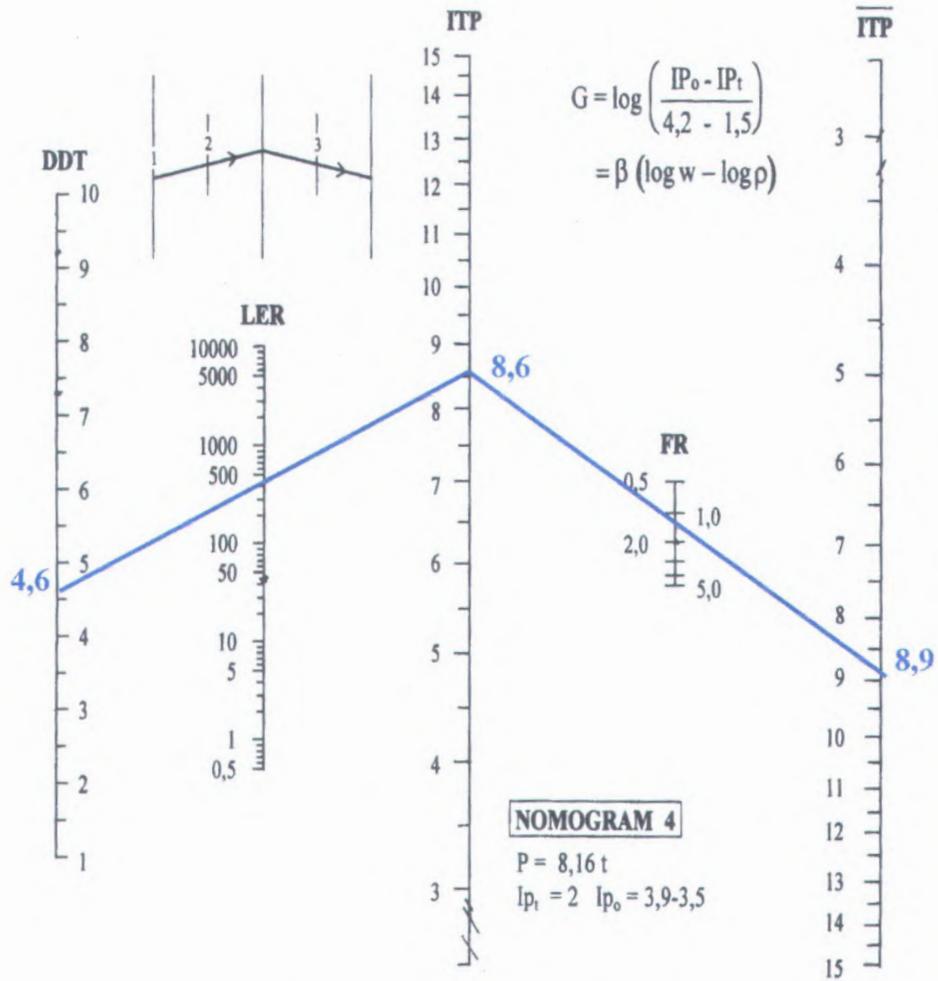
Berikut ini adalah rekapitulasi data – data yang diperlukan untuk memperoleh harga ITP yang diplotkan pada grafik 5.3.

CBR	= 4,9 %
DDT	= 4.6 %
IPo	= 3,9-3,5
IPt	= 2
FR	= 1,5
LER	= 481,091

Karena hasil perhitungan $IPt = 2$ dan $IPo = 3,9-3,5$ maka untuk mencari besarnya ITP dan ITP dapat menggunakan nomogram 4 pada gambar 5.2.



Gambar 5.1. Grafik korelasi Antara Nilai CBR & DDT



Gambar 5.2 Nomogram 4
 Tebal Perkerasan Jalan

Dari gambar 5.2 diperoleh $ITP = 8,6$ dan $ITP = \overline{8,9}$.

1. Penentuan Tebal Perkerasan

- Jenis lapis perkerasan
 - Lapis permukaan I LASTON (MS 744)
 - Lapisan pondasi atas batu pecah kelas A (CBR 90%)
 - Lapisan pondasi bawah sirtu kelas B (CBR 50%)
- Koefisien kekuatan relatif
Diperoleh dari tabel 2.16.
 - Lapis permukaan (a_1) = 0,40
 - Lapis pondasi atas (a_2) = 0,14
 - Lapis pondasi bawah (a_3) = 0,12
- Batas tebal minimum tiap lapis perkerasan
Dari tabel 2.19 dan 2.20.
 - Lapis permukaan (D_1) = 7,5 cm
 - Lapis pondasi atas (D_2) = 20 cm
 - Lapis pondasi bawah (D_3) = dicari
 Dari persamaan 2.14 diperoleh.

$$\begin{aligned}
 ITP &= a_1 \cdot D_1 + a_2 \cdot D_2 + a_3 \cdot D_3 \\
 8,9 &= (0,4 \times 7,5) + (0,14 \times 20) + (0,12 \times D_3) \\
 8,9 &= 3 + 2,8 + (0,12 \times D_3) \\
 D_3 &= 25,8 \text{ cm} \rightarrow = 26 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

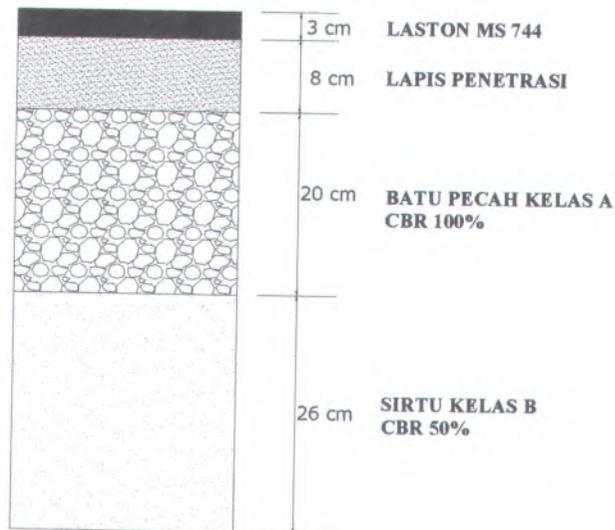
Jadi komposisi untuk tebal perkerasan adalah :

AC LASTON MS 744	= 7,5 cm
Batu Pecah Kelas A (CBR 100%)	= 20 cm
Sirtu kelas B (CBR 50%)	= 26 cm

- ✓ Untuk menghemat biaya konstruksi dan mempermudah pelaksanaan dilapangan, maka susunan perkerasan dapat diubah tanpa mengurangi kekuatan konstruksi menjadi :
 - Lapis permukaan atas menggunakan lapis Ac Laston MS 744 setebal 3 cm.

- Sisa lapis permukaan atas 4,5 cm dikonversikan ke lapisan penetrasi.
- ✓ Konversi tebal Lastin MS 744 ke Lapis penetrasi sebagai berikut :
 - Koefisien kekuatan relatif Laston Ms 744 = 0,40
 - Koefisien kekuatan relatif lapis penetrasi = 0.23

$$4,5 \text{ cm Laston MS 744} \times \frac{0.40}{0.23} = 7,8 \text{ cm} \rightarrow 8 \text{ cm}$$



Gambar 5.3 Rencana Susunan Lapis Permukaan

5.2 Perencanaan Tebal Lapis Tambahan (Overlay)

Seperti yang telah dikerjakan dalam Sub Bab pengolahan data bawah hasil perhitungan Faktor Keseragaman (FK) digunakan untuk perhitungan tebal lapis tambahan dan diuraikan sebagai berikut :

Perhitungan prosentase kendaraan yang lewat ruas jalan yang direncanakan adalah 2 lajur 2 arah tak terbagi seperti dalam tabel 2.14. Koefisien distribusi kendaraan (C).

C kendaraan ringan = 0,5

C kendaraan berat = 0,5

Prosentase kendaraan yang lewat jalan adalah :

Jenis Kendaraan	LHR		C	Jml kend
Sedan dan Jeep	655	x	0,5	327,5
Mobil Penumpang	699	x	0,5	349,5
Micro Truck	528	x	0,5	264
Bus Kecil	64	x	0,5	32
Bus Besar	20	x	0,5	10
Truck 2 Sumbu 3/4	478	x	0,5	239
Truck 2 Sumbu	62	x	0,5	31
Truck 3 Sumbu	7	x	0,5	3,5

a. Perhitungan faktor umur rencana

Berdasarkan olah data Benkelman Beam didapat lendutan yang mewakili adalah $D = 1,46$ mm.

Jenis Kendaraan	LHR	i
Sedan dan Jeep	655	0,1553
Mobil Penumpang	699	0,196
Micro Truck	528	0,1824
Bus Kecil	64	0,1001
Bus Besar	20	0,2925

Truck 2 Sumbu 3/4	478	0,1205
Truck 2 Sumbu	62	0,3663
Truck 3 Sumbu	7	0,1485

Menghitung faktor hubungan antara umur rencana dengan perkembangan lalu lintas.

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+R)^n + 2(1+R) \frac{(1+R^{n-1})-1}{R} \right]$$

➤ **Sedan dan Jeep**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,1553)^{10} + 2(1+0,1553) \frac{(1+0,1553^{0-1})-1}{0,1553} \right] = 22,45$$

➤ **Mobil Penumpang**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,196)^{10} + 2(1+0,196) \frac{(1+0,196^{0-1})-1}{0,196} \right] = 27,95$$

➤ **Micro Truck**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,1824)^{10} + 2(1+0,1824) \frac{(1+0,1824^{0-1})-1}{0,1824} \right] = 25,97$$

➤ **Bus Kecil**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,100)^{10} + 2(1+0,100) \frac{(1+0,100^{0-1})-1}{0,1001} \right] = 16,74$$

➤ **Bus Besar**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,2925)^{10} + 2(1+0,2925) \frac{(1+0,2925^{0-1})-1}{0,2925} \right] = 47,07$$

➤ **Truck 2as 3/4**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1+0,1205)^{10} + 2(1+0,1205) \frac{(1+0,1205^{0-1})-1}{0,1205} \right] = 18,65$$

➤ **Truck 2as**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1 + 0,3663)^{10} + 2(1 + 0,3663) \frac{(1 + 0,3663^{10-1}) - 1}{0,3663} \right] = 70,00$$

➤ **Truck 3as**

$$N = \frac{1}{2} \left[1 + (1 + 0,1485)^{10} + 2(1 + 0,1485) \frac{(1 + 0,1485^{10-1}) - 1}{0,1485} \right] = 21,65$$

Faktor umur rencana (N) pada masing-masing jenis kendaraan

Tabel 5.5 Faktor Umur Rencana

Jenis Kendaraan	R	UR	N
Sedan dan Jeep	0,1553	10	22,45
Mobil Penumpang	0,196	10	27,95
Micro truck	0,1824	10	25,97
Bus Kecil	0,1001	10	16,74
Bus Besar	0,2925	10	47,07
Truck 2 as 3/4	0,1205	10	18,65
Truck 2 as	0,3663	10	70,00
Truck 3 as	0,1485	10	21,65

Perhitungan Unit Ekvivalen Beban Standar (UE 18 KSAL)

Sebelum perhitungan Akumulatif Ekvivalen Beban Standar (AE 18 KSAL) maka ditentukan terlebih dulu Unit Ekvivalen Beban Standar (UE 18 KSAL)

$$\text{UE 18 KSAL} = \text{LHR}_{\text{awal UR}} \times \% \text{ kend} \times E \times N$$

Prosentase kendaraan ringan dan kendaraan berat pada lajur rencana untuk jalan 2 lajur dan 2 jalur adalah 50% : 50% sesuai tabel 2.21.

Jenis Kendaraan	LHR 2010	% kend	E	N	UE 18 KSAL
Sedan dan Jeep	655	0,5	0,0004	22,45	2,94
Mobil Penumpang	699	0,5	0,0004	27,95	3,91
Micro Truck	528	0,5	0,2174	25,97	1490,59
Bus Kecil	64	0,5	0,11	16,74	58,94
Bus Besar	20	0,5	0,3005	47,07	141,44
Truck 2 Sumbu 3/4	478	0,5	0,2174	18,65	969,08
Truck 2 Sumbu	62	0,5	5,0237	70,00	10900,76
Truck 3 Sumbu	7	0,5	0,5504	21,65	41,71
Jumlah	2513		6,4202	273,81	13609,37

Sehingga didapatkan AE 18 KSAL sebagai berikut :

$$\begin{aligned}
 \text{AE 18 KSAL} &= 365 \times \sum \text{UE 18 KSAL} \\
 &= 365 \times 13609,37 \\
 &= 4.967.420,05
 \end{aligned}$$

Lendutan Balik Yang diijinkan (\bar{D})

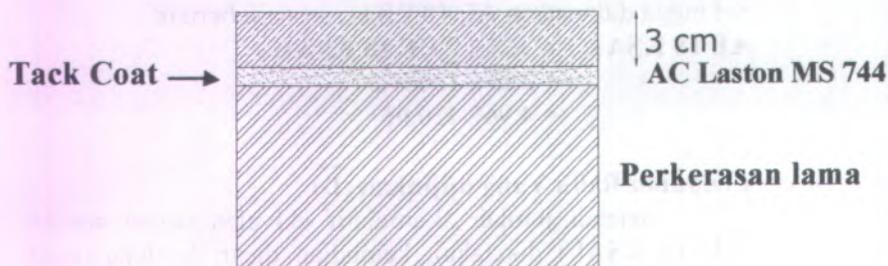
Setelah jumlah akumulatif ekivalen beban standar (AE 18 KSAL) diketahui, kemudian dicari lendutan balik yang diijinkan (D) dengan berdasarkan pada grafik lendutan yang diijinkan sebagaimana gambar 2.3. dari grafik lendutan balik yang diijinkan didapat nilai (\bar{D}) = 0,90 mm dengan mengplotkan gambar 5.5 didapat bawah perkerasan jalan belum membutuhkan overlay.

b. Perhitungan Tebal Lapisan Tambahan

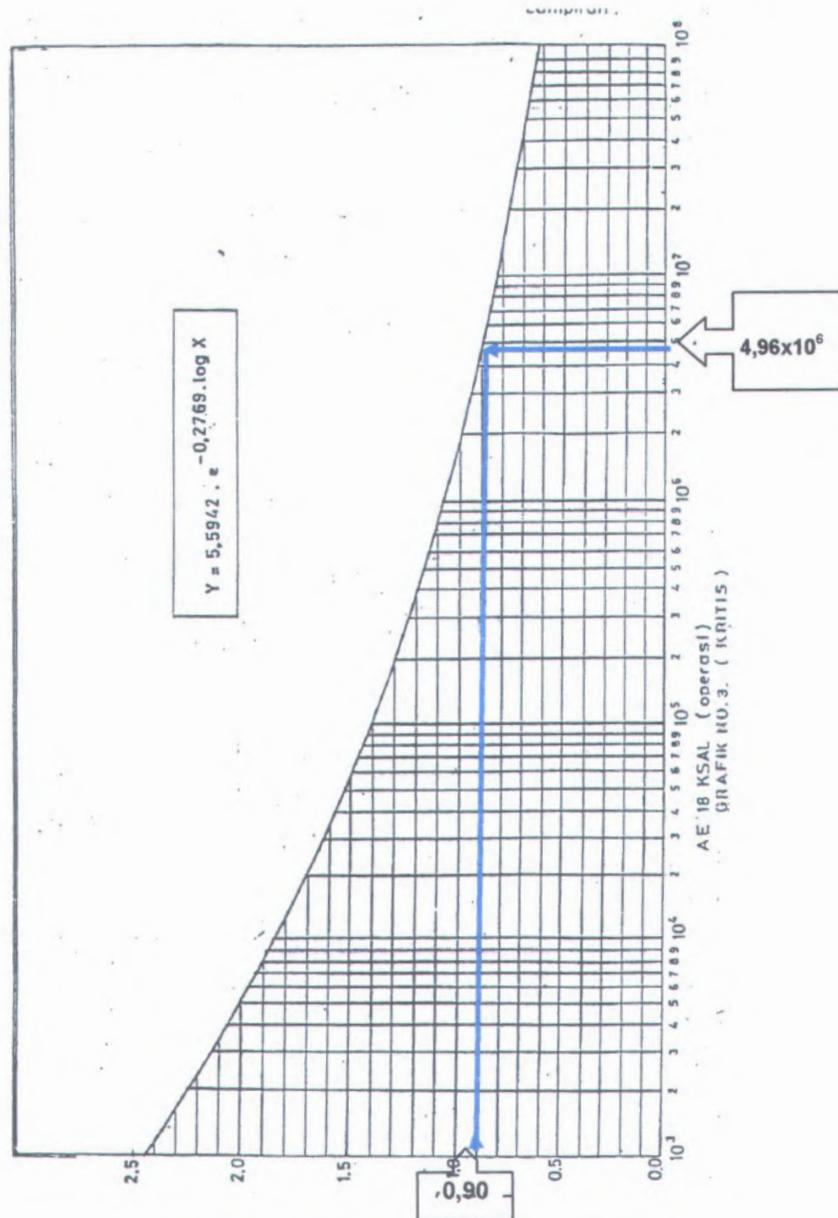
Perhitungan tebal lapisan tambahan ditentukan berdasarkan lendutan balik mewakili (D) = 1,43 mm dan lendutan balik yang diijinkan (\bar{D}) = 0,90 mm kemudiaan diplot ke grafik yang terdapat pada gambar 5.5 sehingga didapat

bawah jalan ini belum memerlukan lapis tambahan, tetapi ditinjau dari beberapa factor, maka pada ruas jalan tersebut memerlukan overlay. Faktor – faktor tersebut yaitu :

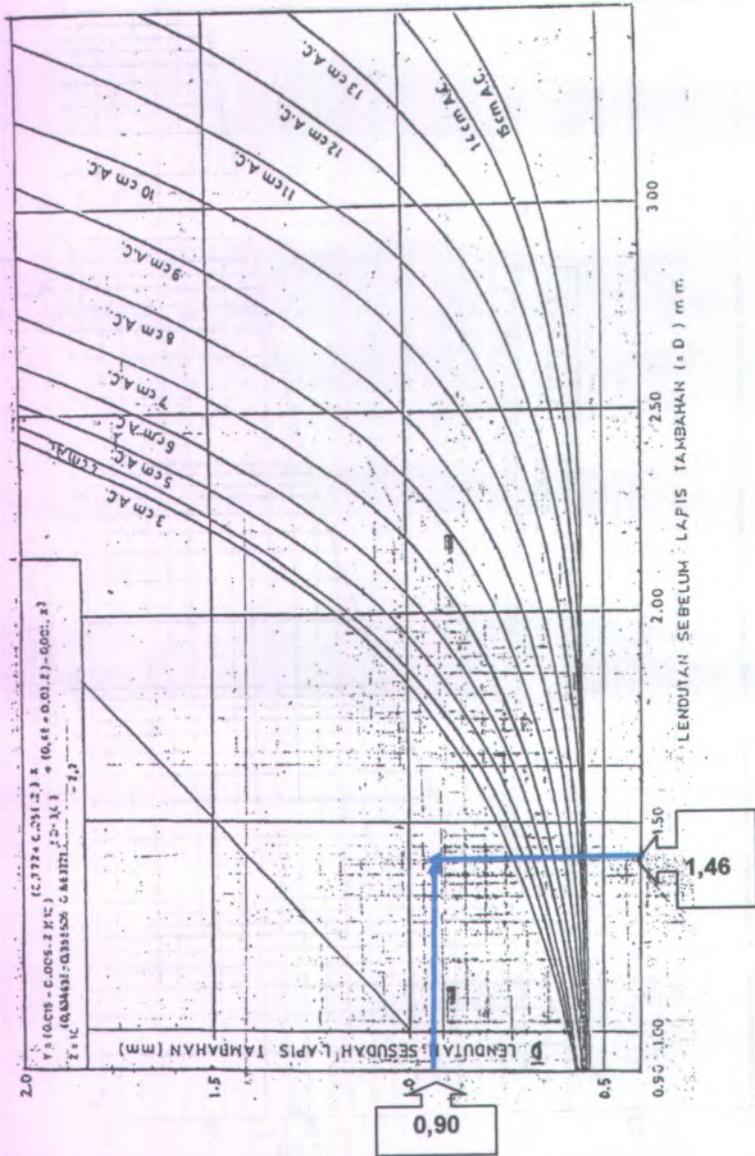
- Pada ruas jalan sudah mengalami retak – retak dan berlubang sehingga mempengaruhi tingkat kededapan air yang dapat membuat kerusakan pada badan jalan bertambah parah atau bertambah rusak, jika tidak ditambah sehingga mengurangi keamanan dan kenyamanan pemakai jalan.
- Untuk mendapat lebar jalur lalu lintas efektif sebesar 7 meter (PP.26 Tahun 1985). Oleh sebab itu diperlukan tebal lapis tambahan (overlay), untuk tebal lapis tambahan digunakan AC Laston MS 774 nilai minimum yang diambil dari grafik 5.5 adalah setebal 3 cm.



Gambar 5.4 Rencana Lapis Tambahan (overlay)



Gambar 5.5 Grafik Lendutan yang Dijinkan



Gambar 5.6 Grafik Tebal Perkerasan

5.3 Perhitungan Geometrik Jalan

Dalam perencanaan jalan raya perlu dipertimbangkan aspek kenyamanan. Untuk itu perlu dilakukan kontrol terhadap geometrik jalan yang direncanakan.

5.3.1 Alinyemen Horisontal

Untuk Alinyemen horisontal berdasarkan hasil survey dilapangan dan gambar long section, maka pada ruas jalan Ponco-Jatirogo sta 151+000 – 154+000 terdapat empat lengkung tepatnya KM 152+915, KM 153+505, KM 153+575, KM 153+845.

$$R_{\min} = \frac{V_r^2}{127 (e_{\max} + f)}$$

$$V = 60 \text{ km/jam}$$

$$e_{\max} = 0,1 \text{ (dari table 2.23)}$$

$$f_{\max} = 0,153 \text{ (dari table 2.23)}$$

$$R_{\min} = \frac{60^2}{127 (0,1 + 0,153)} = 112,04 \text{ m}$$

➤ PI – 23

$$\text{Sta} = 152+915$$

$$e = 0,80 \%$$

$$\Delta = 12,00$$

Lengkung peralihan (Ls) = 50m

Kecepatan rencana (Vr) adalah 60 km/jam

Jari-jari yang digunakan R = 200 m

Menggunakan lengkung Full Circle dengan perhitungan sebagai berikut :

- Perhitungan titik awal peralihan dari posisi lurus kebagian lengkung (Tc)

$$Tc = Rc \times \tan\left(\frac{1}{2} \Delta\right)$$

$$= 200 \times \tan\left(\frac{1}{2} \cdot 12,00\right) = 21,02 \text{ m}$$

- Perhitungan jarak dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (E_c)

$$E_c = T_c \times \tan \frac{1}{4} \Delta$$

$$= 21,02 \times \tan \left(\frac{1}{4} \cdot 12,00 \right) = 1,10m$$

- Perhitungan panjang busur lingkaran (L_c)

$$L_c = 0.01745 \times \Delta \times R_c$$

$$= 0.01745 \times 12.00 \times 200 = 41,88m$$

➤ PI - 25

$$\text{Sta} = 153+505$$

$$e = 0,80 \%$$

$$\Delta = 7,00$$

$$\text{Lengkung peralihan (Ls)} = 50m$$

Kecepatan rencana (V_r) adalah 60 km/jam

Jari-jari yang digunakan $R = 200 m$

Menggunakan lengkung Full Circle dengan perhitungan sebagai berikut :

- Perhitungan titik awal peralihan dari posisi lurus sebagian lengkung (T_c)

$$T_c = R_c \times \tan \left(\frac{1}{2} \Delta \right)$$

$$= 200 \times \tan \left(\frac{1}{2} \cdot 7 \right) = 12,23m$$

- Perhitungan jarak dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (E_c)

$$E_c = T_c \times \tan \frac{1}{4} \Delta$$

$$= 12,23 \times \tan \left(\frac{1}{4} \cdot 7,00 \right) = 0,38m$$

- Perhitungan panjang busur lingkaran (L_c)

$$L_c = 0.01745 \times \Delta \times R_c$$

$$= 0.01745 \times 7.00 \times 200 = 24,43m$$

➤ PI - 26

$$\text{Sta} = 153+575$$

$$e = 0,98 \%$$

$$\Delta = 22,00$$

Lengkung peralihan (L_s) = 60m

Kecepatan rencana (V_r) adalah 60 km/jam

Jari-jari yang digunakan $R = 125 \text{ m}$

Menggunakan lengkung Full Circle dengan perhitungan sebagai berikut :

- Perhitungan titik awal peralihan dari posisi lurus kebagian lengkung (T_c)

$$T_c = R_c \times \tan\left(\frac{1}{2} \Delta\right)$$

$$= 125 \times \tan\left(\frac{1}{2} \cdot 22\right) = 24,30 \text{ m}$$

- Perhitungan jarak dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (E_c)

$$E_c = T_c \times \tan \frac{1}{4} \Delta$$

$$= 24,30 \times \tan\left(\frac{1}{4} \cdot 22,00\right) = 2,34 \text{ m}$$

- Perhitungan panjang busur lingkaran (L_c)

$$L_c = 0.01745 \times \Delta \times R_c$$

$$= 0.01745 \times 22.00 \times 125 = 47,99 \text{ m}$$

➤ PI - 28

$$\text{Sta} = 153+845$$

$$e = 0,98 \%$$

$$\Delta = 21,00$$

Lengkung peralihan (L_s) = 60m

Kecepatan rencana (V_r) adalah 60 km/jam

Jari-jari yang digunakan $R = 125 \text{ m}$

Menggunakan lengkung Full Circle dengan perhitungan sebagai berikut :

- Perhitungan titik awal peralihan dari posisi lurus kebagian lengkung (T_c)

$$T_c = R_c \times \tan\left(\frac{1}{2}\Delta\right)$$

$$= 125 \times \tan\left(\frac{1}{2} \cdot 21\right) = 23,17m$$

- Perhitungan jarak dari PI ke sumbu jalan arah pusat lingkaran (E_c)

$$E_c = T_c \times \tan\frac{1}{4}\Delta$$

$$= 23,17 \times \tan\left(\frac{1}{4} \cdot 21,00\right) = 2,13m$$

- Perhitungan panjang busur lingkaran (L_c)

$$L_c = 0.01745 \times \Delta \times R_c$$

$$= 0.01745 \times 21.00 \times 125 = 45,81m$$

5.3.2 Alinyemen Vertikal

Alinyemen Vertikal merupakan perpotongan pada bidang vertikal dengan bidang permukaan jalan melalui sumbu jalan. Alinyemen vertikal. Kelandaian diasumsikan bernilai positif (+) jika pendakian dan negatif (-) jika penurunan yang ditinjau dari kiri. Dalam perencanaan jalan Ponco – JatirogoKM 151+000 – 154+000 diperlukan data-data yang dapat mendukung proses pengklasifikasian untuk menentukan jenis lengkungan, jenis lengkungan pada jalan ini terdapat dua jenis yaitu :

1. Lengkung Cembung

2. Lengkung Cekung

a. Alinyemen Vertikal Cembung

➤ Sta 151+000 – 151+100

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 72,449

- STA PPV = 151+050 EL = 72,449
- STA _{sebelum} = 151+000 EL = 72,100
- STA _{sesudah} = 151+100 EL = 71,347
- $g_1 = \frac{(elevasi\ PPV - elevasi\ sebelum)}{(STA\ PPV - STA_{sebelum})} \times 100\%$
 $g_1 = \frac{(72,449 - 72,100)}{((151 + 050) - (151 + 000))} \times 100\% = 0,698\%$
- $g_2 = \frac{(elevasi\ sesudah - elevasi\ PPV)}{(STA_{sesudah} - STA\ PPV)} \times 100\%$
 $g_2 = \frac{(71,347 - 72,449)}{((151 + 100) - (151 + 050))} \times 100\% = -2,204\%$

$$g_1 = 0,698 \%$$

$$g_2 = -2,204 \%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= 0,698 - (-2,204 \%) = 2,903 \%$$

Pada lengkung cembung dibatasi berdasarkan jarak pandang, yakni :

- Jarak pandang berada seluruhnya dalam daerah lengkung ($S < L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = \frac{AS^2}{399} \rightarrow L = \frac{2,903 \times 75^2}{399} \rightarrow L = 40,912 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S < L$

Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = \frac{AS^2}{960} \rightarrow L = \frac{2,903 \times 350^2}{960} \rightarrow L = 370,307 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S < L$

- Jarak pandang berada di luar dan di dalam daerah lengkung ($S > L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = 2S - \frac{399}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{399}{2,903} \rightarrow L = 12,56 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = 2S - \frac{960}{A} \rightarrow L = 2 \times 350 - \frac{960}{2,903} \rightarrow L = 366,31 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (E_v)

$$E_v = \frac{A \cdot L}{800}$$

$$E_v = \frac{2,903\% \times 370,307 \text{ m}}{800} = 0,0134 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - E_v \\ &= 72,449 - 0,0134 \\ &= 72,436 \text{ m} \end{aligned}$$

➤ Sta 151+800 – 151+900

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 57,011

- STA PPV = 151+850 EL = 57,011

- STA _{sebelum} = 151+800 EL = 55,835

- STA _{sesudah} = 151+900 EL = 56,228

- $g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$

$$g_1 = \frac{(57,011 - 55,835)}{((151 + 850) - (151 + 800))} \times 100\% = 2,352\%$$

$$g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(STA_{\text{sesudah}} - STA \text{ PPV})} \times 100\%$$

$$g_2 = \frac{(56,228 - 57,011)}{((151 + 900) - (151 + 850))} \times 100\% = -1,566\%$$

$$g_1 = 2,352 \%$$

$$g_2 = -1,566 \%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= 2,352 \% - (-1,566 \%) = 3,918 \%$$

Pada lengkung cembung dibatasi berdasarkan jarak pandang, yakni :

- Jarak pandang berada seluruhnya dalam daerah lengkung ($S < L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = \frac{AS^2}{399} \rightarrow L = \frac{3,918 \times 75^2}{399} \rightarrow L = 55,24 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S < L$

Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = \frac{AS^2}{960} \rightarrow L = \frac{3,918 \times 350^2}{960} \rightarrow L = 499,95 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S < L$

- Jarak pandang berada di luar dan di dalam daerah lengkung ($S > L$).

Berdasarkan jarak pandang henti.

$$L = 2S - \frac{399}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{399}{3,918} \rightarrow L = 48,16 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = 2S - \frac{960}{A} \rightarrow L = 2 \times 350 - \frac{960}{3,918} \rightarrow L = 454,98 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (E_v)

$$E_v = \frac{A \cdot L}{800}$$

$$E_v = \frac{3,918\% \times 499,953 \text{ m}}{800} = 0,0245 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - E_v \\ &= 57,011 - 0,0245 \\ &= 56,987 \text{ m} \end{aligned}$$

- Sta 152+300 – 152+400

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 72,374

- STA PPV = 152+350 EL = 72,374
- STA sebelum = 152+300 EL = 70,692
- STA sesudah = 152+400 EL = 71,901

$$g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$$

$$g_1 = \frac{(72,374 - 70,692)}{((152 + 350) - (152 + 300))} \times 100\% = 3,364\%$$

$$g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(\text{STA}_{\text{sesudah}} - \text{STA PPV})} \times 100\%$$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (E_v)

$$E_v = \frac{A.L}{800}$$

$$E_v = \frac{4,31\% \times 549,974 \text{ m}}{800} = 0,0296 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - E_v \\ &= 72,374 - 0,0245 \\ &= 72,344 \text{ m} \end{aligned}$$

➤ Sta 153+050 – 153+150

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 62,384

- STA PPV = 153+100 EL = 62,384

- STA sebelum = 153+050 EL = 61,212

- STA sesudah = 153+150 EL = 61,900

- $g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$

$$g_1 = \frac{(62,384 - 61,212)}{((153 + 100) - (153 + 050))} \times 100\% = 2,344\%$$

- $g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(\text{STA}_{\text{sesudah}} - \text{STA PPV})} \times 100\%$

$$g_2 = \frac{(61,900 - 62,384)}{((153 + 150) - (153 + 100))} \times 100\% = -0,968\%$$

$$g_1 = 2,344 \%$$

$$g_2 = -0,968 \%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= 2,344 \% - (-0,968 \%) = 3,312 \%$$

$$g_2 = \frac{(71,901 - 72,374)}{((152 + 400) - (152 + 350))} \times 100\% = -0,946\%$$

$$g_1 = 3,364 \%$$

$$g_2 = -0,946 \%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= 3,364 - (-0,946 \%) = 4,31 \%$$

Pada lengkung cembung dibatasi berdasarkan jarak pandang, yakni :

- Jarak pandang berada seluruhnya dalam daerah lengkung ($S < L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = \frac{AS^2}{399} \rightarrow L = \frac{4,31 \times 75^2}{399} \rightarrow L = 60,761 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S < L$

Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = \frac{AS^2}{960} \rightarrow L = \frac{4,31 \times 350^2}{960} \rightarrow L = 549,97 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S < L$

- Jarak pandang berada di luar dan di dalam daerah lengkung ($S > L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = 2S - \frac{399}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{399}{4,31} \rightarrow L = 57,42 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = 2S - \frac{960}{A} \rightarrow L = 2 \times 350 - \frac{960}{4,31} \rightarrow L = 477,26 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S > L$

Pada lengkung cembung dibatasi berdasarkan jarak pandang, yakni :

- Jarak pandang berada seluruhnya dalam daerah lengkung ($S < L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = \frac{AS^2}{399} \rightarrow L = \frac{3,312 \times 75^2}{399} \rightarrow L = 46,69 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S < L$

Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = \frac{AS^2}{960} \rightarrow L = \frac{3,312 \times 350^2}{960} \rightarrow L = 422,625 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S < L$

- Jarak pandang berada di luar dan di dalam daerah lengkung ($S > L$).

Berdasarkan jarak pandang henti,

$$L = 2S - \frac{399}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{399}{3,312} \rightarrow L = 29,53 \text{ m}$$

Nilai L memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Berdasarkan jarak pandang menyiap,

$$L = 2S - \frac{960}{A} \rightarrow L = 2 \times 350 - \frac{960}{3,312} \rightarrow L = 410,15 \text{ m}$$

Nilai L tidak memenuhi terhadap syarat $S > L$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (E_v)

$$E_v = \frac{A.L}{800}$$

$$E_v = \frac{3,312\% \times 422,625 \text{ m}}{800} = 0,0175 \text{ m}$$



- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - \text{Ev} \\ &= 62,384 - 0,0175 \\ &= 62,367 \text{ m} \end{aligned}$$

b. Alinyemen Vertikal Cekung

➤ Sta 151+550 – 151+650

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 55,665

- STA PPV = 151+600 EL = 55,665

- STA_{sebelum} = 151+550 EL = 57,056

- STA_{sesudah} = 151+650 EL = 55,646

- $g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$

$$g_1 = \frac{(55,665 - 57,056)}{((151 + 600) - (151 + 550))} \times 100\% = -2,782\%$$

- $g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(\text{STA}_{\text{sesudah}} - \text{STA PPV})} \times 100\%$

$$g_2 = \frac{(55,646 - 55,665)}{((151 + 650) - (151 + 600))} \times 100\% = -0,038\%$$

g1 = -2,782 %

g2 = -0,038 %

A = g1 - g2

$$= -2,782 - (-0,038 \%) = -2,744 \%$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $< L$

$$L = \frac{AS^2}{120 + 3.50S} \rightarrow L = \frac{-2,744 \times 75^2}{120 + 3.50 \times 75}$$

$$\rightarrow L = -40,353 \text{ m}$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $> L$

$$L = 2S - \frac{120 + 3.50S}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{120 + 3.50 \times 75}{-2,744}$$

$$\rightarrow L = 289,395 \text{ m}$$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (E_v)

$$E_v = \frac{A.L}{800}$$

$$E_v = \frac{-2,744\% \times 289,395 \text{ m}}{800} = -0,0099 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - E_v \\ &= 55,665 - (-0,0099) \\ &= 55,657 \text{ m} \end{aligned}$$

➤ Sta 152+800 – 152+850

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 56,240

- STA PPV = 152+823 EL = 56,240
- STA sebelum = 152+800 EL = 56,276
- STA sesudah = 152+850 EL = 56,470

$$g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$$

$$g_1 = \frac{(56,240 - 56,276)}{((152 + 823) - (152 + 800))} \times 100\% = -1,157\%$$

$$g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(\text{STA}_{\text{sesudah}} - \text{STA PPV})} \times 100\%$$

$$g_2 = \frac{(56,470 - 56,240)}{((152 + 850) - (152 + 823))} \times 100\% = 0,852\%$$

$$g_1 = -1,157\%$$

$$g_2 = 0,852\%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= -1,157 - 0,852\% = -2,009\%$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $< L$

$$L = \frac{AS^2}{120 + 3.50S} \rightarrow L = \frac{-2,009 \times 75^2}{120 + 3.50 \times 75}$$

$$\rightarrow L = -29,544 \text{ m}$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $> L$

$$L = 2S - \frac{120 + 3.50S}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{120 + 3.50 \times 75}{-2,009}$$

$$\rightarrow L = 340,393 \text{ m}$$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (Ev)

$$Ev = \frac{A.L}{800}$$

$$E_v = \frac{-2,009\% \times 340,393 \text{ m}}{800} = -0,0085 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - E_v \\ &= 56,240 - (-0,0085) \\ &= 56,249 \text{ m} \end{aligned}$$

➤ Sta 153+250 – 153+350

Vrencana : 60 km/jam

Jh : 75 m

Jd : 350 m

Elevasi : 56,434

- STA PPV = 153+300 EL = 56,434

- STA_{sebelum} = 153+250 EL = 57,646

- STA_{sesudah} = 153+350 EL = 56,062

- $g_1 = \frac{(\text{elevasi PPV} - \text{elevasi}_{\text{sebelum}})}{(\text{STA PPV} - \text{STA}_{\text{sebelum}})} \times 100\%$

$$g_1 = \frac{(56,434 - 57,646)}{((153 + 300) - (153 + 250))} \times 100\% = -2,424\%$$

- $g_2 = \frac{(\text{elevasi}_{\text{sesudah}} - \text{elevasi PPV})}{(\text{STA}_{\text{sesudah}} - \text{STA PPV})} \times 100\%$

$$g_2 = \frac{(56,062 - 56,434)}{((153 + 350) - (153 + 300))} \times 100\% = -0,744\%$$

$$g_1 = -2,242 \%$$

$$g_2 = -0,744 \%$$

$$A = g_1 - g_2$$

$$= -2,242 - (-0,744 \%) = -1,498 \%$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan < L

$$L = \frac{AS^2}{120 + 3.50S} \rightarrow L = \frac{-1,498 \times 75^2}{120 + 3.50 \times 75}$$

$$\rightarrow L = -22,029 \text{ m}$$

Lengkung vertikal cekung dengan jarak penyinaran lampu depan $> L$

$$L = 2S - \frac{120 + 3.50S}{A} \rightarrow L = 2 \times 75 - \frac{120 + 3.50 \times 75}{-1,498}$$

$$\rightarrow L = 405,340 \text{ m}$$

- Perhitungan Elevasi Vertikal (Ev)

$$Ev = \frac{A.L}{800}$$

$$Ev = \frac{-1,498\% \times 405,340 \text{ m}}{800} = -0,00759 \text{ m}$$

- Perhitungan elevasi PPV'

$$\begin{aligned} \text{EL PPV}' &= \text{EL PPV} - Ev \\ &= 56,434 - (-0,00759) \\ &= 56,443 \text{ m} \end{aligned}$$

5.4 Perencanaan Drainase

Pada sub ini akan dibahas tentang perhitungan perencanaan saluran drainase pada proyek Ponco – Jatirogo pada Km 151+000 – Km 154+000 dan hasilnya akan ditabelkan. Pada perencanaan drainase ini dibagi dalam dua perencanaan, pada Km 151+000 – Km 152+823 kondisi dilapangan banyak terdapat persawahan, dan pada Km 152+823 – 154+000 kondisi lapangan pemukiman yang tidak padat.

5.4.1 Perencanaan drainase pada Km 151+000 – 152+823

Pada perencanaan drainase ini dibagi dalam dua perencanaan, pada Km 151+000 – Km 152+823 kondisi dilapangan banyak terdapat persawahan dan rerumputan

► Perhitungan Drainase

a. Perhitungan waktu kosentrasi (T_c)

L_1 = permukaan jalan aspal kemiringan 2%, lebar 3,5 m.

L_2 = bahu jalan kemiringan 4%, lebar 1,5 m.

L_3 = Bagian Luar Jalan 0,06%, lebar 100 m

Hubungan kondisi permukaan dengan koefisien hambatan (nd).

$$\text{nd perkerasan} = 0,013$$

$$\text{nd bahu jalan} = 0,20$$

$$\text{nd luar jalan} = 0,40$$

$$T_c = t_1 + t_2 \dots\dots\dots(\text{pers. 2.28})$$

$$t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times L_0 \frac{\text{nd}}{\sqrt{s}} \right)^{0.167} \dots\dots\dots(\text{pers. 2.29})$$

$$\begin{aligned} t_1 \text{ perkerasan} &= t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 3,5 \times \frac{0,013}{\sqrt{0,02}} \right)^{0.167} \\ &= 0,943 \text{ menit} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} t_1 \text{ bahu jalan} &= t_2 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 1,5 \times \frac{0,20}{\sqrt{0,04}} \right)^{0.167} \\ &= 1,219 \text{ menit} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} t_1 \text{ luar jalan} &= t_3 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 100 \times \frac{0,40}{\sqrt{0,006}} \right)^{0.167} \\ &= 3,234 \text{ menit} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} t_1 &= 0,943 \text{ menit} + 1,219 \text{ menit} + 3,234 \text{ menit} \\ &= 5,396 \text{ menit} \end{aligned}$$

t_2 dikarenakan awal saluran dianggap 0.

$$t_2 = 0$$

$$T_c = 5,396 \text{ menit} + 0 \text{ menit}$$

$$T_c = 5,396 \text{ menit}$$

b. Perhitungan Intensitas Hujan

Hasil perhitungan T_c diplotkan pada kurva basisi didapatkan curah hujan rencana $I = 190 \text{ mm/jam}$.

c. Perhitungan Koefisien Pengaliran (C)

$$C_1 = \text{perkerasan jalan} = 0,70 \text{ (jalan aspal)}$$

$$C_2 = \text{bahu jalan} = 0,40 \text{ (tanah berbutir halus)}$$

$$C_3 = \text{Bagian Luar jalan} = 0,70$$

$$A_1 = \text{perkerasan jalan} = 3,5 \text{ m} \times 50 = 175 \text{ m}^2$$

$$A_2 = \text{bahu jalan} = 1,5 \text{ m} \times 50 = 75 \text{ m}^2$$

$$A_3 = \text{luar jalan} = 100 \text{ m} \times 50 = 5000 \text{ m}^2$$

$$C = \frac{C_1 A_1 + C_2 A_2 + C_3 A_3}{A_1 + A_2 + A_3}, \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.33})$$

$$C = \frac{(0,70 \times 175) + (0,40 \times 75) + (0,7 \times 5000)}{175 + 75 + 5000}$$

$$C = 0,696$$

d. Perhitungan Debit air (Q)

$$A = 175 + 75 + 5000 = 5250 \text{ m}^2 = 0,00525 \text{ km}^2$$

$$C = 0,61$$

$$I = 190 \text{ mm/jam}$$

$$Q = \frac{1}{3,6} CxIx A \quad \dots\dots\dots(\text{pers. 2.34})$$

$$Q = \frac{1}{3,6} \times 0,696 \times 190 \times 0,00525$$

$$Q = 0,193 \text{ m}^3/\text{detik}$$

e. Analisa perhitungan dimensi saluran

- o Luas penampang basah (Fd)

$$Fd = \frac{Q}{V}$$

$$Fd = \frac{0,193}{0,6} = 0,107 \text{ m}^2$$

- Tinggi saluran yang tergenang air (d)

Syarat :

$$b = 2d$$

$$\begin{aligned} Fd &= b \times d \\ &= 2d \times d \\ &= 2d^2 \end{aligned}$$

$$d = \sqrt{\frac{Fd}{2}} = \sqrt{\frac{0,107}{2}} = 0,23 \text{ m}$$

- Tinggi jagaan (W)

$$W = \sqrt{0,5d}$$

$$W = \sqrt{0,5 \times 0,23} = 0,34 \text{ m}$$

- Tinggi saluran keseluruhan (d_{total})

$$d_{\text{total}} = d + W$$

$$d_{\text{total}} = 0,23 + 0,34 = 0,57 \text{ m} = 0,60 \text{ m}$$

Jadi tinggi saluran yang digunakan adalah 30 cm

- Lebar saluran (b)

$$b = 2d$$

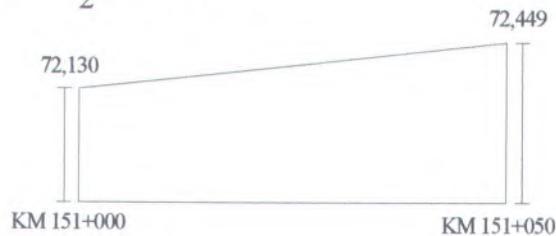
$$b = 2 \times 0,23 = 0,46 \text{ m} = 0,50 \text{ m}$$

Jadi lebar saluran yang digunakan adalah 0,50 m

- Jari – jari hidrolis (R)

$$R = \frac{d}{2}$$

$$R = \frac{0,23}{2} = 0,115 \text{ m}$$



- Kontrol kemiringan (i)

- $i_{lapangan}$

$$t_1 = 72,130 \text{ m}$$

$$t_2 = 72,479 \text{ m}$$

$$i_{lapangan} = \frac{t_1 - t_2}{p} \times 100\%$$

$$i_{lapangan} = \frac{72,130 - 72,479}{50} \times 100\% = -0,698\%$$

Karena t_1 lebih kecil dari t_2 , maka arah aliran air kearah timur.

- Kontrol kecepatan aliran (V)

$$V_{ijin} = 1,8 \text{ m/detik}$$

$$V_{endap} = \frac{1}{n} \times R^{2/3} \times i^{1/2}$$

$$V_{endap} = \frac{1}{0,02} \times 0,115^{2/3} \times 0,698^{1/2} = 1,79 \text{ m / det}$$

$$V_{ijin_{min}} \leq V_{endapan} \leq V_{ijin_{maks}}$$

$$0,60 \text{ m/detik} \leq 1,79 \text{ m/detik} \leq 1,80 \text{ m/detik (OK)}$$

Untuk hasil perhitungan drainase pada Km 151+000 – 151+823 akan, disajikan dalam bentuk tabel. Sebagai berikut :

Tabel 5.6 Waktu Kosentrasi

Saluran	Panjang	t1	t2	Tc
151+000 - 151+050	50 m	5,397 mnt	0,00 mnt	5,397 mnt
151+050 - 151+100	50 m	5,397 mnt	0,00 mnt	5,397 mnt
151+100 - 151+250	150 m	5,397 mnt	0,46 mnt	5,860 mnt
151+250 - 151+350	100 m	5,397 mnt	1,39 mnt	6,786 mnt
151+350 - 151+400	50 m	5,397 mnt	0,93 mnt	6,323 mnt
151+400 - 151+650	250 m	5,397 mnt	0,46 mnt	5,860 mnt
151+650 - 151+850	200 m	5,397 mnt	0,00 mnt	5,397 mnt
151+850 - 152+350	500 m	5,397 mnt	0,00 mnt	5,397 mnt
152+350 - 152+400	50 m	5,397 mnt	0,00 mnt	5,397 mnt
152+400 - 152+550	150 m	5,397 mnt	0,46 mnt	5,860 mnt
152+550 - 152+823	273 m	5,397 mnt	1,39 mnt	6,786 mnt

Tabel 5.7 Koefisien Aliran

Saluran	Jalan Aspal		Bahu Jalan		Bagian Luar Jalan		C
	Lebar	Luas (m ²)	Lebar		Lebar	Luas (m ²)	
151+000 - 151+050	3,5 m	175	1,5 m	0,695	100 m	5000	0,69
151+050 - 151+100		175		0,695		5000	0,69
151+100 - 151+250		525		0,695		15000	0,69
151+250 - 151+350		350		0,695		10000	0,69
151+350 - 151+400		175		0,695		5000	0,69
151+400 - 151+650		875		0,695		25000	0,69
151+650 - 151+850		700		0,695		20000	0,69
151+850 - 152+350		1750		0,695		50000	0,69
152+350 - 152+400		175		0,695		5000	0,69

152+400 – 152+550		525		0,695		15000	0,69
152+550 – 152+823		955,5		0,695		27300	0,69

Tabel 5.8 Debit Aliran

Saluran	Panjang	I	Q (m ³ /s)	Qtotol (m ³ /s)
151+000 - 151+050	50 m	190	0,19277	0,19277
151+050 - 151+100	50 m		0,19277	0,19277
151+100 - 151+250	150 m		0,57831	0,77108
151+250 - 151+350	100 m		0,38554	1,15663
151+350 - 151+400	50 m		0,19277	1,34940
151+400 - 151+650	250 m		0,96385	2,31325
151+650 - 151+850	200 m		0,77108	0,77108
151+850 - 152+350	500 m		1,92771	2,69879
152+350 - 152+400	50 m		0,19277	0,19277
152+400 - 152+550	150 m		0,57831	0,77108
152+550 - 152+823	273 m		1,05253	1,82361

Tabel 5.9 Dimensi Saluran

Saluran	Panjang	Fd (m ²)	d (m)	b (m)	R (m)	W (m)
151+000 - 151+050	50 m	0,10709	0,23	0,50	0,12	0,34
151+050 - 151+100	50 m	0,10709	0,23	0,50	0,12	0,34
151+100 - 151+250	150 m	0,32128	0,40	0,50	0,20	0,45
151+250 - 151+350	100 m	0,21419	0,33	0,50	0,16	0,40
151+350 - 151+400	50 m	0,10709	0,23	0,50	0,12	0,34
151+400 - 151+650	250 m	0,43687	0,47	0,50	0,23	0,48
151+650 - 151+850	200 m	0,42838	0,46	0,50	0,23	0,48
151+850 - 152+350	500 m	0,43578	0,47	0,50	0,23	0,48
152+350 - 152+400	50 m	0,10709	0,23	0,50	0,12	0,34
152+400 - 152+550	150 m	0,32128	0,40	0,50	0,20	0,45
152+550 - 152+823	273 m	0,48787	0,49	0,50	0,25	0,50

Tabel 5.10 Kemiringan Saluran

Saluran	elv.1	elv.2	i lapangan	Arah
151+000 - 151+050	+72,130	+72,479	0,698 %	Timur
151+050 - 151+100	+72,479	+71,377	2,204 %	Barat
151+100 - 151+250	+71,377	+64,545	4,555 %	Barat
151+250 - 151+350	+64,545	+63,185	1,360 %	Barat
151+350 - 151+400	+63,185	+60,438	5,494 %	Barat
151+400 - 151+650	+60,438	+55,676	1,905 %	Barat
151+650 - 151+850	+55,676	+57,041	0,682 %	Timur
151+850 - 152+350	+57,041	+72,404	3,073 %	Timur
152+350 - 152+400	+72,404	+71,931	0,946 %	Barat
152+400 - 152+550	+71,931	+62,706	6,150 %	Barat
152+550 - 152+823	+62,706	+56,270	2,358 %	Barat

5.4.2 Perencanaan dreinase pada Km 152+823 – 154+000

Pada perencanaan drainase ini dibagi dalam dua perencanaan, pada Km 152+823 – Km 154+000 kondisi dilapangan banyak terdapat permukiman tidak padat.

► Perencanaan pada Km 152+823 – 153+100

a. Perhitungan waktu kosentrasi (T_c)

L_1 = permukaan jalan aspal kemiringan 2%, lebar 3,5 m.

L_2 = bahu jalan kemiingan 4%, lebar 1,5 m.

L_3 = permukiman kemiringan 5%(diasumsikan), 10 m.

Hubungan kondisi permukaan dengan koefisien hambatan (nd).

nd perkerasan = 0,013

nd bahu jalan = 0,20

nd permukiman = 0,02

$$T_c = t_1 + t_2 \dots\dots\dots(\text{pers. 2.28})$$

$$t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times L_o \frac{nd}{\sqrt{s}} \right)^{0.167} \dots\dots\dots(\text{pers. 2.29})$$

$$t_1 \text{ perkerasan} = t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 3,5 \times \frac{0,013}{\sqrt{0,02}} \right)^{0.167}$$

$$= 0,943 \text{ menit}$$

$$t_1 \text{ bahu jalan} = t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 1,5 \times \frac{0,20}{\sqrt{0,04}} \right)^{0.167}$$

$$= 1,219 \text{ menit}$$

$$t_1 \text{ permukiman} = t_1 = \left(\frac{2}{3} \times 3,28 \times 10 \times \frac{0,02}{\sqrt{0,05}} \right)^{0.167}$$

$$= 1,119 \text{ menit}$$

$$t_1 = 0,943 \text{ menit} + 1,22 \text{ menit} + 1,119 \text{ menit}$$

$$= 3,281 \text{ menit}$$

t_2 dikarenakan awal saluran dianggap 0.

$$t_2 = 0$$

$$T_c = 3,281 \text{ menit} + 0 \text{ menit}$$

$$T_c = 3,281 \text{ menit}$$

b. Perhitungan Intensitas Hujan

Hasil perhitungan T_c diplotkan pada kurva basisi didapatkan curah hujan rencana $I = 190 \text{ mm/jam}$.

c. Perhitungan Koefisien Pengaliran (C). pada tabel 2.30

$$C1 = \text{perkerasan jalan} = 0,70 \text{ (jalan aspal)}$$

$$C2 = \text{bahu jalan} = 0,40 \text{ (tanah berbutir halus)}$$

$$C3 = \text{permukiman} = 0,40 \text{ (permukiman tidak padat)}$$

$$A1 = \text{perkerasan jalan} = 3,5 \text{ m} \times 277 = 969,5 \text{ m}^2$$

$$A2 = \text{bahu jalan} = 1,5 \text{ m} \times 277 = 415,5 \text{ m}^2$$

$$A3 = \text{permukiman} = 10 \text{ m} \times 277 = 2770 \text{ m}^2$$

$$C = \frac{C_1 A_1 + C_2 A_2 + C_3 A_3}{A_1 + A_2 + A_3} \dots\dots\dots \text{(pers. 2.33)}$$

$$C = \frac{(0,70 \times 969,5) + (0,40 \times 415,5) + (0,40 \times 2770)}{969,5 + 415,5 + 2770}$$

$$C = 0,47$$

d. Perhitungan Debit air (Q)

$$A = 969,5 + 415,5 + 2770 = 4155 \text{ m}^2 = 0,004155 \text{ km}^2$$

$$C = 0,4$$

$$I = 190 \text{ mm/jam}$$

$$Q = \frac{1}{3,6} C x I x A \dots\dots\dots \text{(pers. 2.34)}$$

$$Q = \frac{1}{3,6} \times 0,47 \times 190 \times 0,004155$$

$$Q = 0,103 \text{ m}^3/\text{detik}$$

e. Perhitungkan Dimensi Saluran Tepi

o Penampang basah saluran

$$Q = V \times FD \dots\dots\dots \text{(pers. 2.38)}$$

$$Fd = \frac{Q}{V} = \frac{0,103}{0,6}$$

$$Fd = 0,172 \text{ m}^2$$

o Tinggi saluran yang tergenang air (d)

Syarat :

$$b = 2d$$

$$Fd = b \times d$$

$$= 2d \times d$$

$$= 2d^2$$

$$d = \sqrt{\frac{Fd}{2}} = \sqrt{\frac{0,172}{2}} = 0,29 \text{ m} = 0,30 \text{ m}$$

- o Tinggi jagaan (W)

$$W = \sqrt{0,5d}$$

$$W = \sqrt{0,5 \times 0,29} = 0,38 \text{ m} = 0,40 \text{ m}$$

- o Tinggi saluran keseluruhan (d_{total})

$$d_{\text{total}} = d + W$$

$$d_{\text{total}} = 0,29 + 0,38 = 0,67 \text{ m} = 0,70 \text{ m}$$

Jadi tinggi saluran yang digunakan adalah 1 m

- o Lebar saluran (b)

$$b = 2d$$

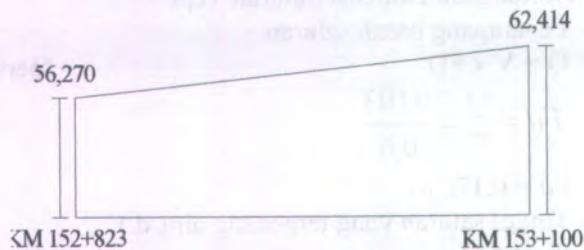
$$b = 2 \times 0,29 = 0,58 \text{ m} = 0,60 \text{ m}$$

Jadi lebar saluran yang digunakan adalah 0,60 m

- o Jari - jari hidrolis (R)

$$R = \frac{d}{2}$$

$$R = \frac{0,29}{2} = 0,145 \text{ m}$$



- Kontrol kemiringan (i)

- o i_{lapangan}

$$t_1 = 56,270 \text{ m}$$

$$t_2 = 62,414 \text{ m}$$

$$i_{\text{lapangan}} = \frac{t_1 - t_2}{p} \times 100\%$$

$$i_{lapangan} = \frac{56,270 - 62,414}{277} \times 100\% = -2,218\%$$

Karena t_1 lebih kecil dari t_2 , maka arah aliran air kearah timur.

- Kontrol kecepatan aliran (V)

$$V_{ijin} = 0,6 \text{ m/detik}$$

$$V_{endap} = \frac{1}{n} \times R^{2/3} \times i^{1/2}$$

$$V_{endap} = \frac{1}{0,02} \times 0,6^{2/3} \times 0,00189^{1/2} = 1,56 \text{ m / det}$$

$$V_{ijin\min} \leq V_{endapan} \leq V_{ijin\maks}$$

$$0,60 \text{ m/detik} \leq 1,56 \text{ m/detik} \leq 1,80 \text{ m/detik (OK)}$$

Untuk hasil perhitungan saluran kondisi selanjutnya, disajikan dalam bentuk tabel, sebagai berikut :

Tabel 5.11 Waktu Kosentrasi

Saluran	Panjang	t1	t2	Tc
152+823 -153+100	277 m	3,281 mnt	0,00 mnt	3,281 mnt
153+100 - 153+300	200 m	3,281 mnt	0,00 mnt	3,281 mnt
153+300 - 153+535	235 m	3,281 mnt	1,85 mnt	5,133 mnt
153+535 - 153+750	215 m	3,281 mnt	0,00 mnt	3,281 mnt
153+750 - 154+000	250 m	3,281 mnt	1,99 mnt	5,272 mnt

Tabel 5.12 Koefisien Aliran

Saluran	Jalan Aspal		Bahu Jalan		Permukiman		C
	Lebar	Luas (m ²)	Lebar	Luas (m ²)	Lebar	Luas (m ²)	
152+823 - 153+100	3,5 m	969,5	1,5 m	415,5	10 m	2770	0,47
153+100 - 153+300		700		300		2000	0,47
153+300 - 153+535		822,5		352,5		2350	0,47
153+535 - 153+750		752,5		322,5		2150	0,47
153+750 - 154+000		875		375		2500	0,47

Tabel 5.13 Debit Aliran

Saluran	Panjang	I	Q (m ³ /s)	Q _{total} (m ³ /s)
152+823 - 153+100	277 m	190	0,10307	0,10307
153+100 - 153+300	200 m		0,07442	0,07442
153+300 - 153+535	235 m		0,08744	0,16186
153+535 - 153+750	215 m		0,08000	0,08000
153+750 - 154+000	250 m		0,09302	0,17302

Tabel 5.14 Dimensi Saluran

Saluran	Panjang	F _d (m ²)	d (m)	b (m)	R (m)	W (m)
152+823 - 153+100	277 m	0,1717	0,29	0,59	0,15	0,38
153+100 - 153+300	200 m	0,1240	0,25	0,50	0,12	0,35
153+300 - 153+535	235 m	0,1457	0,27	0,54	0,13	0,37
153+535 - 153+750	215 m	0,1333	0,26	0,52	0,13	0,36
153+750 - 154+000	250 m	0,1550	0,28	0,56	0,14	0,37

Tabel 5.15 Kemiringan Saluran

Saluran	elv.1	elv.2	i lapangan	Arah
152+823 - 153+100	+56,270	+62,414	2,218 %	Timur
153+100 - 153+300	+62,414	+56,474	2,970 %	Barat
153+300 - 153+535	+56,474	+57,089	0,262 %	Barat
153+535 - 153+750	+57,089	+56,353	0,342 %	Timur
153+750 - 154+000	+56,353	+56,948	0,238 %	Timur

5.5 Perhitungan Rencana Anggaran Biaya

Sebelum merencanakan RAB terlebih dahulu menghitung volume pekerjaan, antara lain :

a. Pekerjaan tanah meliputi :

→ Pekerjaan galian tanah pondasi pondasi untuk pelebaran

b. Pekerjaan lapis pondasi, lapis permukaan, lapis pengikat :

→ Pekerjaan lapis pondasi bawah dengan agregat sirtu kelas A

→ Pekerjaan lapis pondasi atas dengan batu pecah kelas B

→ Pekerjaan lapis pengikat (*prime coat*) untuk mengikat lapis pondasi dengan ATB.

→ Pekerjaan lapis antara dengan ATB.

c. Pekerjaan lapis permukaan yang meliputi :

→ Pekerjaan pengikat (*tack coat*) untuk mengikat seluruh permukaan jalan lama dengan AC Laston MS 744.

d. Pekerjaan drainase antara lain :

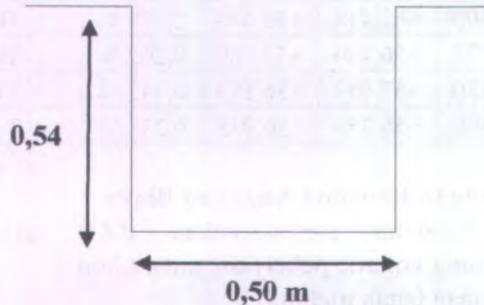
→ Pekerjaan galian tanah.

→ Pekerjaan pasangan batu.

5.5.1 Pehitungan volume pekerjaan

a. Pekerjaan tanah

Pekerjaan galian tanah untuk pelebaran jalan sebelah kanan dan kiri jalan pada Km 151+000 – 154+000 sebagai berikut:

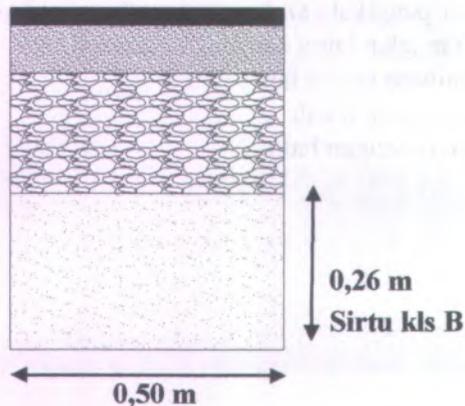


Panjang	= 2950 m
Lebar	= 0,50 m
Tebal	= 0,54 m
Volume	= 2 (2950 x 0,50 x 0,54)
	= 1593 m ³

b. Pekerjaan lapis pondasi dan lapis permukaan

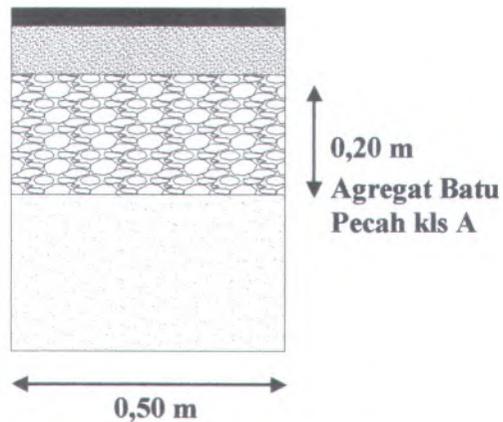
1. Pekerjaan lapis pondasi bawah dengan sirtu kls B.

Volume pondasi bawah pada Km 151+000 – 154+000



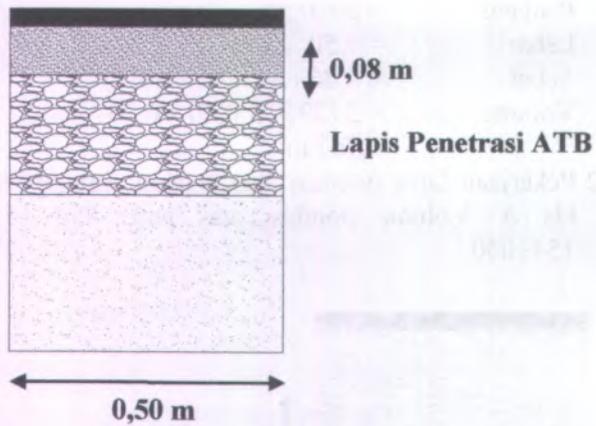
$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 2950 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 0,50 \text{ m} \\
 \text{Tebal} &= 0,26 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= 2 (2950 \times 0,50 \times 0,26) \\
 &= 767 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

2. Pekerjaan lapis pondasi atas dengan agregat batu pecah kls A. Volume pondasi atas pada Km 151+000 – 154+000



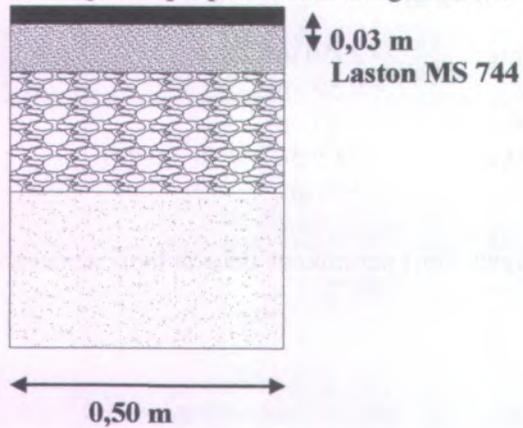
$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 2950 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 0,50 \text{ m} \\
 \text{Tebal} &= 0,20 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= 2 (2950 \times 0,50 \times 0,20) \\
 &= 590 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

3. Pekerjaan lapis permukaan dengan lapis penetrasi.



Panjang	=	2950 m
Lebar	=	0,50 m
Tebal	=	0,08 m
Volume	=	2 (2950 x 0,50 x 0,08)
	=	236 m ³

4. Pekerjaan lapis permukaan dengan Laston MS 744.



$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 2950 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 0,50 \text{ m} \\
 \text{Tebal} &= 0,08 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= 2 (2950 \times 0,50 \times 0,03) \\
 &= 89 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

5. Pekerjaan lapis pengikat (*prime coat*) untuk mengikat lapis pondasi dengan ATB pada Km 151+000 – 154+000.

$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 2950 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 0,50 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= 2 (2950 \times 0,50) \\
 &= 2950 \text{ m}^2 = 2950 \text{ lt.}
 \end{aligned}$$

Ketentuan spesifikasi untuk prime Coat (0,4-3 ltr/m²).

Terdiri dari campuran 80 ltr kerosin : 100 ltr Aspal curah. Asumsi perhitungan menggunakan 0,4 ltr/m².

$$\begin{aligned}
 \text{Volume} &= 2950 \text{ m}^2 \times 0,4 \text{ ltr/m}^2 \\
 &= 1118 \text{ ltr}
 \end{aligned}$$

- c. Pekerjaan lapis tambahan atau *Overlay*.

1. Pekerjaan lapis permukaan dengan Laston MS 744.
Volume pondasi bawah pada Km 151+000 – 154+000



$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 3000 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 6,00 \text{ m} \\
 \text{Tebal} &= 0,3 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= (3000 \times 6,0 \times 0,03) \\
 &= 540 \text{ m}^3
 \end{aligned}$$

2. Pekerjaan lapis pengikat (tack coat) antara perkerasan lama dengan perkerasan overlay.

$$\begin{aligned}
 \text{Panjang} &= 3000 \text{ m} \\
 \text{Lebar} &= 6,00 \text{ m} \\
 \text{Volume} &= (3000 \times 6,00) \\
 &= 18.000 \text{ m}^2 = 18.000 \text{ lt.}
 \end{aligned}$$

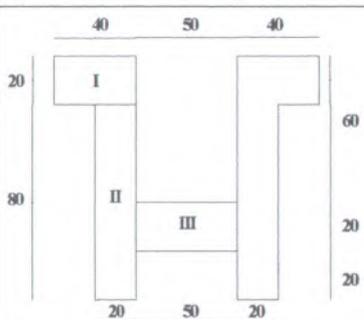
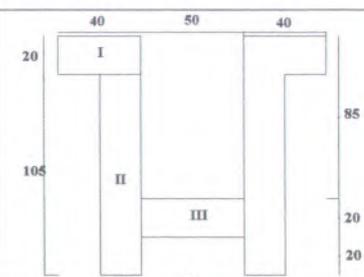
Ketentuan spesifikasi untuk Tack Coat (0,2-1 ltr/m²).
 Terdiri dari campuran 30 ltr kerosin : 100 ltr Aspal curah. Asumsi perhitungan menggunakan 0,4 ltr/m².

$$\begin{aligned}
 \text{Volume} &= 18000 \text{ m}^2 \times 0,15 \text{ ltr/m}^2 \\
 &= 2700 \text{ ltr}
 \end{aligned}$$

- d. Pekerjaan drainase antara lain :

- Volume Pekerjaan pasangan batu untuk drainase akan Ditabelkan pada tabel 5.16
- Volume Pekerjaan galian tanah akan ditabelkan pada tabel 5.17.
- Volume Pekerjaan urugan tanah kembali dapa sauran drainase akan ditabelkan pada tabel 5.18

Tabel 5.16 Volume Pasangan Batu Kali

No	Gambar	STA	Panjang	Luas Area			Luas Total	Vol (m ³)
				L (I)	L (II)	L (III)		
				p x l	p x l	p x l		
1		151+000-151+050	50	0,08	0,16	0,1	0,6	30
		151+050-151+100	50	0,08	0,16	0,1	0,6	30
		151+350-151+400	50	0,08	0,16	0,1	0,6	30
		152+350-152+400	50	0,08	0,16	0,1	0,6	30
2		151+100-151+250	150	0,08	0,21	0,1	0,7	105
		152+400-152+550	150	0,08	0,21	0,1	0,7	105

3		$151+250-$ $151+350$	100	0,08	0,18	0,1	0,64	64
4		$151+400-$ $151+650$	250	0,08	0,24	0,1	0,76	190

5	<p>Technical drawing of a stepped shaft. The shaft has three diameters: 40 mm at the top and bottom, and 50 mm in the middle. The total length is 160 mm, divided into three sections: a top section I of length 20 mm, a middle section II of length 120 mm, and a bottom section III of length 20 mm. The central section III has a diameter of 50 mm. The drawing includes dimension lines and labels I, II, and III.</p>	151+650- 151+850	200	0,08	0,24	0,1	0,76	152
6	<p>Technical drawing of a stepped shaft, identical in dimensions to drawing 5. It has diameters of 40 mm at the top and bottom, and 50 mm in the middle. The total length is 160 mm, divided into three sections: a top section I of length 20 mm, a middle section II of length 120 mm, and a bottom section III of length 20 mm. The central section III has a diameter of 50 mm. The drawing includes dimension lines and labels I, II, and III.</p>	151+850- 152+350	500	0,08	0,24	0,1	0,76	380

7		152+550- 152+823	273	0,08	0,24	0,1	0,76	207,48
8		152+823- 153+100	277	0,08	0,18	0,12	0,68	188,36
		153+100- 153+300	200	0,08	0,18	0,12	0,68	136

	153+300- 153+535	235	0,08	0,18	0,12	0,68	159,8
	153+535- 153+750	215	0,08	0,18	0,12	0,68	146,2
	153+750- 154+000	250	0,08	0,18	0,12	0,68	170

JUMLAH VOL BATU KALI = 2123,84
 TOTAL = 4247,68

Tabel 5.17 Volume Plesteran Halus 1PC:4PS tabal 1,5 cm

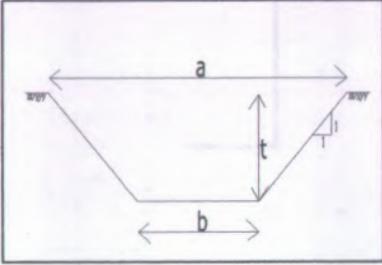
No	Gambar	STA	Panjang	Luas Area	Vol Plesteran
				P	
1		151+000 -151+050	50	2,5	125
		151+050 - 151+100	50	2,5	125
		151+350-151+400	50	2,5	125
		152+350-152+400	50	2,5	125
2		151+100 -151+250	150	2,3	345
		152+400 -152+550	150	2,3	345

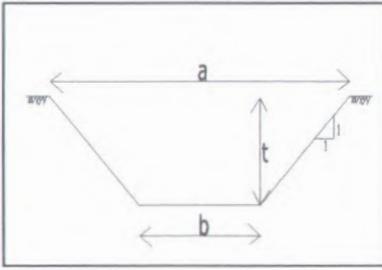
3		151+250-151+350	100	2,7	270
4		151+400-151+650	250	3,3	825

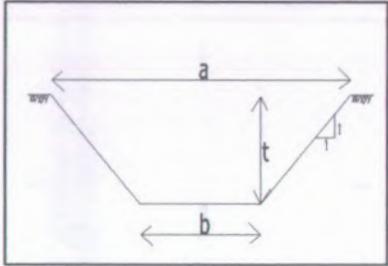
5	<p>Technical drawing of a stepped shaft. The shaft has a total length of 151 mm. It consists of three main sections: a top section (I) with a diameter of 40 mm and a length of 20 mm; a middle section (II) with a diameter of 50 mm and a length of 120 mm; and a bottom section (III) with a diameter of 20 mm and a length of 50 mm. The drawing shows the shaft with its dimensions and labels I, II, and III.</p>	151+650-151+850	200	3,3	660
6	<p>Technical drawing of a stepped shaft. The shaft has a total length of 151 mm. It consists of three main sections: a top section (I) with a diameter of 40 mm and a length of 20 mm; a middle section (II) with a diameter of 50 mm and a length of 120 mm; and a bottom section (III) with a diameter of 20 mm and a length of 50 mm. The drawing shows the shaft with its dimensions and labels I, II, and III.</p>	151+850-152+350	500	3,3	1650

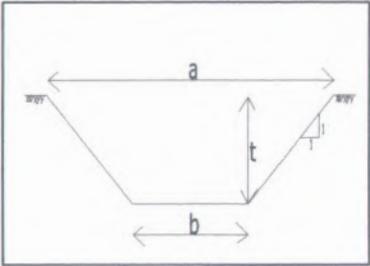
7		152+550 -152+823	273	3,3	900,9
8		152+823 -153+100 153+100 - 153+300 153+300 - 153+535 153+535 - 153+750 153+750 - 154+000	277 200 235 215 250	2,8 2,8 2,8 2,8 2,8	775,6 560 658 602 700 8792
JUMLAH					

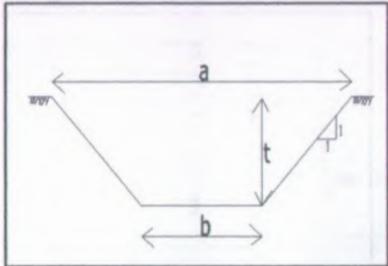
Tabel 5.18 Volume Galian

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area	Volume (m ³)
			$0,5x(a+b)xt$	
	151+000 - 151+050	50	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	88
	151+050 - 151+100	50	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	88
	151+ 100 - 151+250	150	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	264

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area	Volume (m ³)
			$0,5x(a+b)xt$	
	151+250 - 151+350	100	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	176
	151+350 - 151+400	50	$0,5x(3,4+1,6)x0,9$ 2,25	112,5
	151+400 - 151+650	250	$0,5x(3,4+1,6)x0,9$ 2,25	562,5

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area	Volume (m ³)
			$0,5x(a+b)xt$	
	151+650 - 151+850	200	$0,5x(3,2+1,4)x0,9$ 2,07	414
	151+850 - 152+350	500	$0,5x(3,8+1,8)x1$ 2,8	1400
	152+350 - 152+400	50	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	88

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area	Volume (m ³)
			$0,5x(a+b)xt$	
	152+ 400 - 152 +550	150	$0,5x(3+1,4)x0,8$ 1,76	264
	152+550 - 152+823	273	$0,5x(3,4+1,6)x0,9$ 2,25	614,25
	152+ 823 - 153 +100	277	$0,5x(4+2)x1,1$ 3	831

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area	Volume (m ³)
			$0,5x(a+b)xt$	
	153+100 - 153+300	200	$0,5x(4,2+2)x1,5$ 3,41	682
	153+300 - 153+535	235	$0,5x(4+2)x1$ 3,41	801,35
	153+535 - 153+750	215	$0,5x(3,9+2)x1,1$ 3,245	697,675
	153+750 - 154+000	250	$0,5x(4,2+2)x1,1$ 3,41	852,5

JUMLAH VOL GALIAN = 7936

TOTAL = 15872

Tabel 5.19 Timbunan Tanah

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	151+000 - 151+050	50	0,12	0,12	0,32	28
	151+050 - 151+100	50	0,12	0,12	0,32	28

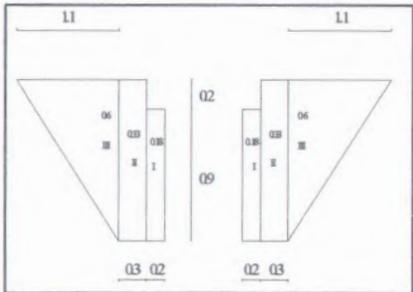
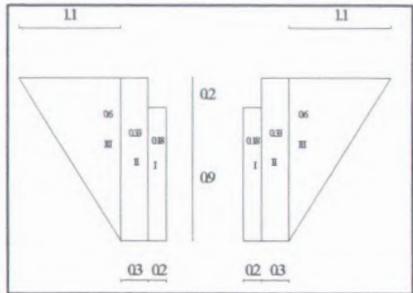
Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	151+100 - 151+250	150	0,12	0,12	0,32	84
	151+250 - 151+350	100	0,12	0,12	0,32	56

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	151+ 350 – 151 + 400	50	0,14	0,18	0,4	36
	151+ 400 – 151 + 650	250	0,14	0,18	0,4	180

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	151+ 650 - 151 + 850	200	0,14	0,13	0,4	134
	151+ 850 - 152 + 350	500	0,16	0,25	0,5	455

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	152+ 350 - 152 + 400	50	0,16	0,12	0,32	30
	152+ 400 - 152 +550	150	0,16	0,12	0,32	90

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	152+ 550 – 152 + 823	273	0,14	0,18	0,41	199
	152+ 823 – 153 +100	277	0,18	0,33	0,6	307

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	153+ 100 – 153 + 300	200	0,18	0,33	0,6	222
	153+ 300 – 153 + 535	235	0,18	0,33	0,6	261

Gambar	STA	Panjang (m)	Luas Area			Volume (m ³)
			L (I)	L (II)	L (III)	
			p x l	p x l	1/2xaxt	
	153+ 535 – 153 + 750	215	0,18	0,33	0,6	239
	153+ 750 – 154 + 000	250	0,18	0,33	0,6	278

JUMLAH VOL TIMBUNAN TANAH = 2627
 TOTAL = 10507

Tabel 5.20 Harga Satuan Dasar

NO.	URAIAN	SATUAN	KAB. TUBAN
			HARGA (Rp.)
A.	Harga Dasar Satuan Upah		
1	Pekerja	Jam	4,000.00
2	Tukang	Jam	6,000.00
3	Mandor	Jam	7,100.00
4	Operator	Jam	6,000.00
5	Mekanik	Jam	6,500.00
B.	Harga Dasar Satuan Bahan		
1	Tanah timbunan biasa	m ³	42,000.00
2	Timbunan Pilihan	m ³	49,000.00
3	Batu belah hitam	m ³	135,000.00
4	Batu Pecah 0,5/1	m ³	220,000.00
5	Batu Pecah 1/2	m ³	235,000.00
6	Batu Pecah 2/3	m ³	145,500.00
7	Batu Pecah 3/5	m ³	135,000.00
8	Batu Kali	m ³	108,000.00
9	Filler	Kg	500,00
10	Aggregate Halus	m ³	125,000.00
11	Aggregate Kasar	m ³	150,00.00
12	Aggregate Klas A	m ³	140,000.00
13	Aggregate Klas B	m ³	130,000.00
14	Aggregate Klas C	m ³	120,000.00
15	Sirtu Ayak / Grosok	m ³	75,000.00
16	Pasir Urug	m ³	72,500.00
17	Pasir Beton	m ³	84,700.00
18	Kawat Bendrat	Kg	10,000.00
19	Baja tulangan U 24)	Kg	11,500.00

20	Baja Tulangan U - 32 (Ulir)	Kg	11,500.00
21	Pipa Galvanis dia . 3 "	m	110,000.00
22	Paku	Kg	14,000.00
23	Semen (PC)	Kg	1,000.00
24	Aspal Drum	Kg	6,500.00
25	Aspal Emulsi	Kg	6,800.00
26	Korosena	Ltr	3,575.00
27	Solar	Ltr	4,300.00
28	Premium	Ltr	4,500.00
29	Minyak Tanah / olie	Ltr	31,900.00
30	Minyak Cat/ thinner	Ltr	22,500.00
31	Cat	Kg	39,900.00
32	Cat marka termoplastik	Kg	35,450.00
33	Paku Jalan	Kg	14,000.00
34	Kapur	Kg	650.00
C.	Harga Dasar Satuan Alat		
1.	ASPHALT MIXING PLANT	Jam	5,494,518.00
2.	ASPHALT FINISHER	Jam	199,718.00
3.	ASPHALT SPRAYER	Jam	313,028.00
4.	BULLDOZER 100-150 HP	Jam	350,834.00
5.	COMPRESSOR 4000-6500 L/M	Jam	92,734.00
6.	CONCRETE MIXER 0.3-0.6 M3	Jam	34,900.00
7.	CRANE 35TON	Jam	350,918.00
8.	DUMP TRUCK 3-4 M3	Jam	151,646.00
9.	DUMP TRUCK	Jam	175,115.00
10.	EXCAVATOR 80-140 HP	Jam	138,023.00
11.	FLAT BED TRUCK 3-4 M3	Jam	139,279.00
12.	GENERATOR SET	Jam	206,969.00
13.	MOTOR GRADER >100 HP	Jam	186,046.00
14.	TRACK LOADER 75-100 HP	Jam	147,655.00

15.	WHEEL LOADER 1.0-1.6 M3	Jam	146,922.00
16.	THREE WHEEL ROLLER 6-8 T	Jam	82,848.00
17.	TANDEM ROLLER 6-8 T.	Jam	88,273.00
18.	P. TIRE ROLLER 8-10 T.	Jam	105,032.00
19.	VIBRATORY ROLLER 5-8 T.	Jam	118,584.00
20.	CONCRETE VIBRATOR	Jam	18,074.00
21.	STONE CRUSHER	Jam	334,777.00
22.	WATER PUMP 70-100 mm	Jam	14,207.00
23.	WATER TANKER 3000-4500L.	Jam	136,756.00
24.	PEDESTRIAN/BABY ROLLER	Jam	28,461.00
25.	STAMPER	Jam	15,988.00
26.	JACK HAMMER	Jam	14,265.00
27.	PULVI MIXER	Jam	81,736.00
28.	CONCRETE PAVER	Jam	60,195.00
29.	PILE DRIVER / HAMMER	Jam	43,545.00
30.	BORE PILE MACHINE	Jam	613,579.00
31.	CONCRETE CUTTER	Jam	15,932.00

4	Pekerjaan Pembatas Untuk Galian					
	TENAGA					
	Mandor	0,008	Jam		7.100	56,8
	Pekerja tak terampil	0,011	Jam		4.000	44,0
	PERALATAN					
	Plastik	1		7.000		7.000,0
	Jumlah					7.100,8
5	Pekerjaan lapis pondasi bawah kelas B					
	TENAGA					
	Mandor	0,0405	Jam		7.100	287,6
	Operator	0,0133	OH		55.000	731,5
	Pekerja	0,2835	Jam		4.000	1.134,0
	BAHAN					
	Pasir Pasang	0,16	m3	72.500		11.600,0
	Kerikil	1,04	m3	87.500		91.000,0
	PERALATAN					
	Wheel loader	0,0405	Jam	146.922		5.950,3
	Dump truck	0,157	Jam	175.115		27.493,1
	Water Tanker	0,0211	Jam	136.756		2.885,6
	Alat bantu	1		1.000		1.000,0
	Jumlah					142.082,0

6	Pekerjaan lapis pondasi atas kelas A					
	TENAGA					
	Mandor	0,0405	Jam		7.100	287,6
	Operator	0,0143	OH		55.000	786,5
	Pekerja	0,2835	Jam		4.000	1.134,0
	BAHAN					
	Pasir Pasang	0,1267	m3	72.500		9.185,8
	Batu Pecah 1/2 cm	0,4067	m3	235.000		95.574,5
	Batu Pecah 2/3 cm	0,48	m3	145.000		69.600,0
	Batu Pecah 0,5/1 cm	0,2933	m3	220.000		64.526,0
	PERALATAN					
	Whell loader	0,0405	Jam	146.922		5.950,3
	Dump truck	0,157	Jam	175.115		27.493,1
	Water Tanker	0,0211	Jam	136.756		2.885,6
	Alat bantu	1		1.000		1.000,0
	Jumlah					278.423,2
7	Pekerjaan lapis Penetrasi ATB					
	TENAGA					
	Mandor	0,0129	Jam		7.100	91,6
	Operator	0,03	OH		55.000	1.650,0
	Pekerja	0,09	Jam		4.000	360,0

	BAHAN					
	Semen PC 50 kg	0,296	zak		55.000	16.280,0
	Pasir Pasang	0,24	m3		72.500	17.400,0
	Aspal Panas AC	60	kg		6.800	408.000,0
	Batu Pecah 1/2 cm	0,14	m3		235.000	32.900,0
	Batu Pecah 2/3 cm	0,17	m3		145.000	24.650,0
	PERALATAN					
	Sewa AMP 30 T	0,05	Jam	5.494.518		274.725,9
	Wheel loader	0,05	Jam	146.922		7.346,1
	Dump truck	0,24	Jam	136.756		32.821,4
	Alat bantu	1		1.000		1.000,0
	Jumlah					817.225,0
8	Pekerjaan lapis Permukaan dengan AC LASTON					
	TENAGA					
	Mandor	0,0129	Jam			7.100 91,6
	Operator	0,06	OH		55.000	3.300,0
	Pekerja	0,09	Jam		4.000	360,0
	BAHAN					
	Aspal Curah	0,3929	kg		6.500	2.553,9
	Minyak Aspal	0,3064	ltr		6.900	2.114,2
	Aspal Panas AC	68,25	Kg		6.800	464.100,0

	PERALATAN					
	Asphalt Sprayer	0,003	Jam	313.048		939,1
	Asphalt Finisher	0,0493	Jam	199.718		9.846,1
	Tandem Roller	0,0493	Jam	88.273		4.351,9
	Tire Roller	0,0055	Jam	105.032		577,7
	Compressor	0,0063	Jam	92.734		584,2
	Alat bantu	1	Jam	1.000		1.000,0
	Jumlah					489.818,6
9	Pekerjaan Lapis Resap Pengikat (Priem Coat)					
	TENAGA					
	Mandor	0,003	Jam		7.100	21,3
	Pekerja	0,0211	Jam		4.000	84,4
	BAHAN					
	Aspal Curah	0,6294	Kg		6.500	4.091,1
	Korosin	0,4889	Ltr		3.575	1.747,8
	PERALATAN					
	Aspalt Sprayer	0,003	Jam	313.028		939,1
	Compressor	0,0063	Jam	92.734		584,2
	Dump truck	0,003	Jam	175.115		525,3
	Jumlah					7.993,3

10	Pekerjaan Lapis Perekat (Tack Coat)					
	TENAGA					
	Mandor	0,003	Jam		7.100	21,3
	Pekerja	0,0211	Jam		4.000	84,4
	BAHAN					
	Aspal Curah	0,8715	Kg	6.500		5.664,8
	Korosin	0,2538	Ltr	3.575		907,3
	PERALATAN					
	Aspalt Sprayer	0,003	Jam	313.028		939,1
	Compressor	0,0063	Jam	92.734		584,2
	Dump truck	0,003	Jam	175.115		525,3
	Jumlah					8.726,4
11	Pekerjaan Urugan Tanah					
	TENAGA					
	Mandor	0,002	Jam		7.100	14,2
	Operator	0,0133	OH		55.000	731,5
	Pekerja	0,008	Jam		4.000	32,0
	PERALATAN					
	Vibrator Roller	0,0067	Jam	118.584		794,5
	Motor Grader	0,008	Jam	186.046		1.488,4

	Alat bantu	1	Jam	1.000			1.000,0
	Jumlah						4.060,6
12	Pekerjaan Pemasangan Batu kali 1PC:4PS						
	TENAGA						
	Mandor	0,9333	Jam			7.100	6.626,4
	Pekerja	14	Jam			4.000	56.000,0
	Tukang Batu	4,667	Jam			6.000	28.002,0
	BAHAN						
	Batu Kali	1,2	m3		108.000		129.600,0
	Semen PC	2,3172	zak		55.000		127.446,0
	Pasir Pasang	0,5777	m3		72.500		41.883,3
	Kapur Pasang	0,0264	m3		225.500		5.953,2
	PERALATAN						
	Alat bantu	1	Jam	1.000			1.000,0
	Jumlah						396.510,9

13	Pelesteran Halus 1PC:4PS tebal 1,5 cm					
	TENAGA					
	Mandor	0,9333	Jam		7.100	6.626,4
	Pekerja	14	Jam		4.000	56.000,0
	BAHAN					
	Semen PC	0,17	zak		55.000	9.350,0
	Pasir Pasang	0,0171	m3		72.500	1.239,8
	PERALATAN					
	Alat bantu	1	Jam	1.000		1.000,0
	Jumlah					74.216,2
14	Pekerjaan Finishing					
	Pembersihan Lokasi	1			1.600.000	1.600.000,0
	Jumlah					1.600.000,0



Tabel 5.22 Rencana Anggaran Biaya

No	Jenis Pekerjaan	Satuan	Volume	Harga Satuan	Jumlah Biaya
I	Pekerjaan Persiapan				
1	Mobilisasi	Ls	1,00	4.000.000	4.000.000
2	Pengaturan Lalu Lintas	Ls	1,00	3.500.000	3.500.000
II	Pekerjaan Tanah				
1	Galian Untuk Pelebaran	m3	1593,00	2.195,77	3.497.862
2	Galian Untuk Drainase	m3	15871,55	2.195,77	34.850.273
III	Pekerjaan Lapis Pondasi				
1	Lapis Pondasi Atas Batu Pecah Kls A	m3	767,00	78.423,25	213.550.631
2	Lapis Pondasi Bawah Sirtu Kls B	m3	590,00	42.082,00	83.828.379
IV	Pekerjaan Lapis Permukaan Pelebaran				
1	Lapis Resap Pengikat (<i>Priem Coat</i>)	ltr	1.180,00	7.993,27	9.432.059
2	Lapis ATB	m3	236,00	17.225,03	192.865.107
3	Lapis Perekat (<i>Tack Coat</i>)	ltr	221,25	8.726,44	1.930.724
4	Lapis Permukaan dengan Laston MS 744	Ton	194,70	89.818,60	95.367.682
IV	Pekerjaan Lapis Permukaan (<i>Overly</i>)				
1	Lapis Perekat (<i>Tack Coat</i>)	ltr	2.700,00	8.726,44	23.561.383
2	Lapis Permukaan dengan Laston MS 744	Ton	1.188,00	89.818,60	581.904.497

V	Pekerjaan Urugan Kembali				
1	Pekerjaan Urugan Kembali	m3	10.507,04	4.060,58	42.664.685
VI	Pekerjaan Bangunan Pelengkap				
1	Pasangan Batu	m3	4.247,68	96.510,88	1.648.251.335
2	Plester Halus	m3	8.791,50	74.216,18	652.471.546
VII	Pekerjaan Pembatas Untuk Pelebaran				
1	Pembatas Galian	Ls	2.950,00	7.100,80	20.947.360
VII	Pekerjaan Finishing				
1	Pembersihan Lokasi	Ls	1,00	1.600.000,00	1.600.000
	JUMLAH				3.650.223.524
	PPN 10%				365.022.352
	Jumlah Total				4.015.245.876

Jadi anggaran biaya yang dibutuhkan untuk peningkatan jalan Ponco – Jatirogo Km 151+000 – 154+000 adalah sebesar **Rp. 4.015.245.876** (Terbilang empat milyar lima belas juta dua ratus empat puluh lima ribu delapan ratus tujuh puluh enam rupiah)

BAB VI

KESIMPULAN DAN SARAN

6.1 KESIMPULAN

Dari hasil perencanaan peningkatan jalan Ponco – Jatirogo (Link 032) Km 151+000 – Km 154+000, dengan panjang 3000 m diperoleh kesimpulan sebagai berikut :

1. Dari hasil perhitungan analisa kapasitas jalan didapat nilai derajat kejenuhan dengan lebar 6 m pada arah Ponco-Jati rogo = 0,30 dan arah Jatirogo – Ponco = 0,16 pada tahun 2020 sesuai umur rencana. Akan tetapi menurut analisa kapasitas dengan MKJI, pada jalan dua arah tak terbagi (2/2 UD) lebar efektif jalan 7 m dan bahu jalan 1,5 m, dan didapat nilai derajat kejenuhannya Ponco-Jatirogo = 0,27 dan arah Jatirogo – Ponco = 0,14.
2. Peningkatan jalan menggunakan perkerasan lentur dengan tebal sebagai berikut :
 - Lapis permukaan (LASTON MS 744) = 3 cm.
 - Lapis permukaan (ATB MS 590) = 8 cm.
 - Lapis pondasi atas (Batu pecah kls A) = 20 cm
 - Lapis pondasi bawah (Sirtu kls B) = 26 cm
3. Tebal lapis tambahan (LASTON MS 744) = 3 cm
4. Untuk perencanaan *drainase* (saluran tepi) berbentuk segi empat dengan dimensi sebagai berikut :
 - KM 151+000-151+050 : b =50cm, d = 20cm, w = 30cm
 - KM 151+050-151+100 : b =50cm, d = 20cm, w = 30cm
 - KM 151+100-151+250 : b =50cm, d = 40cm, w = 45cm
 - KM 151+250-151+350 : b =50cm, d = 30cm, w = 40cm
 - KM 151+350-151+400 : b =50cm, d = 20cm, w = 30cm
 - KM 151+400-151+650 : b =50cm, d = 50cm, w = 50cm
 - KM 151+650-151+850 : b =50cm, d = 50cm, w = 50cm
 - KM 151+850-152+350 : b =50cm, d = 50cm, w = 50cm
 - KM 152+350-152+400 : b =50cm, d = 20cm, w = 30cm

- KM 152+400-152+550 : b =50cm, d = 40cm, w = 45cm
- KM 152+550-152+823 : b =50cm, d = 50cm, w = 50cm
- KM 152+823-153+100 : b =60cm, d = 30cm, w = 40cm
- KM 153+100-153+300 : b =60cm, d = 30cm, w = 40cm
- KM 153+300-153+535 : b =60cm, d = 30cm, w = 40cm
- KM 153+535-153+750 : b =60cm, d = 30cm, w = 40cm
- KM 153+750-154+000 : b =60cm, d = 30cm, w = 40cm

5. Rencana anggaran biaya untuk perencanaan peningkatan jalan Ponco-Jatirogo Km 151+000 – 154+000 adalah sebesar **Rp. 4.015.245.876** (Terbilang empat milyar lima belas juta dua ratus empat puluh lima ribu delapan ratus tujuh puluh enam rupiah)

6.2 SARAN

Berdasarkan data yang kami peroleh dan dari hasil perhitungan bawah pada ruas jalan Ponco-Jatirogo Km 151+000-154+000 Kabupaten Tuban ini belum memerlukan peningkatan ulang. Akan tetapi melihat LHR dan angka pertumbuhan lalu lintas kendaraan bermotor untuk 10 Tahun kedepan dinilai cukup tinggi, kami menyarankan agar dilakukan perawatan secara berkala sehingga jalan dapat berfungsi selama umur rencana.

PENUTUP

Segala Puja dan Puji atas syukur Berkat Rahmat dan Hidayah Allah SWT, akhirnya Proyek Akhir ini dapat terselesaikan dengan judul “ Perencanaan Peningkatan Jalan Ponco – Jatirogo link (032) Km 151+000 (Tuban) – Km 154+000 (Tuban) Propinsi Jawa Timur.

Dengan menyadari keterbatasan kemampuan dan pengetahuan kami sehingga dalam penyusunan Proyek akhir ini masih jauh dari sempurna, oleh karena itu diharapkan saran dan kritik maupun petunjuk demi kesempurnaan Penyusunan Proyek akhir ini.

Semoga penyusunan Proyek akhir ini dapat bermanfaat bagi penyusun khususnya maupun pembaca umumnya.

Sebagai akhir kata kami menyampaikan banyak terima kasih kepada semua pihak yang telah banyak membantu dalam terselesaikannya penyusunan Proyek akhir ini.

Surabaya, Juli 2009

Penulis

DAFTAR PUSTAKA

- Departemen Pekerjaan Umum Direktorat Jendral Bina Marga.
1997. **Manual Kapasitas Jalan Indonesia (MKJI).**
- Departemen Pekerjaan Umum Direktorat Jendral Bina Marga.
1983. **Manual Pemeriksaan Perkerasan Jalan Dengan
Alat Benkelmen Beam.**
- Departemen Pekerjaan Umum Direktorat Jendral Bina Marga.
1987. **Petunjuk Perencanaan Tebal Perkerasan Lentur
Jalan Raya Dengan Metode Analisa Komponen.** Jakarta
: Yayasan Badan Penerbit PU.
- Shirley L. Hendarsin. 2000. **Penuntun Praktis Perencanaan
Teknik Jalan Raya.**
- Silvia Sukirman. 1999. **Dasar – dasar Perencanaan Geometrik
Jalan.** Bandung : Nova Bandung.
- Dewan Standarisasi Nasional, SNI 03-3424. **Tata Cara
Perencanaan Drainase Permukaan Jalan 1994.**
- Nur Iriawan, Ph.D. dan Septin Puji Astuti, S.Si., MT. **Mengolah
Data Statistik dengan Mudah Menggunakan Minitab14.**

BIODATA PENULIS



Penulis bernama lengkap Arief Hadi Pranata, dilahirkan di Surabaya pada tanggal 12 Agustus 1988, anak ke 1 dari 2 bersaudara. Pendidikan formal yang ditempuh anantara lain :

Sekolah dasar Negeri Kandangan II Surabaya, dilanjutkan pendidikan Sekolah Tingkat Pertama SMP Negeri

20 Surabaya, setelah itu dilanjutkan pendidikan Sekolah Menengah Atas SMA GIKI 1 Surabaya, tamat tahun 2006. Penulis mengikuti ujian masuk Proqram studi D-III Teknik Sipil FTSP – ITS dan diterima di Program Studi D-III Teknik Sipil FTSP – ITS pada tahun 2006 dan terdaftar dengan NRP. 3106.030.001. Di Program Studi D-III Teknik Sipil ini Penulis mengambil Jurusan Bangunan Transportasi..

BIODATA PENULIS



Penulis bernama lengkap Suryo Purnomo, dilahirkan di Tuban pada tanggal 23 Maret 1988, anak ke 3 dari 3 bersaudara. Pendidikan formal yang ditempuh anatarain lain :

Sekolah dasar Negeri Selogabus I Tuban, dilanjutkan pendidikan Sekolah Tingkat Pertama SMP Negeri 1 Tuban, setelah itu dilanjutkan pendidikan Sekolah Menengah Atas MAN 1 Tuban, tamat tahun 2006. Penulis mengikuti ujian masuk Program studi D-III Teknik Sipil FTSP – ITS dan diterima di Program Studi D-III Teknik Sipil FTSP – ITS pada tahun 2006 dan terdaftar dengan NRP. 3106.030.100. Di Program Studi D-III Teknik Sipil ini Penulis Mengambil Jurusan Bangunan Transportasi..

**PROGRAM DIPLOMA TEKNIK SIPIL
FAKULTAS TEKNIK SIPIL DAN PERENCANAAN - ITS**

REVISI PROYEK AKHIR

Nama : Arit Hari Purnama & Suryo Purmono
N r p : 3106.030.001 & 3106.030.100

Judul / Topik Tugas Akhir : Perencanaan jalan (Link 032)
Ponca - Jatirosa STA 151+000 - 154+000
Provinsi Jawa Timur

Hal-hal yang perlu diperbaiki / direvisi :

1. Plan view lebar jalan
2. Plan view kemiringan saluran drainase *salon tidak bisa dirabai sepermukaan*
3. B/L (ber minimum) saluran
4. PP 34/2006 ketentuan tutupan saluran
5. Chak perencanaan saluran dan note PM ICM 151+000
 - 5.1. Daerah tanggul
 - 5.2. Profil w/ dan beton

Surabaya, 14/07/09

Dosen Penguji
1. D. Indratno *(Dit)*
2. D. Djoko Sulistiono *(Julo)*
3.
4.

Dosen Pembimbing
1. Mam Prayogo *(Mam)*
2.

Telah direvisi sesuai dengan perintah diatas

Menyetujui,
Dosen Penguji,

1. D. Djoko Sulistiono *(Julo)*
2. D. Indratno *(Dit)*
3.
4.

Menyetujui,
Dosen Pembimbing,

1. Mam Prayogo *(Mam)*
2.



ASISTENSI PROYEK AKHIR

Nama : 1.....2.....
Nrp : 1.....2.....
Judul P. A. :
.....
.....
Dosen Pemb. : 1.....2.....

No.	Tanggal	Tugas / Materi Yang Dibahas	Tanda tangan	Keterangan		
	10/06 ⁰⁹	} diperbaiki dan dikumpulkan		B	C	K
	12/06 ⁰⁹			<input type="checkbox"/>	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
	15/06 ⁰⁹					
				B	C	K
				<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
				B	C	K
				<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
				B	C	K
				<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
				B	C	K
				<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

Ket. :
B = Lebih cepat dari jadwal
C = Sesuai dengan jadwal
K = Terlambat dari jadwal