

Journal homepage: <http://jurnal.polinema.ac.id/>

ISSN: 2722-9203 (media online/daring)

## PERENCANAAN ULANG DESAIN GEOMETRIK JALAN TOL JAKARTA – CIKAMPEK II SELATAN PAKET 3 (STA 30+000 – STA 60+162)

**Narendra Adhy Nugraha<sup>1</sup>, Nain Dhaniarti Raharjo<sup>2</sup>, Martince Novianti Bani<sup>3</sup>**

Mahasiswa Teknologi Rekayasa Konstruksi Jalan dan Jembatan, Jurusan Teknik Sipil, Politeknik Negeri Malang<sup>1</sup>, Dosen Jurusan Teknik Sipil, Politeknik Negeri Malang<sup>2</sup>, Dosen Jurusan Teknik Sipil, Politeknik Negeri Malang<sup>3</sup>

Email: [anarendra0666@gmail.com](mailto:anarendra0666@gmail.com)<sup>1</sup>, [nainraharjo@polinema.ac.id](mailto:nainraharjo@polinema.ac.id)<sup>2</sup>, [novianti\\_mb@polinema.ac.id](mailto:novianti_mb@polinema.ac.id)<sup>3</sup>

### ABSTRAK

Proyek pembangunan Tol Cikampek Jakarta II Selatan yakni sebuah Proyek Strategis Nasional (PSN) yang membentang sepanjang 62 KM dari Simpang Susun Jatiasih hingga Simpang Susun Sadang. Namun, perencanaan desain geometrik pada proyek ini masih menggunakan pedoman lama yaitu Tata Cara Perencanaan Geometrik Jalan Antar Kota ditahun 1997 serta AASTHO 2004. Sehingga pada penelitian ini dilakukan evaluasi dan perencanaan ulang desain berdasarkan Pedoman Desain Geometrik Jalan Tahun 2021. Data yang digunakan merupakan dat sekunder yang mencakup titik koordinat, peta topografi, serta volum lalin setiap harinya yang didapatkan pada berkas rencana proyek pembangunan. Berdasarkan hasil perencanaan ulang desain geometrik menggunakan PDGJ Tahun 2021, diperoleh 9 tikungan S–C–S serta 11 tikungan F–C, serta 9 lengkung vertical cekung serta 8 cembung.

**Kata kunci :** geometrik jalan, jalan tol, civil 3D

### ABSTRACT

*The Jakarta–Cikampek II Selatan Toll Road Project is a National Strategic Project (PSN) that stretches for 62 km from the Jatiasih Interchange to the Sadang Interchange. However, the geometric design planning for this project still uses the old guidelines, namely TPGJAK 1997 and AASTHO 2004. Therefore, this study conducted an evaluation and redesign of the design based on the PDGJ 2021. This research used secondary data which includes coordinate points, topographic maps, and Mean daily traffic derived from the available data. In light of the redesign's geometric design outcomes utilizing PDGJ 2021, there were 9 S – C – S curves and 11 F – C curve, as well as 9 sag vertical curves and 8 crest vertical curves.*

**Keywords :** geometric roads, toll roads, civil 3D

### 1. PENDAHULUAN

Proyek pembangunan Tol Jakarta–Cikampek II Selatan yakni sebuah PSN serta termasuk pada proyek kerjasama antara pemerintah dan swasta (KPBU) dengan nilai kontrak sebesar Rp. 14.69 trilliun [1]. Tol ini membentang sepanjang 62 KM dari Simpang Susun Jatiasih hingga Simpang Susun Sadang. Proyek ini terbagi dalam tiga tahap konstruksi, yaitu Paket 1 (dari Simpang Susun Jatiasih ke Simpang Susun Bantar Gebang), Paket 2 (Simpang Susun Bantar Gebang ke Simpang Susun Sukabungah), Paket III (Simpang Susun Sukabungah ke Simpang Susun Sadang). Proses konstruksi dimulai pada tahun 2019 dimulai dari Paket III di wilayah Sadang, Purwakarta dan masih berlanjut hingga sekarang, dengan jumlah *Point of Interest* (PI) pada Paket III sendiri berjumlah 20 buah.

Alasan memilih lokasi tersebut sebagai lokasi studi dikarenakan perencanaannya masih menggunakan pedoman yang lama yaitu TPGJAK Tahun 1997 dan AASTHO 2004. [2] perencanaan jalan yang dirancang untuk lalu lintas di masa lampau tidak lagi kompatibel dengan arus kendaraan modern yang semakin padat dan canggih. Hal ini dapat menyebabkan ketidak efisienan, seperti kemacetan dan kecelakaan terutama dibanding pada standar layanan ditingkat dunia contohnya AASTHO (2001,2011,2018), TRB (2011), Autoroads (2016). Sehingga perlu adanya evaluasi desain geometrik jalan dengan mengacu pada pedoman yang berlaku saat ini di Indonesia yaitu Pedoman Desain Geometrik Jalan Tahun 2021 (PDGJ 2021) untuk meningkatkan keamanan dan kenyamanan pengendara yang akan melintas.

[3] dalam penelitiannya dijalan intas Selatan LOT 6, ruas Karanggongso–Nglarap, menemukan adanya 36 tikungan dengan jenis SCS (Spiral-Circle-Spiral), 2 tikungan dengan jenis FC (Full Circle), serta terdapat 9 lengkung *vertical* cembung serta 6 lengkung *vertical* cekung di sepanjang jalan tersebut. Tikungan SCS biasanya dipergunakan guna memberi transisi halus diantara jalan lurus serta lengkung, sedangkan tikungan FC adalah tikungan berbentuk lingkaran penuh. Lengkung *vertical* cembung adalah bagian jalan yang melengkung keatas, sementara lengkung *vertical* cekung melengkung kebawah. [4] dalam penelitiannya pada Tol Pandaan menuju Malang diruas Pakis Madyopuro STA 30+625-STA 38+488 menghasilkan 4 tikungan S C S, serta 2 lengkungan *vertical* cembung serta 2 lengkungan *vertical* cekung.

## 2. METODE

Lokasi studi penelitian yang berfokus pada pembangunan proyek Tol Jakarta Cikampek II Selatan, tepatnya di bagian Paket III yang mencakup jarak antara STA 30 + 000 hingga STA 60 + 162. "STA" adalah singkatan dari Stationing, yang biasanya dipergunakan guna memperlihatkan beberapa titik spesifik disepanjang proyek jalan raya atau infrastruktur lainnya.



**Gambar 1. Memperlihatkan Lokasi Penelitian**

Sumber: PT Waskita Karya (Persero) Tbk.

Dalam studi ini, evaluasi desain geometrik menggunakan Metode yang berlaku saat ini adalah Pedoman Desain Geometrik Jalan Tahun 2021, yang dapat digunakan melalui menggunakan Autocad Civil 3D 2020. Prosedur untuk perencanaan ulang desain geometrik adalah diantaranya:

- Perancangan Alinyemen Horizontal
  - Menentukan kategori desain utama
  - Menentukan kategori desain teknis
  - Menetnukan alinyemen horizontal dalam desain eksisting menggunakan PDGJ 2021
  - Melakukan kontrol komponen alinyemen horizontal berdasarkan PDGJ 2021 ( $L_L \leq 2,5$  Menit  $\times V_D$ ;  $L_C \leq 6$  Detik  $\times V_D$ ;  $L_S \leq \frac{1}{2} (6 \text{ Detik} \times V_D)$ )
- Perencanaan Alinyemen Vertical
  - Mempersiapkan hasil perancangan alinyemen horizontal definitive
  - Mengecek keadaan alinyemen *vertical* eksisting
  - Melaksanakan evaluasi kapada gamabran *vertical* eksisting menggunakan PDGJ 2021 jika panjang kelandaian kritis melampaui syarat

- Menentukan PVI baru
- Menentukan kategori tikungan merujuk dari skor hal yang membedakan grade (A). Apabila mempunyai nilai secara positif, jadinya pada desain lengkung cekung (*sag*) serta lengkung cembung (*crest*) bagi skor negative
- Tentukan panjang lengkung menggunakan kategori lengkung serta kemudian lakukan kontrol akhir kepada skor K.

## 3. HASIL SERTA PEMBAHASAN

Kategori gambaran ini merujuk dari data teknis eksisting pada penyelarasan menggunakan PDGJ2021. Berikut merupakan kategori desain pada proyek Tol Jakarta-Cikampek II Selatan Paket III:

**Table 1. Memperlihatkan Kategori Desain Utama**

| No | Elemen Desain Utama | Elemen Utama                         | Desain |
|----|---------------------|--------------------------------------|--------|
| 1  | Peran menghubungkan | Titik A ke Titik B sebagai Jalan Tol |        |
| 2  | Penggolongan jalan  | Jalan umum                           |        |
|    |                     | SJJ : Primer                         |        |
|    |                     | Status : Jalan Nasional              |        |
|    |                     | Fungsi : Jalan Arteri Primer         |        |
|    |                     | Kelas : I                            |        |
|    |                     | SPPJ : JBH                           |        |
| 3  | Rentang VD, km/Jam  | 80-120                               |        |

**Table 2. Memperlihatkan Kategori Desain Teknis**

| No | Elemen Desain Teknis   | Nilai Desain Teknis             |
|----|--|---------------------------------|
| 1  | $V_D$ km/jam   | 80 km/jam                       |
| 2  | Kondisi Medan  | Datar                           |
| 3  | Kelandaian Memajang Grade Max, %   | 4 %                             |
| 4  | Kekesatan melintang terbesar ( $f_{max}$ )   | 0.14                            |
| 5  | Superelevasi tertinggi( $e_{max}$ ), %   | 8                               |
| 6  | $R_{min}$  | 227                             |
| 7  | Skor K lengkung <i>vertical</i><br>Lengkung verikal cekung<br>Lengkung verikal cembung | $K > 26$<br>$K > 30$            |
| 8  | Panjang bagian lurus maksimum, m   | 3333,33                         |
| 9  | Jenis Jalan serta dimensi jalan<br>Jenis Jalan<br>Lebar lajur, m<br>Lebar bahu luar, m | 6/2 T<br>$2 \times 10,8$<br>2,5 |
|    | Lebar bahu dalam, m  | 1,0                             |
|    | Lebar median, m  | 2,5                             |
| 10 | Kelandaian melintang<br>Lajur jalan, %<br>Bahu, %                                      | 2%<br>5%                        |

|    |                  |                       |   |
|----|------------------|-----------------------|---|
| 11 | Jenis perkerasan | <i>Rigid Pavement</i> | Bagi tikungan jenis S-C-S : skor p≥0,25m serta tikungan F-C: nilai p<0,25m.                               |
| 12 | Ruang jalan      |                       |   |
|    | Rumaja, m        | 36,3                  | $P = \frac{L_s^2}{24 \times R_D} = \frac{66,667^2}{24 \times 740} = 0,25m \geq 0,25m \text{ (S - C - S)}$ |
|    | Rumija, m        | 39                    |   |
|    | Ruwasa, m        | 15                    |   |

### Perencanaan Alinyemen Horizontal

Adapun gambaran perhitungan alinyemen horizontal di PI 1:

- Menetapkan skor beberapa jari lengkung minimal

$$R_{\min} = \frac{V_D^2}{127(f_{\max} + e_{\max})} = \frac{80^2}{127(0,14+8\%)} = 227 \text{ m}$$

- Mengukur panjang lengkung peralihan

- Merujuk dari *Superelevation Runoff* (Lr)

$$L_r = \frac{w n_1 e_D}{\Delta} (b_w) = \frac{3,6 \times 3 \times 4\%}{0,5\%} (0,67) = 58 \text{ m}$$

- berdasarkan kenyamanan berkendara

$$L_s = \sqrt[2]{24(P_{\min})R} = \sqrt[2]{24(0,2) \times 227} = 33 \text{ m}$$

- berdasarkan rumus short

$$L_s = \frac{0,0214 V_D^3}{R \times C} = \frac{0,0214 \times 80^3}{227 \times 1,2} = 40,223 \text{ m}$$

- berdasarkan waktu tempuh 3 detik

$$L_s = \frac{V_D}{3,6} T = \frac{80}{3,6} 3 = 66,667 \text{ m}$$

Dari keempat perhitungan tersebut didapat skor maskimal. Hasilnya bisa didapat skor Ls merujuk dari waktu tempuh 3 detik adalah 66,667 m

Cek nilai Ls

$$Ls \leq \frac{1}{2} (6 \text{ detik} \times V_D)$$

$$66,667 \leq \frac{1}{2} (6 \text{ detik} \times (\frac{80 \times 1000}{3600}))$$

66,667 ≤ 66,667 (Mempenuhi)

- Mentapkan jenis tikungan melalui mengukur skor pergeseran (p)

- Sudut lengkung peralihan ( $\theta_s$ )

$$\theta_s = \frac{360 L_s}{2\pi 2R} = \frac{360 66,667}{2\pi 2 \times 740} = 2,581^\circ$$

- Jarak tegak lurus dari TS/ST menuju SC (Xs)

$$Xc = Ls - \frac{Ls^3}{40R^2} = 66,667 - \frac{66,667^3}{40 \times 740^2} = 66,653 \text{ m}$$

- Jarak tegak lurus menuju SC dalam lengung (Ys)

$$ys = \frac{Ls^2}{6R} = \frac{66,667^2}{6 \times 740} = 1,001 \text{ m}$$

- Jarak titik TS menuju pergeseran tikungan (k)

$$K = Ls - \frac{Ls^3}{40R^3} - R \cdot \sin \theta_s \\ = 66,667 - \frac{66,667^3}{40 \times 740^3} - 740 \cdot \sin 2,581 = 33,345 \text{ m}$$

- Panjang tangent pada titik PI menuju TS

$$Ts = (R+p) \cdot \tan \frac{\Delta}{2} + k \\ = 740 + 0,25 \cdot \tan \frac{12}{2} + 33,345 = 114,132 \text{ m}$$

- Jarak PI menujur Es

$$Es = (R+p) \cdot \sec \frac{\Delta}{2} - R \\ = 740 + 0,25 \cdot \sec \frac{12}{2} - 740 = 4,646 \text{ m}$$

- Sudut tikungan lengkung lingkaran ( $\theta_c$ )

$$\theta_c = \Delta - 2\theta_s = 12 - 2 \times 2,581 = 7,295^\circ$$

- Panjang busur lingkaran (Lc)

$$Lc = \frac{\Delta c}{180} \cdot \pi \cdot R \\ Lc = \frac{7,295}{180} \times 3,14 \times 740 = 94,217 \text{ m}$$

Table 3. Memperlihatkan Hasil Desain Alinyemen Horizontal

| No PI          | PI 1      | PI 2    | PI 3    | PI 4    | PI 5    | PI 6      |
|----------------|-----------|---------|---------|---------|---------|-----------|
| VD (km/jam)    | 80        | 80      | 80      | 80      | 80      | 80        |
| Tipe Tikungan  | S - C - S | F - C   | F - C   | F - C   | F - C   | S - C - S |
| Sudut Defleksi | 12        | 3       | 4       | 1       | 1       | 12        |
| R (m)          | 740       | 2215    | 1860    | 5350    | 5350    | 740       |
| Ts/Tc (m)      | 114.132   | 66.653  | 66.657  | 66.561  | 66.560  | 112.383   |
| Lc (m)         | 94.217    | 133.197 | 133.190 | 133.047 | 133.045 | 90.761    |
| Ls (m)         | 66.667    | -       | -       | -       | -       | 66.667    |
| $\theta_s$     | 2.581     | -       | -       | -       | -       | 2.58      |
| Es/Ec (m)      | 4.646     | 1.003   | 1.194   | 0.414   | 0.414   | 4.456     |
| PI 7           | PI 8      | PI 9    | PI 10   | PI 11   | PI 12   | PI 13     |
| 80             | 80        | 80      | 80      | 80      | 80      | 80        |

| F - C   | S - C - S | S - C - S | S - C - S | F - C     | F - C     | S - C - S |
|---------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| 8       | 12        | 23        | 11        | 6         | 7         | 35        |
| 910     | 740       | 500       | 740       | 1265      | 1080      | 320       |
| 66.647  | 111.936   | 134.226   | 103.774   | 66.520    | 66.666    | 135.876   |
| 132.989 | 89.877    | 132.253   | 73.722    | 132.851   | 133.095   | 131.357   |
| -       | 66.667    | 66.667    | 66.667    | -         | -         | 66.667    |
| -       | 2.581     | 3.82      | 2.581     | -         | -         | 5.968     |
| 2.437   | 4.411     | 10.436    | 3.593     | 1.748     | 2.056     | 16.561    |
| PI 14   | PI 15     | PI 16     | PI 17     | PI 18     | PI 19     | PI 20     |
| 80      | 80        | 80        | 80        | 80        | 80        | 80        |
| F - C   | F - C     | S - C - S | S - C - S | S - C - S | S - C - S | S - C - S |
| 7       | 8         | 14        | 27        | 50        | 29        | 16        |
| 1100    | 925       | 740       | 430       | 228       | 395       | 735       |
| 66.441  | 66.809    | 121.528   | 135.281   | 140.713   | 134.407   | 133.562   |
| 132.654 | 133.318   | 108.813   | 133.276   | 133.224   | 130.936   | 132.472   |
| -       | -         | 66.667    | 66.667    | 66.667    | 66.667    | 66.667    |
| -       | -         | 2.581     | 4.442     | 8.377     | 4.835     | 2.598     |
| 2.005   | 2.410     | 5.484     | 12.331    | 24.705    | 13.171    | 7.051     |

#### Perencanaan Alinyemen Vertical

Ini merupakan titik PVI dalam perancangan alinyemen vertical.

**Table 4.** Memperlihatkan Titik Point Vertical Intersection

| (PVI) |           |         |
|-------|-----------|---------|
| No    | STA       | Elevasi |
| PVI1  | 31+572.73 | 60.913  |
| PVI2  | 33+258.49 | 43.543  |
| PVI3  | 34+935.26 | 62.378  |
| PVI4  | 36+695.50 | 47.673  |
| PVI5  | 38+439.54 | 74.399  |
| PVI6  | 40+103.64 | 82.816  |
| PVI7  | 41+707.36 | 63.422  |
| PVI8  | 43+443.69 | 97.997  |
| PVI9  | 45+136.53 | 62.709  |
| PVI10 | 46+689.78 | 44.233  |
| PVI11 | 48+512.15 | 58.984  |
| PVI12 | 50+117.44 | 41.275  |
| PVI13 | 51+801.14 | 50.107  |
| PVI14 | 53+512.08 | 32.249  |
| PVI15 | 55+189.20 | 45.964  |
| PVI16 | 57+227.50 | 86.442  |
| PVI17 | 58+987.03 | 62.487  |

Berikut gambaran pengukuran alinyemen *vertical* untuk PVI 1:

1. Pengukuran skor *Grade* (A)  
 $A = g_2 - g_1 = (-1,03\%) - 0,81\% = -1,84\%$  (Cembung)
2. Panjang kelandaian kritis  
Mengacu pada PDGJ 2021 untuk kecepatan 80 km/jam didapatkan kelandaian kritis maksimum 4% dan panjang kelandaian kritis maksimum sebesar 600 meter.
3. Menetapkan  $J_{PH}$   
Mengacu dari PDGJ 2021 untuk kecepatan 80 km/jam didapatkan nilai  $J_{PH}$  adalah 130 dan nilai K yakni 26.
4. Menetapkan  $J_{PM}$   
Mengacu dari PDGJ 2021 untuk kecepatan 80 km/jam didapatkan nilai  $J_{PM}$  adalah 245 dan nilai K yakni 70.
5. Panjang lengkung *vertical* cembung
  - Merujuk dari  $J_{PH}$ 

|                |                               |
|----------------|-------------------------------|
| K ( $J_{PH}$ ) | = 26                          |
| A              | = -1,84%                      |
| L              | = K x A = 26 x 1,84 = 47,84 m |
  - berdasarkan  $J_{PM}$ 

|                |                                |
|----------------|--------------------------------|
| K ( $J_{PM}$ ) | = 70                           |
| A              | = -1,84%                       |
| L              | = K x A = 70 x 1,84 = 128,80 m |
Dari dua perhitungan di atas di ambil nilai panjang lengkung *vertical* (LVC) yang paling besar yaitu berdasarkan  $J_{PM}$  sebesar 128,80 m.

**Table 5.** Memperlihatkan Hasil Desain Alinyemen Vertical

| No     | STA       | Elevasi | A (Grade) | Jenis Lengkung | K  | Panjang Lengkung (LVC) |
|--------|-----------|---------|-----------|----------------|----|------------------------|
| PVI 1  | 31+572.73 | 60.913  | 1.84%     | Cembung        | 70 | 128.80                 |
| PVI 2  | 33+258.49 | 43.543  | 2.15%     | Cekung         | 30 | 64.50                  |
| PVI 3  | 34+935.26 | 62.378  | 1.96%     | Cembung        | 70 | 137.20                 |
| PVI 4  | 36+695.50 | 47.673  | 2.37%     | Cekung         | 30 | 71.10                  |
| PVI 5  | 38+439.54 | 74.399  | 1.03%     | Cembung        | 70 | 72.10                  |
| PVI 6  | 40+103.64 | 82.816  | 1.66%     | Cembung        | 70 | 116.20                 |
| PVI 7  | 41+707.36 | 63.422  | 3.19%     | Cekung         | 30 | 95.70                  |
| PVI 8  | 43+443.69 | 97.997  | 4.12%     | Cembung        | 70 | 288.40                 |
| PVI 9  | 45+136.53 | 62.709  | 0.90%     | Cekung         | 30 | 27.00                  |
| PVI 10 | 46+689.78 | 44.233  | 2.00%     | Cekung         | 30 | 60.00                  |
| PVI 11 | 48+512.15 | 58.984  | 1.91%     | Cembung        | 70 | 133.70                 |
| PVI 12 | 50+117.44 | 41.275  | 1.63%     | Cekung         | 30 | 48.90                  |
| PVI 13 | 51+801.14 | 50.107  | 1.57%     | Cembung        | 70 | 109.90                 |
| PVI 14 | 53+512.08 | 32.249  | 1.86%     | Cekung         | 30 | 55.80                  |
| PVI 15 | 55+189.20 | 45.964  | 1.28%     | Cekung         | 30 | 38.40                  |
| PVI 16 | 57+227.50 | 86.442  | 3.04%     | Cembung        | 70 | 212.80                 |
| PVI 17 | 58+987.03 | 62.487  | 1.47%     | Cekung         | 30 | 44.10                  |

#### 4. KESIMPULAN

Setelah dilakukan perencanaan ulang pada desain geometrik baru menggunakan PDGJ Tahun 2021 dengan kecepatan rencana 80 km/jam dan koordinat titik PI yang sama dengan desain eksisting menghasilkan alinyemen horizontal dengan 9 tikungan tipe *Full Circle* dan 11 tikungan tipe *Spiral – Circle – Spiral*. Pada alinyemen *vertical* menghasilkan 9 lengkung tipe cekung (*Sag*) dan 8 lengkung tipe cembung (*Crest*).

#### DAFTAR PUSTAKA

- 1) A. F. Rahmadyanti and S. M. Damayanti, "Investment Risk Analysis of Jakarta - Cikampek II Selatan Toll Road," *Asian J. Res. Bus. Manag.*, vol. 4, no. 3, pp.

461–472, 2022

- 2) Kementerian PUPR Dirjen Bina Marga. *Pedoman Desain Geometrik Jalan (No. 13 /P /BM /2021)*. Dirjen Bina Marga
- 3) M. S. Adi, U. Subagyo, and ..., "Perencanaan Ulang Geometrik Jalan Lintas Selatan Lot 6 Ruas Karanggongso–Nglarap," *J. Online Skripsi* ..., vol. 3, no. September, pp. 120–127, 2022
- 4) B. K. Sandi, M. Marjono, and R. Sasongko, "Perencanaan Ulang Jalan Tol Pandaan–Malang Ruas Pakis–Madyopuro Sta. 30+625 – Sta. 38+488," *J. JOS-MRK*, vol. 1, no. 3, pp. 128–133, 2020