

**PERENCANAAN PENINGKATAN JALAN  
DARI PERKERASAN LENTUR KE PERKERASAN KAKU PADA RUAS  
LINGKAR UTARA MIJEN - PEGANJARAN**

**STA 0+000 - 2+336,5 KUDUS JAWA TENGAH**

**DENGAN METODE NAASRA**

**(NATIONAL ASSOCIATION OF AUSTRALIAN STATE ROAD AUTHORITIES)**

Aris Krisdiyanto  
Resti Dwiyantoro  
Mochamad Abdullah

**ABSTRAK**

Dengan meningkatnya arus lau lintas pada ruas jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran, maka beban jalan yang diterima semakin besar, sehingga jalan akan mengalami penurunan kekuatan struktur. Ruas jalan tersebut mempunyai kondisi existing jalan yang bergelombang dan banyak lobang yang sangat berbahaya bagi pengguna jalan raya. Hal ini di karenakan konstruksi perkerasan saat ini yaitu perkerasan lentur tidak mampu menahan beban kendaraan yang melaju diatasnya. Melihat permasalahan tersebut, maka pada ruas jalan yang lebih kuat yaitu dengan menggunakan perencanaan perkerasan kaku.

Dari latar belakang tersebut, maka pada ruas jalan jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran dilakukan perencanaan peningkatan jalan agar struktur jalan dapat menahan beban kendaraan yang melewati ruas jalan tersebut. Peningkatan jalan tersebut dari perkerasan lentur ke perkerasan kaku, dengan lebar jalan 4 x 3.50 m dan tebal 20 Cm.

**ABSTRACT**

*With increasing the flow of traffic at the roads of Lingkar Utara Mijen - Peganjaran that will be bigger, accepted so that its path will decrease the power structure. The roads have the condition of existing road wavy and many holes which it is dangerous for user of the highway. It was because the construction pavement of which there are now is pavement pliable not capable of withstanding the burden of*

*vehicles traveling on it. See the problems, the roads need to an increase in the structure of a road that stronger that is by using rigid pavement.*

*From the background, the roads of Lingkar Utara Mijen - Peganjaran done planning an increase in the roads to avoid the structure of the road can be resist vehicles passing through roads. An increase in the road from flexible pavement to rigid pavement, with the breadth 4 x 3.50 m and thick pavement of 20 cm.*

## **Latar Belakang**

Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen – Peganjaran ( Kab. Kudus ) merupakan jalan lokal ( jalan kabupaten ) dan bagian dari ruas Jalan Lingkar Kudus - Jepara yang merupakan jalur penghubung antara Kecamatan Kaliwungu dengan Kabupaten Jepara. Ruas jalan tersebut terletak di wilayah persawahan dan merupakan jalur perindustrian yang banyak dilalui truk pengangkut bahan baku maupun hasil industri baik dari kecamatan kaliwungu kabupaten kudus maupun industri yang ada di kabupaten jepara. Existing ruas jalan tersebut masih perkerasan lentur ( Flexible Pavement ) mempunyai jumlah lajur 2 lajur 2 arah dengan lebar lajur @3,50 m. Akibat laju pertumbuhan lalu lintas yang terus meningkat, menyebabkan ruas jalan existing yang berupa perkerasan lentur mengalami banyak yang bergelombang dan berlubang.

Melihat permasalahan tersebut, maka pada ruas jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran (Kudus ) tersebut perlu adanya peningkatan dengan menggunakan perencanaan perkerasan kaku (rigid pavement).

## **Maksud dan Tujuan**

Adapun maksud dari perencanaan peningkatan jalan adalah :

1. Mempengaruhi beban di Ruas Jalan Nasional dan Jalan Propinsi khususnya didaerah Kota Jepara.
2. Mendukung pembangunan pemerintah dalam bidang transportasi, pariwisata dan pemerataan ekonomi.
3. Meningkatkan keamanan dan kenyamanan pada ruas jalan lingkar Jepara khususnya Jalan Lingkar Utara Mijen – Peganjaran (Kab. Kudus).
4. Meningkatkan pelayanan kapasitas jalan di saat waktu sibuk lalu lintas di mana perpindahan manusia akan meningkat lebih banyak lagi.

Tujuan :

Adapun tujuan dalam pembuatan Tugas Akhir ini adalah merencanakan Perkerasan Kaku pada ruas jalan Jalan Lingkar Utara Mijen – Peganjaran pada STA. 0+000 – 2+336,5 di mana yang perlu di perhatikan meliputi :

1. Menghitung kapasitas jalan untuk umur rencana 20 tahun;
2. Menghitung tebal perkerasan konstruksi jalan dengan metode NAASRA untuk umur rencana 20 tahun;
3. Menghitung dimensi drainase.
4. Menghitung Rencana Anggaran Biaya ( RAB ).
5. Menggambar hasil perhitungan.

## **Penentuan Klasifikasi Jalan**

### **1. Perhitungan LHR rata-rata dalam SMP**

Data Lalu Lintas pada Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran

dalam 5 ( lima ) tahun terakhir adalah sebagai berikut :

No	Jenis kendaraan	Volume lalu - lintas / tahun - smp										
		2014	smp/hari	2015	smp/hari	2016	smp/hari	2017	smp/hari	2018	smp/hari	koef
		kndrn/hr		kndrn/hr		kndrn/hr		kndrn/hr		kndrn/hr		
1	Sepeda Motor	4976	1493	5099	1530	6160	1832	6625	1988	7266	2180	0,3
2	Mobil penumpang	1717	1717	1759	1759	2107	2107	2286	2286	2507	2507	1
3	Opelet, Combi, dan Mini bus	187	187	192	192	230	230	250	250	274	274	1
4	Pick Up, dan Mobil hantaran	1165	1165	1194	1194	1430	1430	1552	1552	1702	1702	1
5a	Bus kecil	60	72	62	74	74	89	80	96	88	106	1,2
5b	Bus besar	33	40	34	41	41	49	44	53	49	59	1,2
6a	Truck ringan 2 as	178	214	182	218	218	262	237	284	259	311	1,2
6b	Truck berat 2 as	319	383	326	391	391	469	424	509	465	558	1,2
7a	Truck berat 3 as	86	112	89	116	106	138	115	150	126	164	1,3
7b	Truck gandeng 4 as	29	38	30	39	36	47	39	51	43	56	1,3
7c	Truck semi trailer	19	25	19	25	23	30	25	33	27	35	1,3
8	Non motor	285	228	254	203	241	193	267	214	255	204	0,8
Total		9054	5672	9240	5782	11003	6875	11944	7464	13061	8155	
Kenaikan Lalin / Tahun				110		1093		589		691		
Pertumbuhan Lalin ( % )				2%		16%		8%		8%		
Rata - rata Pertumbuhan Lalin ( % )						9%						

## 2. Kapasitas Jalan

Perhitungan kapasitas jalan didasarkan pada rumus :

$$C = Co \times FCw \times FCsp \times FCsf \times FCcs$$

Dimana :

C = kapasitas (smp/jam)

Co = kapasitas dasar (smp/jam)

FCw = faktor penyesuaian lebar jalan

FCsp = faktor penyesuaian pemisahan arah

FCsf = faktor penyesuaian hambatan samping

FCcs = faktor penyesuaian hambatan samping

Nilai Co, FCw, FCsp, FCsf, dan FCcs diperoleh dari tabel di bawah ini :

**Tabel Kapasitas Dasar ( Co )**

TIPE JALAN	KAPASITAS DASAR	KET
4 lajur terbagi/jalan 1 arah	1.650	Per lajur Per
4 lajur tak terbagi	1.500	lajur Total 2
2 lajur tak terbagi	2.900	arah

Sumber : Manual Kapasitas Jalan Indonesia, 1997

**Tabel Faktor Penyesuaian Lebar Jalan ( FC<sub>W</sub> )**

TIPE JALAN	LEBAR EFEKTIF JALUR		FC <sub>W</sub>
	LALU LINTAS ( m )		
4 lajur terbagi/jalan satu arah	3,00		0,92
	3,25		0,96
	3,50		1,00
	3,75		1,04
4 lajur tak terbagi	3,00		0,91
	3,25		0,95
	3,50		1,00
	3,75		1,05
2 lajur tak- terbagi	5,00		0,56
	6,00		0,87
	7,00		1,00
	8,00		1,14
	9,00		1,25
	10,00		1,29
	11,00		1,24

Sumber : Manual Kapasitas Jalan Indonesia, 1997

**Tabel Faktor Penyesuaian Pemisahan Arah (FC<sub>SP</sub>)**

PEMISAH ARAH ( % - % )		50 – 50	60 – 40	70 - 30	80 - 20	90 - 10	100 – 0
FC <sub>SP</sub>	Dua-lajur 2/2	1,00	0,94	0,94	0,82	0,76	0,70
	Empat-lajur 4/2	1,00	0,97	0,95	0,91	0,88	0,85
	Jalan terbagi dan jalan satu arah				1,00		

Sumber : Manual Kapasitas Jalan Indonesia, 1997

**Tabel Faktor Penyesuaian Kapasitas Akibat Hambatan Samping ( FC<sub>SF</sub> )**

TIPE JALAN	KELAS HAMBATAN SAMPING	FAKTOR PENYESUAIAN HAMBATAN SAMPING ( FC <sub>SF</sub> )			
		LEBAR BAHU EFEKTIF ( W <sub>s</sub> )			
		≤ 0,5	1,0	1,5	≥ 2,0
4 / 2 D	Very Low	0,96	0,98	1,01	1,03
	Low	0,94	0,97	1,00	1,02
	Medium	0,92	0,95	0,98	1,00
	High	0,88	0,92	0,95	0,98
	Very High	0,84	0,88	0,92	0,96
	Very Low	0,96	0,99	1,01	1,03
4 / 2 UD	Low	0,94	0,97	1,00	1,02
	Medium	0,92	0,95	0,98	1,00
	High	0,87	0,91	0,94	0,98
	Very High	0,80	0,86	0,90	0,95

Sumber : Manual Kapasitas Jalan Indonesia, 1997

**Tabel Faktor penyesuaian untuk pengaruh ukuran kota ( FCcs )**

Ukuran Kota ( juta jiwa )	FCcs
< 0,1	0,86
-0,5	0,90
0,5 – 1,0	0,94
1,0 – 3,0	1,00
>3,0	1,04

Sumber : Manual Kapasitas Jalan Indonesia, 1997

Kapasitas jalan existing 2/2 UD :

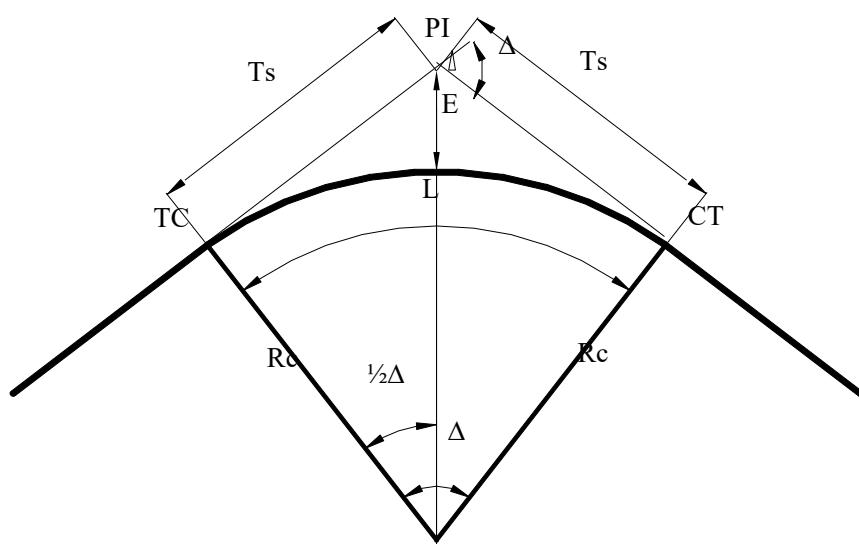
$$\begin{aligned}
 C &= Co \times FCw \times FCsp \times FCsf \times FCcs \\
 &= (4 \times 1.500) \times 1,00 \times 1,00 \times 0,98 \times 1,00 \\
 &= 5.880 \text{ smp/jam} \rightarrow C > Q(2.031) (\text{OK})
 \end{aligned}$$

## Perencanaan Geometri Jalan

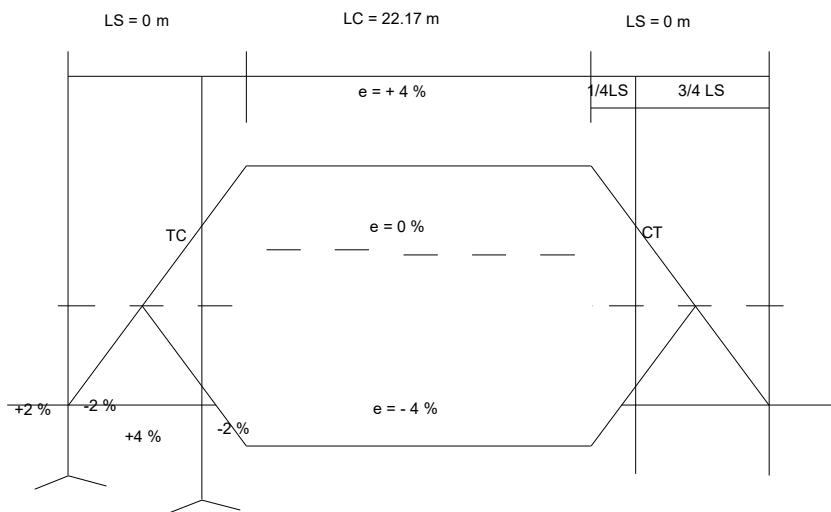
### 1. Alinyemen Horisontal

#### a. Perencanaan Tikungan P3

Digunakan lengkung jenis Full Circle (FC),



**Gambar 4.9 Lengkung Full Circle (FC)**

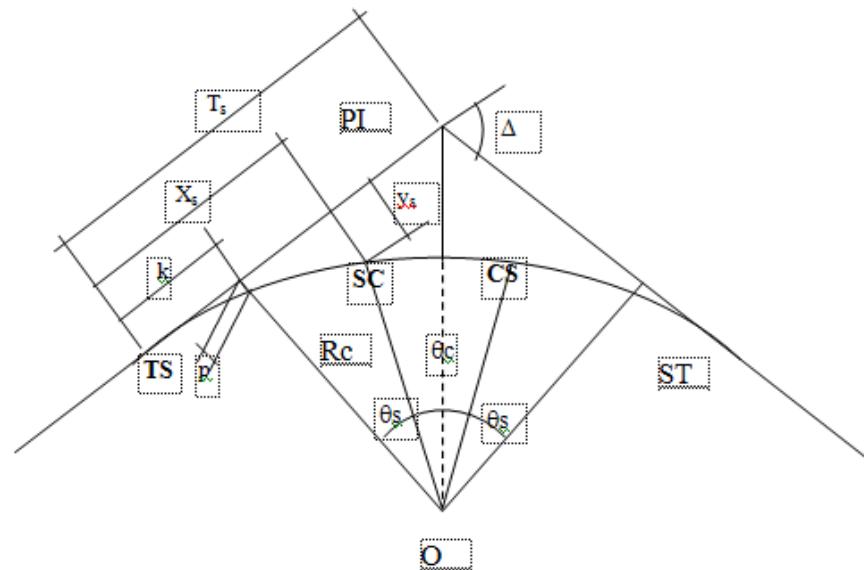


**Gambar 4.10 Diagram Superelevasi Full Circle (FC)**

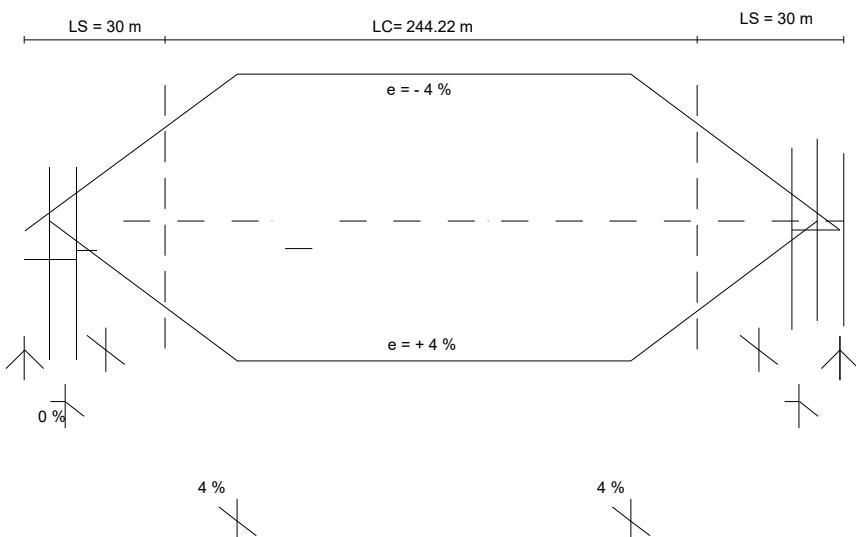
	P3	P4	units
P.STA	1+841,657	2+090,19	
X	14,35	16,50	m
Y	11,83	12,33	m
Ls	0	0	m
V	60	60	km/jam
$\Delta$	$10^\circ 35' 28.17''$	$12^\circ 51' 29.76''$	$^\circ \text{ ' } ''$
R	120	120	m
Tc	11.12	13.52	m
Ec	0.51	0.75	m
Lc	22.17	13.52	m
L	22.17	13.52	m

**Tabel Perhitungan Lengkung Full Circle (FC)**

b. Perencanaan Tikungan P1



Gambar 4.12 Lengkung Spiral-Circle-Spiral (SCS)



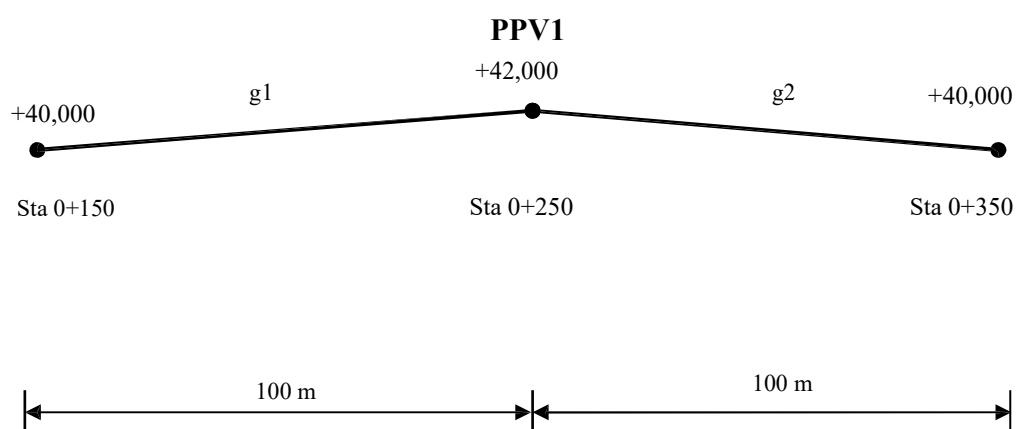
Gambar 4.13 Diagram Superelevasi Lengkung Spiral Circle Spiral (S C S)

**Tabel 4.14 Tabel Perhitungan Spiral Circle Spiral (SCS)**

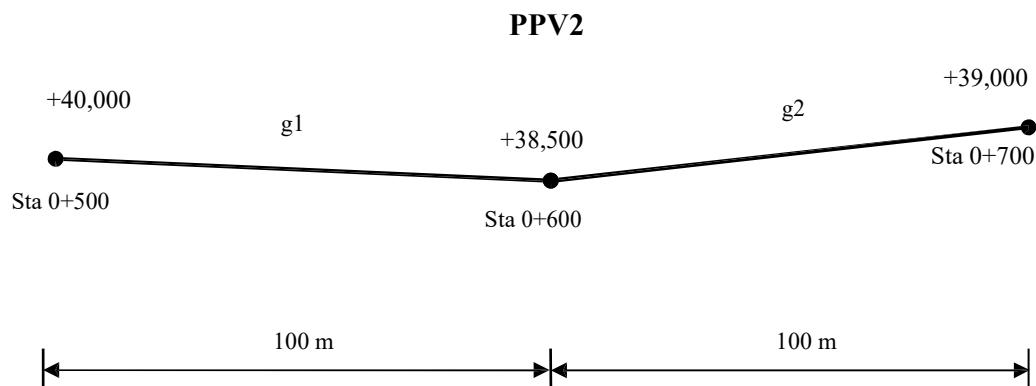
	P2	P8	Units
P.STA	0+605,979	2+814,971	
X	5.84	7.60	m
Y	5.07	5.58	m
Ls	30	30	m
V	60	60	km/jam
Δ	26°12'0.41"	21°49'59.03"	° ''
R	600	650	m
Tc	154.632	140.368	m
Ec	16.096	12.038	m

## 2. Alinyemen Vertikal

- a) Perencanaan alinyemen vertikal titik PPV4



b) Perencanaan alinyemen vertikal titik PPV5



**Tabel Tabel Perhitungan Alinyemen Vertikal**

	PPV1	PPV2	PPV3	units
P.STA	0+150	0+500	1+250	
Elv.P1	40	40	39	
Elv.P2	42	38.5	40.5	
Elv.P3	40	39	38	
g1	2.00	-1.50	1.50	%
g2	-2.00	0.50	-2.50	%
A	-4.00	2.00	-4.00	%
Vr	60	60	60	km/jam
Jh	50	50	50	m
Jd	350	350	350	m
Lmin	33.90	16.95	33.90	m
Lv	200	100	200	m
Ev	1.00	0.25	1.00	m

## Data Teknis

CBR Tanah Dasar	= 6 %
Nilai k	= 40 kPa/mm
Kuat Tekan Beton ( $f_c'$ )	= 350 kg/cm <sup>2</sup>
$f_r = 0,62 \sqrt{f_c'} = 3,6 \text{ Mpa} > 3,5 \text{ Mpa}$ (min. yang disarankan)	
Umur Rencana	= 20 tahun
Lebar	= 350 cm = 3,50 m
Bahu	= 150 cm = 1,5 m
Lebar Total	= 1.400 cm = 14 m
Angka Pertumbuhan	= 9 %

Volume dan kapasitas lalu lintas harian, pada awal umur rencana tahun 2018 (4 lajur 2 arah) dengan distribusi beban as pada masing-masing sumbu disajikan dalam tabel 4.18 berikut ini :

- a. Data LHR dalam smp pada Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran pada tahun 2018 adalah sebagai berikut :

## Beban Lalu Lintas Rencana

### a. Jumlah Sumbu Kendaraan Niaga

Gol	Jenis Kendaraan	Volume Lalu Lintas	Jumlah		Beban Sumbu		Konfigurasi Sumbu	
			$\Sigma$ Kendaraan	$\Sigma$ Sumbu	Depan	Belakang	Depan	Belakang
1	Sepeda Motor	7266	19278.86	38558	0.5	0.5	STRT	STRT
2	Mobil Penumpang	2507	6651.82	13304	1	1	STRT	STRT
3	Opelet,Combi dan Mini bus	274	727.00	1454	3	6	STRT	STRG
4	Pick up dan Mobil Hantaran	1702	4515.91	9032	3	6	STRT	STRG
5a	Bus Kecil	88	233.49	467	3	6	STRT	STRG
5b	Bus Besar	49	130.01	260	3	6	STRT	STRG
6a	Truk Ringan 2 As	259	687.20	1374	4.2	14	STRT	STRG
6b	Truk Berat 2 As	465	1233.78	2468	4.2	14	STRT	STRG

7a	Truk Berat 3 As	126	334.32	3343	20	25	STRG	SGRG
7b	Truk Gandeng 4 as	43	114.09	1141	6.4	25	STRG	SGRG
7c	Truk Semitrailer	27	71.64	716	20	26.2	SGRG	SGRG
	$\Sigma$ Total	12806	33978	72117				

Keterangan :

JSKN = Jumlah sumbu kendaraan maksimum

JSKNH = Jumlah Sumbu Kendaraan Maksimum Harian Pada Saat Tahun Ke 0

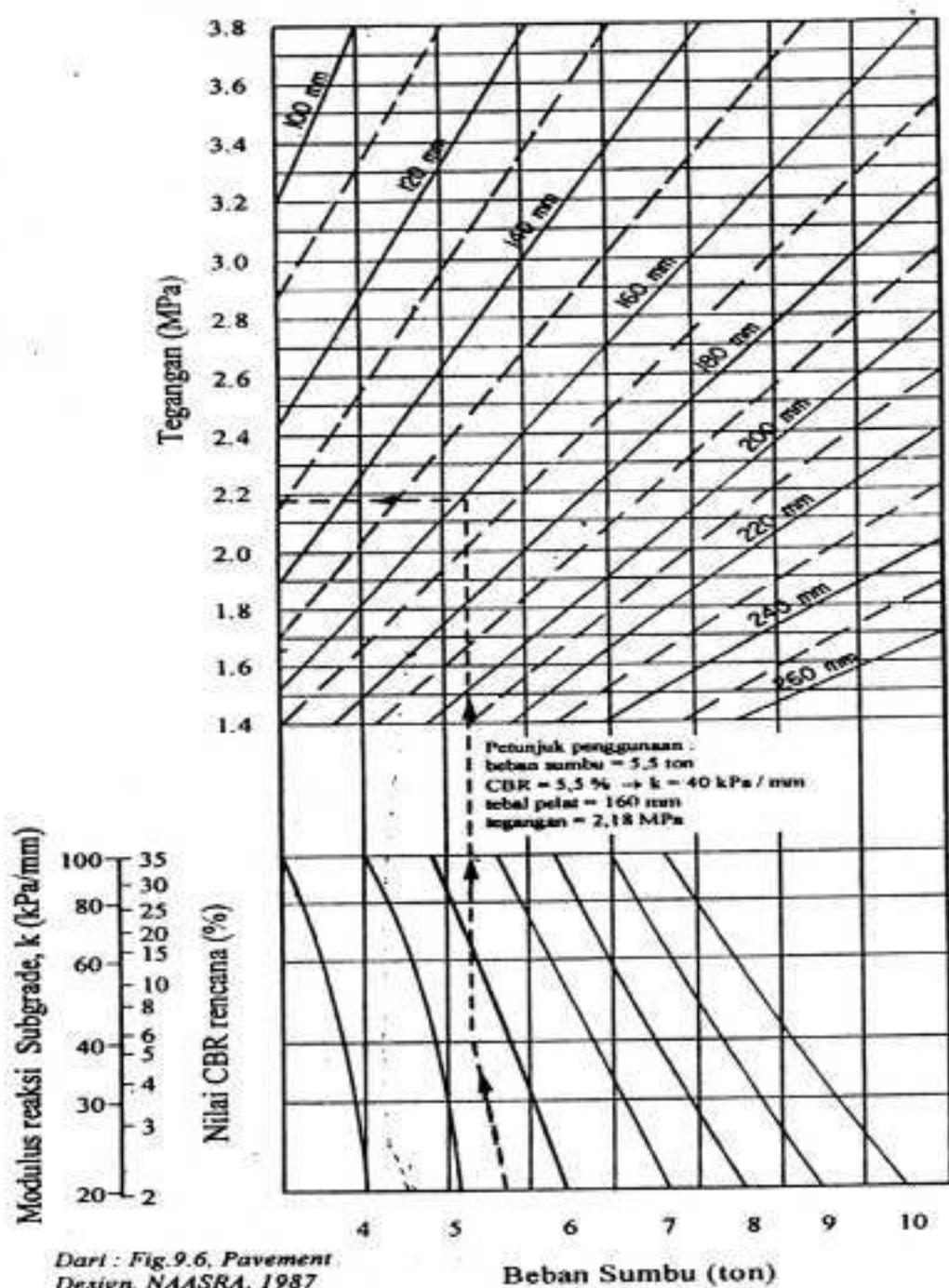
R = Faktor pertumbuhan lalu lintas berdasarkan pertumbuhan lalu lintas  
tahunan (i) dan umur rencana (n)

$$R = \frac{(1+i)^n - 1}{\log(1+i)} = \frac{(1+0,09)^{20} - 1}{\log(1+0,09)}$$

$$= 124.3$$

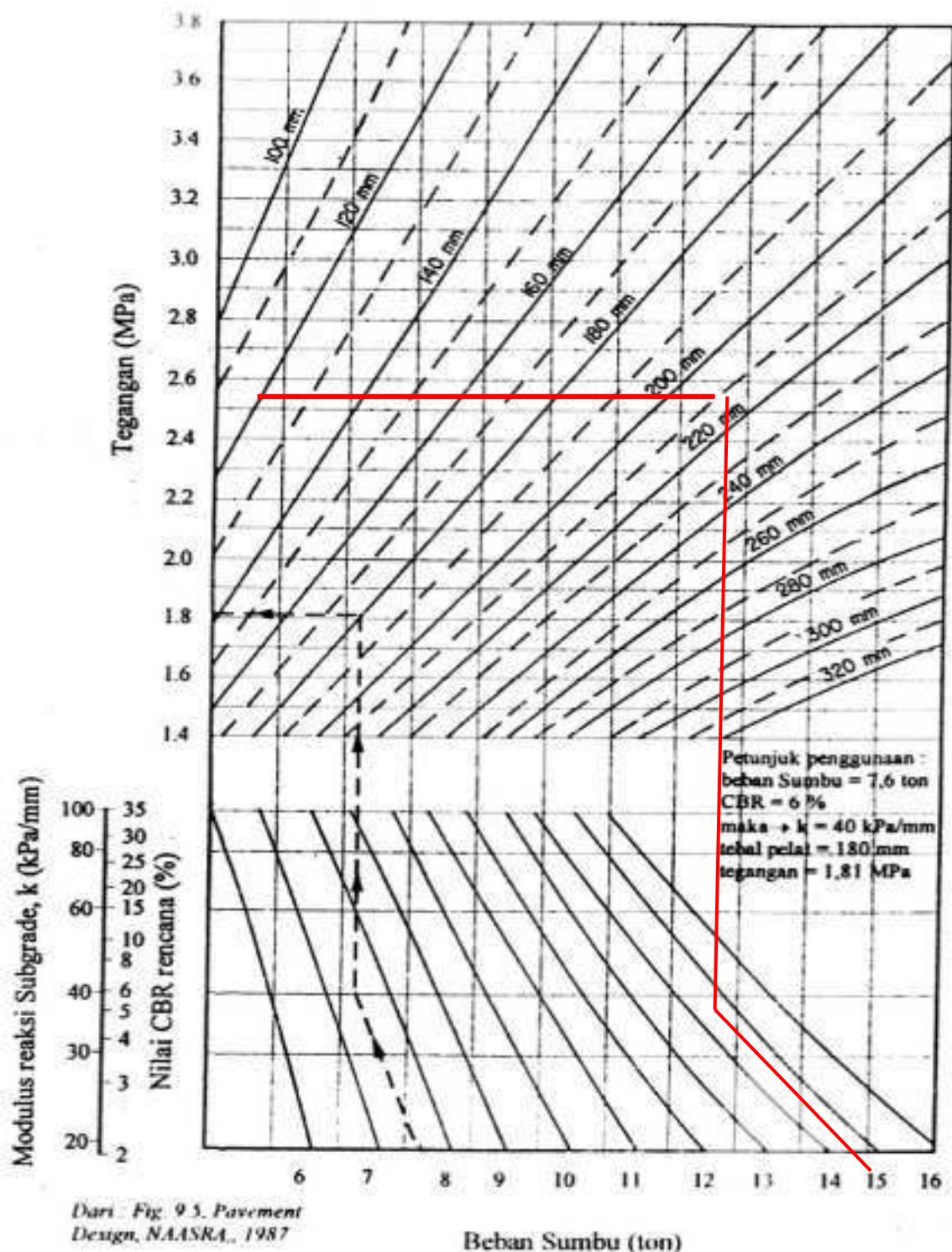
## Grafik Perencanaan untuk STRT

### GRAFIK PERENCANAAN UNTUK STRT



## Grafik Perencanaan untuk STRG

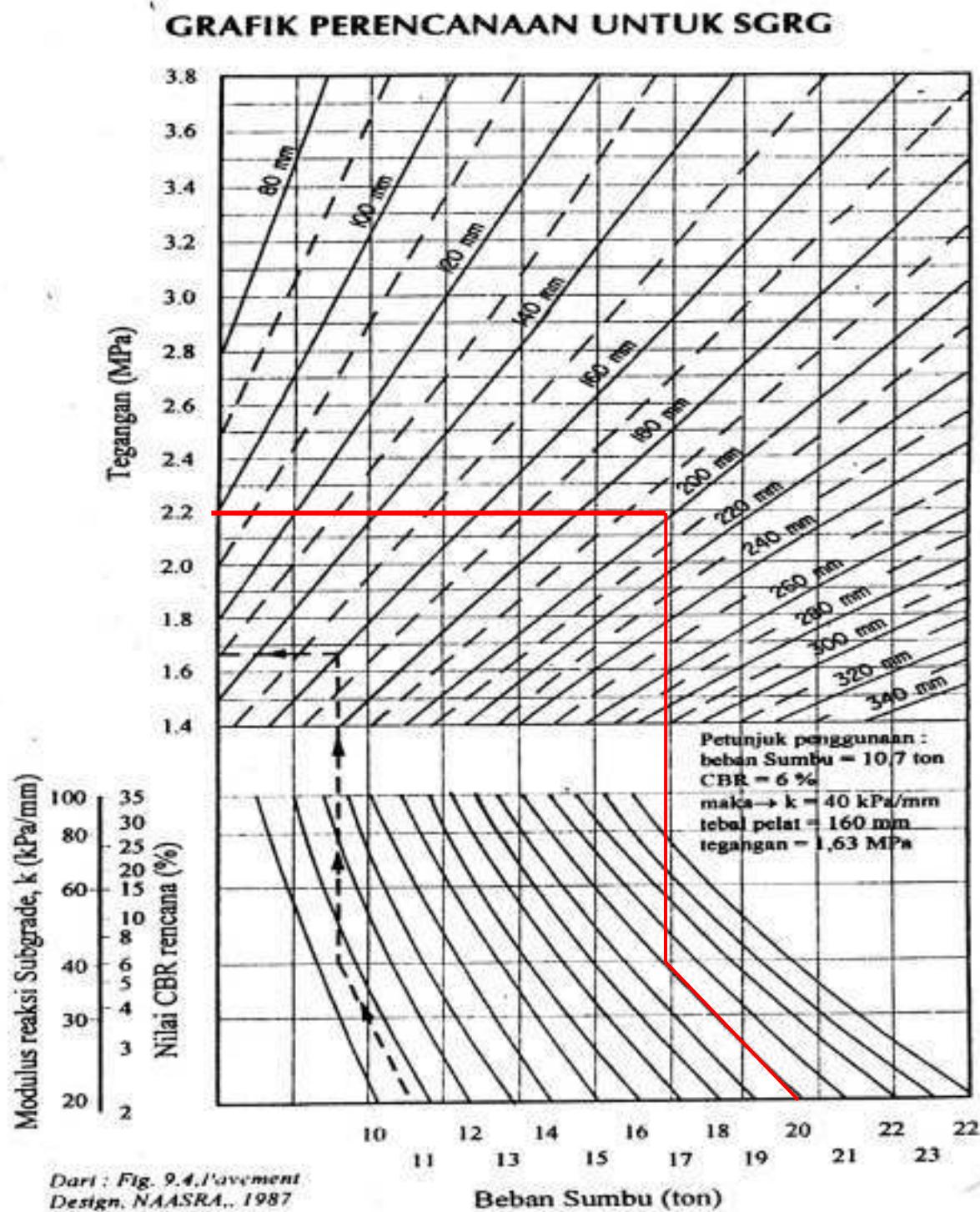
### GRAFIK PERENCANAAN UNTUK STRG



Dari : Fig. 9.5. Pavement Design, NAASRA, 1987

Beban Sumbu (ton)

## Grafik Perencanaan untuk SGRG



**Dengan Tebal Plat = 200 mm ternyata jumlah Fatigue  $3.16 \leq 100\%$  maka tebal plat yang harus digunakan adalah 200 mm**

### **Penulangan Pada Perkerasan Bersambung Dengan Tulangan**

Luas tulangan pada perkerasan ini dihitung dari persamaan berikut:

$$A_s = \frac{11,76(F.L.h)}{f_s}$$

Dimana :

$A_s$  = Luas tulangan yang diperlukan, ( $\text{mm}^2/\text{m lebar}$ )

$F$  = Koefisien gesekan antara pelat beton dengan lapisan dibawahnya

$L$  = Jarak antara sambungan, (m)

$h$  = Tebal pelat, (mm)

$f_s$  = Tegangan tarik baja ijin, (MPa) ( $\pm 230\text{MPa}$ )

*Catatan : As minimum menurut SNI'91, untuk segala keadaan 0,14% dari las penampang beton.*

**Tabel 4.24 Koefisien gesekan antara pelat beton dengan lapisan dibawahnya**

Jenis Pondasi	Fakor Gesekan (F)
Burru, Lapen dan Kontruksi sejenis	2.2
Aspal beton, Lataston	1.8
Stabilisasi Kapur	1.8
Stabilisasi Aspal	1.8
Stabilisasi Semen	1.8

Koral Sungai	1.5
Batu pecah	1.5
Sirtu	1.2
Tanah	0.9

Dari SKBI 2.3.28.1928

Data : Tebal Pelat beton : 200 mm

Lebar pelat : 14 m ( untuk 2 jalur )

Panjang Pelat : 5 m ( Jarak antar sambungan )

a. Tulangan memanjang :

$$As = \frac{11,76(F.L.h)}{f_s}$$

$$As = \frac{11,76(1,8 \times 5 \times 200)}{230}$$

$$= 92,03 \text{ mm}^2 \text{ m lebar}$$

- Luas tulangan minimum As = 0,14% ( SNI'91 )
- $As_{min} = 0,0014 \times (200) \times (1.000) = 280 \text{ mm}^2/\text{m lebar}$
- Digunakan D16 – 300 mm, As = 92,03 mm<sup>2</sup> m lebar

Jumlah Batang yang dibutuhkan

Jumlah batang yang dipakai per meter = 3 buah per meter

Lebar Jalur = 5 meter

Jumlah total batang yang dibutuhkan = 5 meter x 3 btg / m

$$= 15 \text{ batang}$$

Panjang Jalan = 2,336 km = 2336 m

Panjang Pelat = 5 meter

Luas Segmen = Panjang Jalan / Panjang Pelat = 2336/5 = 467 segmen

= 467 segmen x 15 batang/segmen

= 7.005 btg

Volume Total = 7.005 x 4 x 2 (Atas, Bawah) = 56.040 btg

Volume Total = 6600 x 4 = 26400 btg

b. Tulangan melintang :

$$As = \frac{11,76(F.L.h)}{f_s}$$

$$As = \frac{11,76(1,8 \times 3,5 \times 200)}{230}$$

$$= 64,42 \text{ mm}^2 \text{ m lebar}$$

- Luas tulangan minimum As = 0,14%(SNI'91)
- As min = 0,0014x(200)x(1.000) = 280 mm<sup>2</sup>/m lebar
- Digunakan D 16 – 300 mm, As = 64,42 mm<sup>2</sup> m lebar

Jumlah Batang yang dibutuhkan

Jumlah batang yang dipakai per meter = 3 buah per meter

Lebar Jalur = 4 x 3,50 meter

= 14 meter

Jumlah total batang yang dibutuhkan = 14 meter x 3 batang / meter

= 42 batang

Panjang Jalan = 2.336 km = 2336 m

Panjang Pelat = 5 meter

Luas Segmen = Panjang Jalan / Panjang Pelat = 2336/5 = 467 segmen

= 467 segmen x 42 batang/segmen

= 19.614 btg

Volume Total = 19.614 x 4 x 2(Atas, Bawah) = 156.912 btg = 39

batang

Panjang Jalan = 2.2 km = 2200 m

Panjang Pelat = 5 meter

Luas Segmen = Panjang Jalan / Panjang Pelat = 2200/5 = 440 segmen

= 440 segmen x 39 batang/segmen

= 17160 btg

Volume Total = 17160 x 4 = 68640 btg

Volume total untuk tulangan memanjang dan melintang dengan

D 16 – 300 mm

Lebar Lajur = 3,50 m

Panjang Pelat = 5 m

Berat Jenis untuk tul D 16 – 350 mm = 1,580 kg/mm

Untuk 1 Lajur ada 467 segmen didapat dari panjang jalan dibagi panjang pelat

Untuk Segmen per meter terdiri dari

- Tul. Memanjang = 3,50 / 0,30 = 11,66 btg/m

$$- \quad \text{Tul. Melintang} \quad = 5 / 0,30 \quad = 16,66 \text{ btg /m}$$

Untuk Segmen per 5 meter terdiri dari

$$\begin{aligned} - \quad \text{Tul. Memanjang} &= 11,66 \times 5 \quad = 58,00 \text{ meter} \\ - \quad \text{Tul. Melintang} &= 16,66 \times 3,50 = 58,31 \text{ meter} \end{aligned}$$

Untuk Berat kg per 1 segmen terdiri dari

$$\begin{aligned} - \quad \text{Berat kg/segmen} &= 1,580 \text{ kg /m} \times 116,31 \quad = 183,769 \text{ kg} \\ - \quad \text{Berat 467 segmen 4 lajur} &= 467 \times 183,769 \times 4 \times 2 = 686,563 \text{ kg} \end{aligned}$$

- Presentase Tulangan Memanjang:

$$\text{Data : } n = 200 \text{ mm} \quad F = 1,2 \quad S = 0,0005$$

$$F_c^1 = 34 \text{ Mpa} \quad f_r = 3,6 \text{ Mpa} \quad f_y = 340 \text{ Mpa}$$

$$P_s = \frac{100f_t}{nxf_t} (1,3 \ 0,2F) (f_y)$$

$$F_t = 0,5 \ f_r = 0,5 (3,6) = 1,8 \text{ Mpa}$$

$$P_s = \frac{100(1,8)}{(340 \ 7(1,8))} (1,3 \ 0,2(1,2))$$

$$= 0,583 \% < 0,6 \%$$

Luas Tulangan minimum As = 0,6 %

$$As_{min} = 0,006 \cdot (200) \cdot (1000) = 1200 \text{ mm}^2 / \text{m lebar}$$

a. Pemeriksaan Jarak Teoritis Antara Retakan memanjang

Pemeriksaan Tulangan D 16 - 300 mm As = 575 mm<sup>2</sup>/m lebar

$$L_{cr} = \frac{F_t A}{n \cdot p^2 \cdot u \cdot f_b (S_E c - F_t)}, \text{ diantara 1 - 2 meter}$$

$$F_t = 0,5 \ f_r = 0,5 (3,6) = 1,8 \text{ Mpa}$$

$$F_b = \frac{0,79}{1,6} \sqrt{34} \quad 2,88 Mpa \quad E_c = 4700 \sqrt{34} \quad 27.405 Mpa$$

$$p = \frac{575}{2001000} \quad 0,002875 \quad p = \frac{5}{0,016} \quad 375$$

$$L_{cr} = \frac{1,8^2}{7,0,002875^2 375(2,88)0,0005)27.405 1,8}$$

$$L_{cr} = 1,8011 < 2m$$

Tulangan Memanjang yang digunakan D 16- 300 mm

c. Presentase Tulangan Melintang :

$$\text{Data : } n = 200 \text{ mm} \quad F = 1,8 \quad S = 0,0005$$

$$F_c^1 = 34 \text{ Mpa} \quad f_r = 3,6 \text{ Mpa} \quad f_y = 340 \text{ Mpa}$$

$$P_s = \frac{100f_t}{nxf_t} (1,3 \quad 0,2F) (f_y)$$

$$F_t = 0,5 \quad f_r = 0,5 \quad (3,6) = 1,8 \text{ Mpa}$$

$$P_s = \frac{100(1,8)}{(340 \quad 7(1,8))} (1,3 \quad 0,2(1,8))$$

$$= 0,517 \% < 0,6 \%$$

Luas Tulangan minimum As = 0,6 %

$$As_{min} - 0,006 \cdot (200) \cdot (1000) = 1200 \text{ mm}^2 / \text{m lebar}$$

a. Pemeriksaan Jarak Teoritis Antara Retakan Melintang

Pemeriksaan Tulangan D 16 - 300 mm As = 575 mm<sup>2</sup>/m lebar

$$L_{cr} = \frac{Ft\bar{A}}{n.p^2.u.fb(SEc - Ft)}, \text{ diantara 1 2meter}$$

$$F_t = 0,5 \quad f_r = 0,5 \quad (3,6) = 1,8 \text{ Mpa}$$

$$F_b = \frac{0,79}{1,6} \sqrt{34} \quad 2,88 Mpa \quad E_c = 4700 \sqrt{34} \quad 27.405 Mpa$$

$$p = \frac{575}{2001000} = 0,002875 \quad p = \frac{6}{0,016} = 375,00$$

$$L_{cr} = \frac{1,8^2}{7,0002875^2 375(2,88)0,0005)27.405 1,8}$$

$$L_{cr} = 1,801 < 2m$$

Tulangan Memanjang yang digunakan D 16 - 300 mm

**Tabel 4.26 Ukuran dan Jarak Batang Dowel ( Ruji )**

TEBAL PELAT PERKERASAN		DOWEL					
Inci	Mm	inci	mm	inci	mm	inci	mm
6	150	3/4	19	18	450	12	300
7	175	1	25	18	450	12	300
<b>8</b>	<b>200</b>	<b>1</b>	<b>25</b>	<b>18</b>	<b>450</b>	<b>12</b>	<b>300</b>
9	225	1 1/4	32	18	450	12	300
10	250	1 1/4	32	18	450	12	300
11	275	1 1/4	32	18	450	12	300
12	300	1 1/2	38	18	450	12	300
13	325	1 1/2	38	18	450	12	300
14	350	1 1/2	38	18	450	12	300

*Sumber : Principal Pavement Design by Yoder & Witczak, 1975*

Berdasarkan tabel di atas dengan tebal pelat 200 mm,Diameter ø 25 mm,  
Panjang 450 mm, Jarak 300 mm

**Tabel 4.30. Desain Tie Bar**

Tebal pelat beton (cm)	Panjang min (cm)	Jarak max (cm)
25	60	80
26	60	80
27	60	70
28	60	70
29	60	70
30	60	60
31	60	60
32	60	60

Dari tabel diatas, dipilih tie bar :

Diameter = 16 mm

Panjang = 60 cm = 600 mm

Jarak = 30 cm = 300 mm

Dari Hasil Perhitungan diatas didapatkan :

1. Panjang Tie Bar = 600 mm = 0,6m
2. Jarak Tie Bar = 300 mm = 0,3m
3. Diameter Tie Bar = 16 mm = 0,016 m
4. Luas Permukaan Tie Bar =  $22/11,25 \times 0,016$   
=  $0,031288\text{m}^2$
5. Panjang Tie Bar /btg = 0,6 m
6. Volume Tie Bar /btg =  $0,031288 \times 0,6$   
=  $0,018773\text{m}^3$

7. Koefisien Volume Besi	= Untuk Diameter 16 = 1,580
	= 1,58 x 0,6
	= 0,948 kg
8. Kebutuhan Tie Bar/Segmen	= 5/0,3 = 16,66
	= 16 btg/segmen
9. Volume Tie Bar/segmen	= 16 x 0,948
	= 15,16 kg/segmen
10. Panjang Jalan	= 2,336 km = 2336 m
11. Jumlah segmen rigid	= 2336 / 5 = 467 segmen / lajur
12. Volume total Tie Bar	= 1401 x 15,16
	= 21.239,16 kg
13. Jumlah Tie Bar/Segmen	= 16 x 1401 = 22.416 btg

- Total Tie Bar yang dibutuhkan untuk 467 segmen dengan panjang pelat 5 meter dengan besi tulangan D 16 adalah 22.416 btg
- Volume Tie Bar per kg

$$\text{Panjang 1 batang Tie Bar} = 0,6 \text{ m}$$

Untuk tulangan Tie Bar D 16 berat jenisnya = 1,58 kg/m

Untuk jumlah btg/segmen = Panjang Pelat / jarak

$$= 5 / 0,3$$

$$= 16 \text{ btg}$$

Untuk 1 segmen = 16 btg x 0,6 x 1,58

$$= 15,168$$

Untuk 1 lajur = 467 segmen

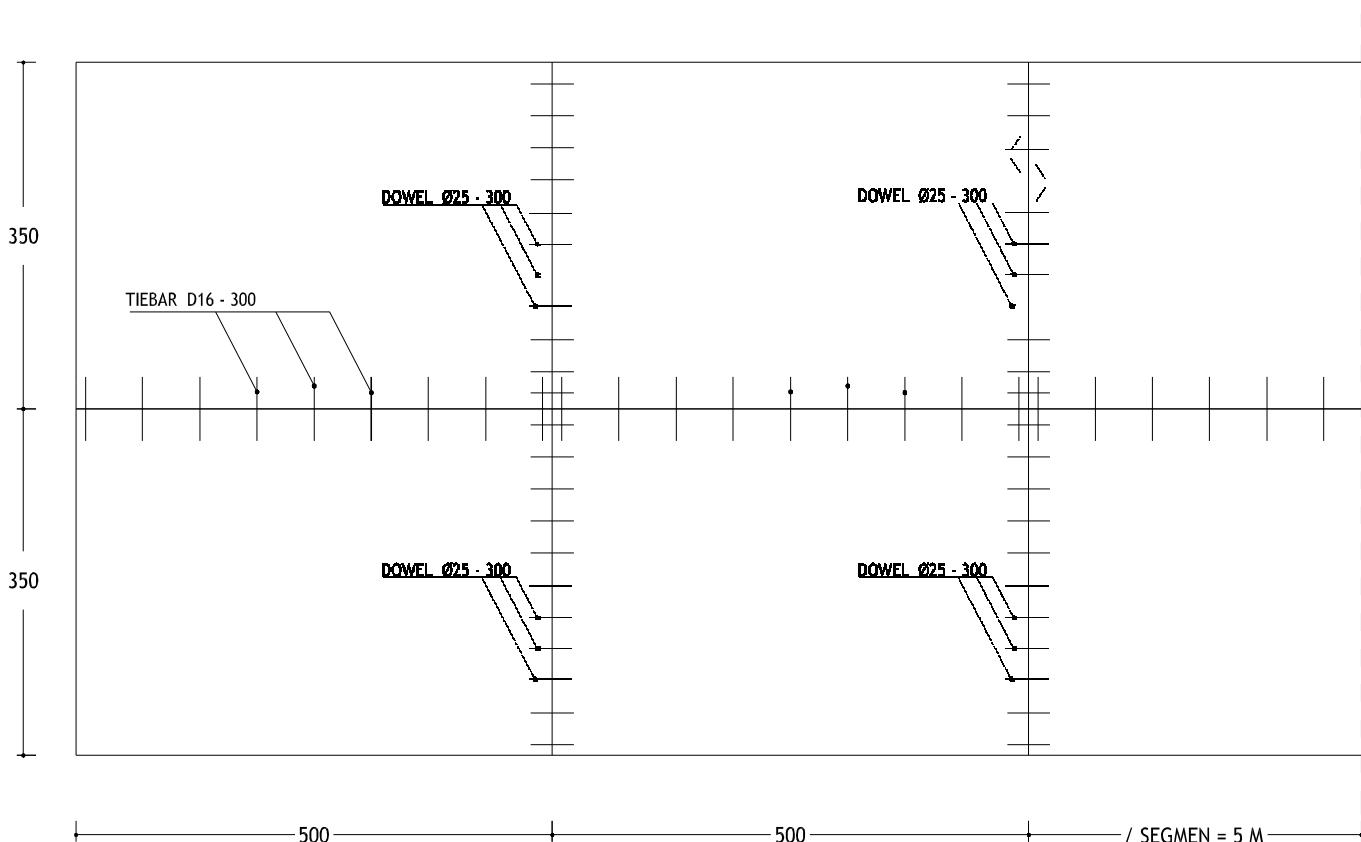
= 467 segmen 15,168 kg

= 7.083.45kg

Untuk 4 lajur =  $7.083.45 \times 3 = 21.250,36$  kg

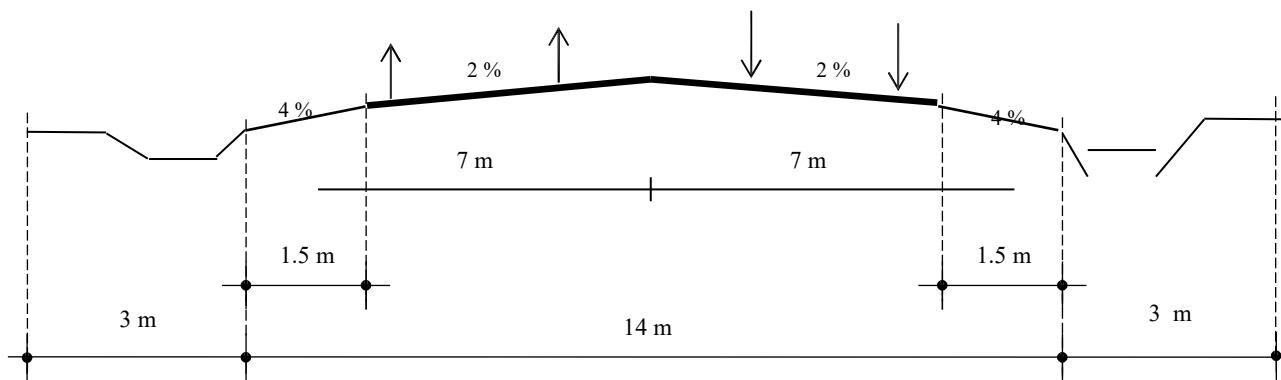
Untuk 4 lajur dengan 467 segmen dibutuhkan besi D 16 - 300 sebanyak

= 21.250,368 kg.

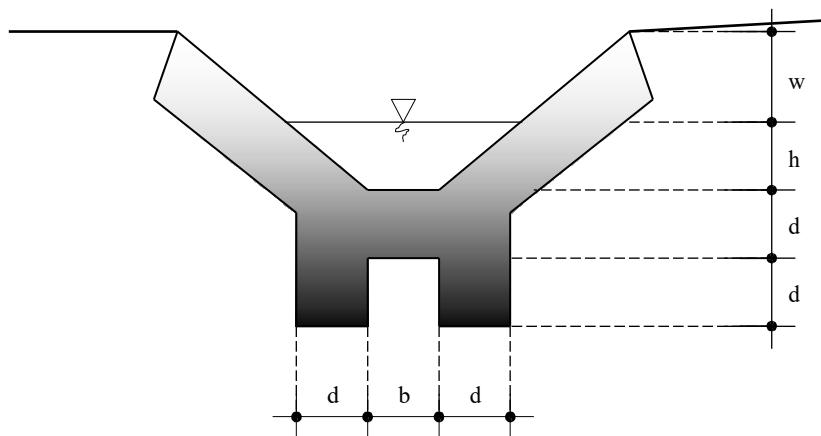


**Gambar 4.31 Denah Dowel dan Tie Bar**

### 1.1.1 Perhitungan Saluran Drainase



Gambar 4.32. Sketsa Potongan Melintang Jalan Saluran Drainase



Gambar 4.33 Sketsa Saluran Drainase

Dimana :

w = tinggi jagaan

h = tinggi air

b = lebar dasar

## 1. Perencanaan Drainase

Data-data : - Data curah hujan

Keterangan :

R = Curah hujan

L = Panjang saluran (m)

V = Kecepatan pengaliran

I = Intensitas curah hujan

Q = Debit rencana ( $m^3/detik$ )

A = Luas Daerah tangkapan hujan (Ha)

C = Koefisien pengaliran

Intesitas curah hujan ( Pos pengamatan Klumpit Kudus )

Dari hasil pengamatan intesitas curah hujan = 140 mm/tahun

a. Perhitungan debit rencana dengan metoda Rasional:

$$Q_r = 0,278 \times C_w \times I \times A$$

Dimana:

$$Q_r = \text{Debit rencana } (m^3/dt)$$

$$A = \text{Luas area } (m^2)$$

$$\text{Lebar jalur} = 7 \text{ m}$$

$$\text{Lebar bahu jalan } (L_2) = 1,50 \text{ m}$$

$$\text{Lebar tanah samping } (L_3) = 3 \text{ m}$$

$$L_t = 6.000 \text{ m}, 16.000 \text{ m}$$

$$A_1 = L_t (L_1 + L_2 + L_3)$$

$$= 2336 ( 7+1,5+3 )$$

$$= 26864 \text{ m}^2 = 2,68 \text{ Ha}$$

I = Intensitas hujan (m/dtk)

$C_w$  = Koefisien rata-rata daerah pengaliran

$$\text{- Jalan beton } (C_1) = 0,90$$

$$\text{- Bahu jalan } (C_2) = 0,20$$

$$\text{- Tanah Samping } (C_3) (\text{ ladang }) = 0,10 - 0,30 \text{ di ambil } 0,20$$

$$C_w = \frac{C_1 \cdot L_1 C_2 \cdot L_2 C_3 \cdot L_3}{L_1 L_2 L_3}$$

$$C = \frac{[(0,90 \cdot 7)(0,2 \cdot 1,5)(0,20 \cdot 3)]}{3} 0,626^{(7 \cdot 1,5)}$$

Menentukan It ( Intensitas hujan rencana )

Intensitas curah hujan ( R ) = 3043 mm/th

Panjang saluran ( Lt ) = 2200 m

Kemiringan saluran ( S ) = 1% = 0,01

$$t = 0,0195 \times Lt^{0,77} \times S^{-0,385}$$

$$= 0,0195 \times 2336^{0,77} \times 0,01^{-0,385}$$

$$= 45,04 \text{ jam}$$

$$I = \frac{R}{24} \times \left(\frac{24}{45,04}\right)^{2/3}$$

$$= \frac{2343}{24} \times \left(\frac{24}{45,04}\right)^{2/3}$$

$$= 1,8377 \times 10^{-5} \text{ m/det}$$

$$\begin{aligned} Q &= 0,278 \times I \times C \times A \\ &= 0,278 \times 1,8377 \times 10^{-5} \times 0,626 \times 26.864 \\ &= 0,085 \text{ m}^3/\text{det} \end{aligned}$$

### b. Perhitungan Dimensi Saluran

*Maka, spesifikasi Saluran :*

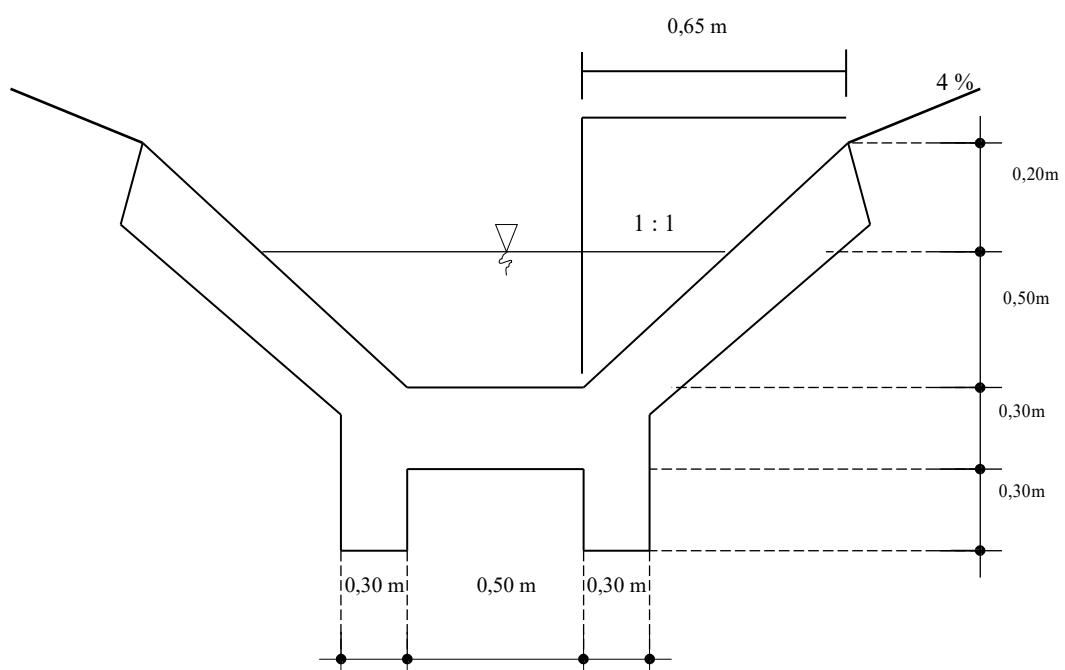
$$Q = 0,10 \text{ m}^3/\text{dtk} \quad m = 1$$

$$b = 0,40 \text{ m} \approx 0,50 \text{ m} \quad n = 1$$

$$h = 0,40 \text{ m} \approx 0,50 \text{ m} \quad V' = 0,30 \text{ m/dtk}$$

$$w = 0,20 \quad P = 1,545 \text{ m}$$

$$R = 0,211 \text{ m} \approx 0,25 \text{ m} \quad d = 0,269 \text{ m} \approx 0,30 \text{ m}$$



**Gambar 4.34 Detail Dimensi Saluran Drainase**

## **4.1 Kesimpulan**

Kesimpulan yang dikemukakan pada Proyek Perencanaan Peningkatan pada ruas Jalan LINGKAR UTARA MIJEN - PEGANJARAN STA. 0+000 – 2+336,5 adalah:

Pada Perencanaan Peningkatan Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran direncanakan bertujuan untuk menambah ruas jalan lebih lebar dan menambah kekuatan pada ruas jalan akibat bertambahnya volume kendaraan yang melewati ruas jalan tersebut.

Pada Perencanaan Peningkatan Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran dimulai dari STA. 0+000 – 2+336,5 dengan spesifikasi sebagai berikut :

- a. Kelas jalan arteri dengan lebar jalan  $4 \times 3,50$  meter dan lebar bahu jalan masing-masing 1,5 meter tiap jalurnya.
- b. Penentuan mutu dantebal pelat beton dengan menggunakan metode NAASRA, dengan spesifikasi sebagai berikut :

Struktur jalan menggunakan beton  $f_c'$  45 atau setara dengan beton

K-350 dengan ketebalan 20 cm

Pemasangan dowel dengan bajatu langan diameter 25 mm, panjang 450 mm dan jarak antarbatang 300 mm.

Pemasangan dowel dengan baja tulangan diameter 16 mm, panjang 650 mm dan jarak antarbatang 300 mm.

Struktur bahu jalan menggunakan agregat kelas B dengan tebal 32,5 cm.

Perencanaan Peningkatan Ruas Jalan LINGKAR UTARA MIJEN - PEGANJARAN STA. 0+000 – 2+336,5 membutuhkan dana sebesar Rp 42.868.700.000,- (Empat Puluh Dua Milyar Delapan Ratus Enam Puluh Delapan Juta Tujuh Ratus Ribu Rupiah).

## **4.2 Saran**

1. Ruas Jalan Lingkar Utara Mijen - Peganjaran merupakan jalur penghubung utama dengan volume lalu lintas yang sangat tinggi sehingga perlu adanya jalur penyelamat dan pagar pembatas.
2. Para pengguna jalan diharapkan supaya tidak melebihi batas kecepataan yang telah ditetapkan karena dapat membahayakan keselamatan pengguna jalan.