

Khotibul Umam dan Muhammad Angga

by Mochammad Qomaruddin

Submission date: 03-Sep-2023 06:54PM (UTC-0700)

Submission ID: 2080410736

File name: Muhammad_Angga_Prasetyo_Utomo_JKI_UGJ_TURNITIN.docx (288.54K)

Word count: 3550

Character count: 15893

PERENCANAAN STRUKTUR ATAS PADA JEMBATAN RANGKA BAJA BENTANG 70 METER MENGGUNAKAN METODE LRFD DI KARANGSAMBUG BAE, KECAMATAN BAE, KABUPATEN KUDUS

**Khotibul Umam*, Muhammad Angga Prasetyo Utomo, Decky Rochmanto, Mochammad
Qomaruddin**

1

Program Studi Teknik Sipil, Fakultas Sains dan Teknologi, Universitas Islam Nahdlatul Ulama (UNISNU) Jepara

*Email korespondensi :

ABSTRAK

Pada perencanaan jembatan karangsambung ini direncanakan dengan tipe *parker truss*, serta mengaplikasikan profil baja IWF dengan menggunakan metode Load and Resistance Factor Design (LRFD) serta untuk pembebanan jembatan menggunakan RSNI T-02-2005. Hasil analisa lalu lintas di jembatan karangsambung pada jam puncak diperoleh 1906 kend/jam serta diperoleh hasil LHR dengan kala ulang 30 tahun yaitu 2415,5 kend/jam dari hasil tersebut diperoleh lebar jembatan 6 meter dan untuk perencanaan lebar jembatan karangsambung yaitu 9 meter dengan bentang 70 meter. Hasil perencanaan jembatan yaitu pipa sandaran menggunakan diameter 76,3 mm, pelat lantai kendaraan tebal 20 cm menggunakan beton bertulang dengan mutu beton $f_c = 30$ MPa dan menggunakan tulangan pokok D16 – 100 serta tulangan bagi D16 – 250. Lantai trotoar menggunakan beton bertulang dengan tebal 30 cm dan menggunakan mutu beton $f_c = 30$ MPa dengan tulangan pokok D16 – 150 serta tulangan bagi D16-350 , gelagar memanjang menggunakan IWF 400 x 200 x 8 x 13, gelagar melintang IWF 700 x 300 x 13 x 24, gelagar induk IWF 400 x 400 x 13 x 21, ikatan angin atas IWF 250 x 250 x 9 x 14, ikatan angin atas silang dan ikatan angin bawah menggunakan L 200 x 200 x 20.

Keyword: LHR, Jembatan, Baja, Parker, Struktur atas.

7

Jurnal Konstruksi, Vol. xxx, No. xxx, Bulan Tahun | 1

I. PENDAHULUAN

Jembatan adalah jalan atau sarana transportasi yang memiliki peran penting bagi kehidupan manusia (Destiyanto, 2019). Berkesinambungan dengan perkembangan ekonomi dan teknologi, pengadaan jembatan dengan bentang yang panjang serta kuat akan sangat diperlukan terlebih fungsi jembatan sebagai penghubung antara wilayah satu dengan wilayah lainnya (Jatoeb et al., 2019; M Qomaruddin et al., 2015). Oleh karena itu, penting untuk mempelajari teknologi jembatan baik dari segi perencanaan maupun peralatan dan bahannya. Saat merancang jembatan dengan bentang yang panjang, diperlukan teknologi struktur jembatan yang ringan dan kuat membutuhkan kemampuan untuk menopang beban yang ada pada jembatan (Hidayat, 2016). Struktur kuat dan material ringan yang digunakan pada pembangunan jembatan biasanya adalah rangka baja (RSNI-T-02-2005, 2005). Jembatan dengan menggunakan rangka baja memiliki tipe yang berbeda-beda, salah satunya yang digunakan pada perencanaan pembangunan struktur atas jembatan desa karangsambung adalah tipe *parker truss*.

Jembatan Karangsambung yang berlokasi di Jalan Bae-Besito Kecamatan Bae, Kabupaten Kudus mempunyai panjang jembatan 70 meter. Jembatan ini adalah penghubung antara Kecamatan Bae dengan Kecamatan Gebog. Kondisi jembatan saat ini mengalami korosi pada beberapa bagian karena faktor jebolan yang sudah tua, hal ini diperparah dengan lebar badan jalan hanya 2,8 meter sehingga hanya mampu dilalui 1 mobil sehingga menyebabkan kemacetan lalu lintas pada saat jam padat (Mochammad Qomaruddin & Saputro, 2016). Keadaan yang lebih mengkhawatirkan adalah jembatan sudah banyak mengalami kersakan seperti keropos pada bagian vital seperti tiang jembatan yang dapat mengurangi kekuatan dari jembatan tersebut. Untuk memenuhi kebutuhan volume lalu lintas yang semakin hari meningkat perlu diadakan perencanaan jembatan baru dengan lebar yang cukup sehingga dapat mengurangi kemacetan arus lalu lintas dan dapat membantu aktifitas masyarakat dengan mudah (Maharani, 2021). Pada perencanaan ini menggunakan tipe *parker truss* serta menggunakan baja IWF dengan bentang 70 meter dan lebar 9 meter.

II. METODE PERENCANAAN

Lokasi pada Perencanaan ulang struktur atas jembatan karangsambung yang terletak di bagian utara Kabupaten Kudus, dengan koordinat lokasi

garis lintang -6.7681753 dan koordinat lokasi garis bujur 110.8511405. Lokasi ini beralamat di Jl. Bae-Besito, Karangsambung, Bae, Kec. Bae, Kabupaten Kudus, Jawa Tengah 59327. Untuk teknik pengumpulan data yang digunakan adalah sebagai berikut :

- a. Tahap persiapan
 1. Menentukan lokasi dan melakukan survei lokasi untuk mendapatkan gambaran umum perencanaan yang akan dibuat
 2. Melakukan studi pustaka pada materi dan penelitian terhadap perencanaan dalam menentukan garis besar perencanaan struktur
 3. Melakukan survei pada instansi terkait yang nantinya dijadikan sebagai narasumber (referensi) untuk memperoleh data yang diperlukan
 4. Menentukan data yang dibutuhkan dan pencarian data

b. Pemodelan struktur jembatan

Pada perencanaan struktur atas jembatan ini pemodelan struktur jembatan menggunakan tipe *parker truss*, berikut adalah gambar pemodelan struktur jembatan 3d :



Gambar 1. Jembatan Tipe Parker Truss 3D

c. Tahap pengumpulan data

Terdapat dua jenis data yang diaplikasikan dalam perencanaan struktur jembatan yaitu sebagai berikut :

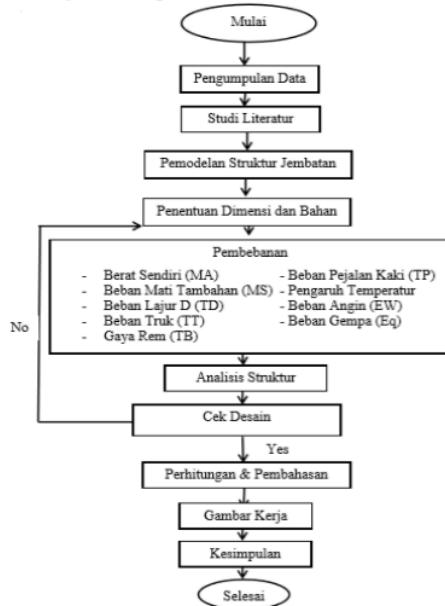
1. Data Primer

Pengamatan langsung tata guna lahan yang bertujuan untuk mengetahui keadaan terhadap lahan yang akan dilaksanakan serta mengetahui bagaimana keadaan disekitar lingkungan yang akan dilakukan perencanaan jembatan. Serta melakukan survei jumlah kendaraan berdasarkan klasifikasi kendaraan dan survei Lalu Lintas Harian Rata rata (LHR) di jembatan karangsambung. Wawancara langsung dalam fungsi bangunan yang bertujuan untuk menentukan desain dan fungsi dari bangunan yang akan direncanakan (Khoeroni, 2021).
2. Data Sekunder

Studi pustaka sebagai pelengkap dari data yang didapat dilapangan yang nantinya sangat membantu dalam laporan tersebut. Studi pustaka dapat berupa buku-buku atau jurnal-jurnal yang akan dipergunakan

untuk perbandingan dan acuan sebagai analisis atau menganalisa permasalahan yang timbul pada pelaksanaan suatu proyek. Tambahan metri dari internet yang dimana semua informasi seputar dunia ilmu pengetahuan dapat diakses dengan mudah. Oleh sebab itu laporan ini penulis menambahkan data referensi dari internet guna sebagai data pelengkap dalam penulisan laporan perencanaan tersebut.

d. Diagram alir perencanaan



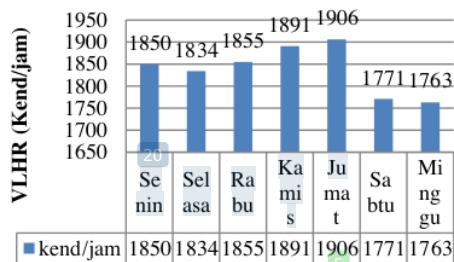
Gambar 2. Diagram Alir Penelitian

15

III. HASIL DAN PEMBAHASAN

4.1 Analisa Volume Lalu Lintas

Menurut hasil survei lalu lintas harian rata-rata yang telah dilaksanakan pada ruas jalan Bae-Besito Jembatan Karangsambung, diperoleh data sebagai berikut :



Gambar 3. Volume Lalu Lintas Jam Puncak

Tabel 2. Volume Lalu Lintas Jam Puncak

Volume Lalu Lintas Harian Puncak

Hari	Volume Jam Puncak	
	kend/jam	smp/jam
Senin	1850	590,75
Selasa	1834	592
Rabu	1855	597,25
Kamis	1891	601,75
Jumat	1906	614,5
Sabtu	1771	538
Minggu	1763	542

Dari hasil data analisa diatas diketahui bahwa volume lalu lintas jam kendaraan saat jam puncak yaitu pada hari jumat yaitu sebanyak 1906 kend/jam atau 542 smp/jam.

18

4.2 Pertumbuhan Lalu Lintas

Pertumbuhan lalu lintas dapat ditentukan melalui lalu lintas harian rata-rata (LHR), dikarenakan data LHR pada tahun 2022 kabupaten kudus yang diperoleh dari Dishub Kabupaten Kudus, maka pertumbuhan lalu lintas kala ulang 30 tahun dapat di selesaikan sebagai berikut :

Tabel 3 Pertumbuhan Lalu Lintas

No	Tahun	LHR	No	Tahun	LHR
1	2022	1887	16	2037	2145,6
2	2023	1906	17	2038	2163,8
3	2024	1922,2	18	2039	2182,2
4	2025	1938,5	19	2040	2200,7
5	2026	1954,9	20	2041	2219,4
6	2027	1971,5	21	2042	2238,3
7	2028	1988,3	22	2043	2257,3
8	2029	2005,2	23	2044	2276,5
9	2030	2022,2	24	2045	2295,9
10	2031	2039,4	25	2046	2315,4
11	2032	2056,7	26	2047	2335,1
12	2033	2074,2	27	2048	2354,9
13	2034	2091,8	28	2049	2374,9
14	2035	2109,6	29	2051	2395,1
15	2036	2127,5	30	2052	2415,5

Berdasarkan dari hasil prediksi LHR untuk tahun 2052 yaitu 2415,5 kend/jam.

4.3 Analisa Lebar Jembatan

Lebar jembatan dapat didasarkan kebutuhan kendaraan yang lewat setiap jam (LHR), semakin banyak jumlah kendaraan yang lewat maka diperlukan lebar jembatan lebih memadai (Departement Pekerjaan Umum, 2018). Dari hasil perhitungan LHR pada tabel 2 untuk periode 30 tahun yaitu diperoleh sebesar 2415,5 kend/jam. Berdasarkan dari tabel 3 maka lebar jembatan diperoleh 6 m dimana dengan keadaan LHR 2415,5 kend/jam. Pada perencanaan

jembatan ini untuk lebar jembatan di ambil dengan lebar 9 meter.⁴

Tabel 4. Tabel Penentuan Lebar Jembatan

LHR	Lebar jembatan (m)	Jumlah lajur
LHR < 2000	3,5 - 4,5	1
2000 < LHR < 3000	4,5 - 6,0	2
3000 < LHR < 8000	6,0 - 7,0	2
8000 < LHR < 20000	7,0 - 14,0	3
LHR > 20000	> 14,0	> 4

4.4 Pipa Sandaran Jembatan

Pipa sandaran menggunakan pipa besi dengan Ø 76,3 mm dengan panjang total sandaran 70 meter.

1. Beban sandaran

$$q = \sqrt{DL^2 + LL^2} \\ = 100,254 \text{ kg}$$

2. Momen maksimum

$$Mu = \frac{1}{8} \times q \times Ls^2 \\ = 7832 \text{ kg/cm}$$

3. Kontrol tegangan

$$\sigma_u < \sigma_{ijin} \\ \frac{Mu}{W} < \sigma_{ijin.} = \frac{7832}{15,6} < 1600 = 502,1 < 1600 \\ \text{OK}$$

4.5 Trotoar

Trotoar jembatan direncanakan dengan mengaplikasikan beton bertulang mutu f'c 30 MPa serta mutu baja tulangan fy 240 MPa, memiliki tebal 30 cm dan lebar 100 cm.

1. Pembebanan

$$\text{Beban mati trotoar (DL)} = 7,2 \text{ kN/m} \\ \text{Beban genangan air hujan (DL)} = 0,49 \text{ kN/m}$$

$$\text{Beban hidup pejalan kaki (LL)} = 5 \text{ kN/m}$$

2. Perhitungan Momen

$$M_{DL} = 0,5 \times DL \times L^2 \\ = 3,845 \text{ kN.m}$$

$$M_{LL} = 0,5 \times LL \times L^2 \\ = 2,5 \text{ kN.m}$$

$$M_{tot} = 1,2 M_{DL} + 1,6 M_{LL} \\ = 8,614 \text{ kN.m}$$

3. Penulangan Trotoar

$$Mu = 8,614 \text{ kN.m} = 8614000 \text{ N.mm}$$

$$Mn = \frac{Mu}{\emptyset} \\ = 10767500 \text{ N.mm}$$

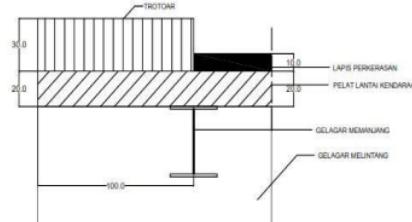
$$Rn = \frac{Mn}{b \times d^3} \\ = 0,00067$$

$$\rho_b = \beta_1 \times 0,85 \times \frac{f'_c}{f_y} \times \left(\frac{600}{600+f_y} \right) \\ = 0,065$$

$$\rho_{max} = 0,75 \times \rho_b \\ = 0,049$$

$$R_{max} = P_{max} \times f_y \times \left(1 - \frac{\frac{1}{2} \times \rho_{max} \times f_y}{0,85 \times f'_c} \right) \\ = 9,05$$

Rn < Rmax, 0,00067 < 9,05 (OK)



Gambar 4. Potongan Trotoar

4.6 Pelat Lantai

pelat lantai kendaraan direncanakan dengan tebal 20 cm mengaplikasikan beton bertulang dengan mutu beton f'c 30 MPa dan menggunakan tulangan pokok D16 – 100 serta tulangan bagi D16 – 250.

1. Pembebanan

$$\text{Beban mati (DL)} = 654,8 \text{ kg/m} \\ \text{Beban Hidup (LL)} = 151,875 \text{ kN}$$

2. Perhitungan Momen

Momen beban mati

$$Mu_{DL} = \frac{1}{10} \times q_{DL} \times b \\ = 1,967 \text{ kN.m}$$

Momen beban hidup

$$Mu_{LL} = 0,8 \times \frac{b+0,6}{10} \times q_{LL} \\ = 28,48 \text{ kN.m}$$

Momen total = 30,447 kN.m

3. Penulangan Pelat Lantai Jembatan

$$Mu = 30,447 \text{ kN.m} = 30447000 \text{ N.mm}$$

$$Mn = \frac{Mu}{\emptyset} \\ = 38058750 \text{ N.mm}$$

$$Rn = \frac{Mn}{b \times d^3} \\ = 0,011$$

$$\rho_b = \beta_1 \times 0,85 \times \frac{f'_c}{f_y} \times \left(\frac{600}{600+f_y} \right) \\ = 0,065$$

$$\rho_{max} = 0,75 \times \rho_b \\ = 0,049$$

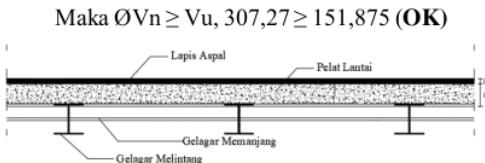
$$R_{max} = P_{max} \times f_y \times \left(1 - \frac{\frac{1}{2} \times \rho_{max} \times f_y}{0,85 \times f'_c} \right) \\ = 9,05$$

Rn < Rmax, 0,011 < 9,05 (OK)

Kontrol penulangan geser

$$\bar{O}V_n = \emptyset \times A \times 0,17 \times \sqrt{f'_c} \\ = 307,27$$

$$V_u = (1 + FBD) \times T \\ = 151,875 \text{ kN}$$



Gambar 5. Potongan Pelat Lantai

$$\text{Maka } \varnothing V_n \geq V_u, 307,27 \geq 151,875 \text{ (OK)}$$

$$\begin{aligned} \text{Beban merata (BTR)} &= 643 \text{ kg/m}^2 \\ \text{Beban garis (BGT)} &= 661,5 \text{ kN/m.} \\ \text{Beban Truk} &= 15187,5 \text{ kg/m} \\ \text{Mu max} &= 10724,865 \text{ kg.m} \\ \text{Vu} &= 19532,766 \text{ kg.} \end{aligned}$$

2. Kontrol Profil

$$\begin{aligned} \text{Kuat rencana momen lentur} \\ Mn &= Zx \times f_y^2 \\ &= 236160 \text{ kg.m} \\ \varnothing Mn &= 0,9 \times 236160 \\ &= 212544 \text{ kg.m} \geq Mu \quad 10724,865 \text{ kg.m. (OK)} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{Kuat rencana geser} \\ V_n &= 0,6 \times f_y \times aw \\ &= 219924 \text{ kg} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \varnothing V_n &= 0,9 \times 219924 \\ &= \text{Maka } \varnothing V_n \geq V_u = 197931,6 \text{ kg} \geq 19532,726 \text{ kg. (OK)} \\ \text{Lendutan ijin} \\ \delta &= \frac{1}{360} \times L \\ &= 2,5 \text{ cm} \\ \delta \leq \delta \text{ ijin} &= 1,044 \leq 2,5 \text{ cm (OK)} \end{aligned}$$

4.7 Gelagar Memanjang

Gelagar memanjang direncanakan menggunakan IWF 400 x 200 x 8 x 13 dengan mutu baja fy 410 MPa / Bj 55, jarak antar gelagar 175 meter dan panjang profil 500 cm.

1. Pembebanan

$$\begin{aligned} \text{Beban mati total} &= 14,838 \text{ kN/m}^2 \\ \text{Beban merata (BTR)} &= 643 \text{ kg/m}^2 \\ \text{Beban garis (BGT)} &= 661,5 \text{ kN/m.} \\ \text{Beban Truk} &= 151,5 \text{ kN/m} \\ \text{Mu max} &= 21141,878 \text{ kg.m} \\ \text{Vu} &= 16972,46 \text{ kg.} \end{aligned}$$

2. Kontrol Profil

Kuat rencana momen lentur

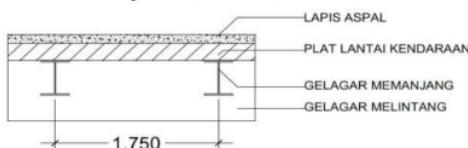
$$\begin{aligned} Mn &= Zx \times f_y^2 \\ &= 48790 \text{ kg.m} \\ \varnothing Mn &= 0,9 \times 48790 \\ &= 43911 \text{ kg.m} \geq Mu \quad 21141,878 \text{ kg.m. (OK)} \end{aligned}$$

Kuat rencana geser

$$\begin{aligned} V_n &= 0,6 \times f_y \times aw \\ &= 75718,8 \text{ kg} \\ \varnothing V_n &= 0,9 \times 75718,8 \\ &= \text{Maka } \varnothing V_n \geq V_u = 68146,92 \text{ kg} \geq 16644,3 \text{ kg. (OK)} \end{aligned}$$

Lendutan ijin

$$\begin{aligned} \delta &= \frac{1}{360} \times L \\ &= 1,39 \text{ cm} \\ \delta \leq \delta \text{ ijin} &= 0,586 \leq 1,39 \text{ cm (OK)} \end{aligned}$$



Gambar 6. Gelagar Memanjang

4.8 Gelagar Melintang

Gelagar melintang direncanakan menggunakan IWF 700 x 300 x 13 x 24 dengan mutu baja fy 410 MPa / Bj 55, jarak antar gelagar 500 meter dan panjang profil 900 cm.

1. Pembebanan

$$\begin{aligned} \text{Beban mati total} &= 14,838 \text{ kN/m}^2 \\ \text{Beban mati total} &= 9,89 \text{ kN/m}^2 \quad (\text{sesudah komposit}) \end{aligned}$$

4.9 Gelagar Induk

Gelagar induk atas, bawah dan diagonal direncanakan menggunakan IWF 400 x 400 x 13 x 21 dengan mutu baja fy 410 MPa / Bj 55.

Tabel 5. Rekapitulasi Gaya Batang Induk

Jenis Batang Induk	No Batang	Gaya Batang Aksial (kg)	Jenis Batang
Batang Induk	155	-301788,2	Tekan
Atas Batang Induk	16	35563,41	Tarik
Diagonal Tegak	168	-17451,57	Tekan
	205	187185,2	Tarik
Diagonal Silang	167	-200816,9	Tekan
	179	51768,71	Tarik

Kontrol Profil Gelagar Induk Rangka

1. Batang Induk Atas

$$\begin{aligned} Pu &= 301788,2 \text{ kg} \\ \text{Kontrol Kapasitas Tekan} \\ P_n &= (0,66)^{\lambda c^2} \times Ag \times f_y \\ &= 838995,57 \text{ kg} \\ \varnothing P_n &= \varnothing \times Ag \times f_y \\ &= 713146,23 \text{ kg} \\ \text{Maka } \varnothing P_n \geq Pu &= 713146,23 \text{ kg} \geq Pu = 301788,2 \text{ kg (OK)} \end{aligned}$$

2. Batang Induk Bawah

$$Pu = 120251,85 \text{ kg}$$

Kontrol kuat putus

$$\begin{aligned} P_n &= A_e \times f_u \\ &= 1022422,5 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,75 \times 1022422,5 \\ &= 766816,875 \geq P_u = 120251,85 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 766816,875 \text{ kg} \geq P_u = 120251,85 \text{ kg}$ (OK)

Kontrol kuat leleh

$$\begin{aligned} A_g &= 218,7 \text{ cm}^2 \\ \phi P_n &= \phi \times A_g \times f_y \\ &= 807003 \text{ kg} \geq P_u = 120251,85 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 807003 \text{ kg} \geq P_u = 120251,85 \text{ kg}$ (OK)

3. Batang Induk Diagonal Tegak

Batang tekan

$$P_u = 17451,57 \text{ kg}$$

Kontrol Kelangsingan penampang

$$\begin{aligned} P_n &= (0,66^{\lambda c^2}) \times A_g \times f_y \\ &= (0,66^{\lambda c^2}) \times 218,7 \times 4100 \\ &= 640417,5 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,85 \times 640417,5 \text{ kg} \\ &= 544354,9 \text{ kg} \end{aligned}$$

Maka $\phi P_n \geq P_u = 544354,9 \text{ kg} \geq P_u = 17451,57 \text{ kg}$ (OK)

Batang tarik

$$P_u = 187185,24 \text{ kg}$$

Kontrol kuat putus

$$\begin{aligned} P_n &= A_e \times f_u \\ &= 1022422,5 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,75 \times 1022422,5 \\ &= 766816,875 \geq P_u = 187185,24 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 766816,875 \text{ kg} \geq P_u = 187185,24 \text{ kg}$ (OK)

Kontrol kuat leleh

$$\begin{aligned} A_g &= 218,7 \text{ cm}^2 \\ \phi P_n &= \phi \times A_g \times f_y \\ &= 807003 \text{ kg} \geq P_u = 187185,24 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 807003 \text{ kg} \geq P_u = 187185,24 \text{ kg}$ (OK)

4. Batang Induk Diagonal Silang

Batang tekan

$$P_u = 200816,9 \text{ kg}$$

Kontrol Kelangsingan penampang

$$\begin{aligned} P_n &= (0,66^{\lambda c^2}) \times A_g \times f_y \\ &= (0,66^{\lambda c^2}) \times 218,7 \times 4100 \\ &= 611398,45 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,85 \times 611398,45 \text{ kg} \\ &= 519688,7 \text{ kg} \end{aligned}$$

Maka $\phi P_n \geq P_u = 519688,7 \text{ kg} \geq P_u = 200816,9 \text{ kg}$ (OK)

Batang tarik

$$P_u = 51768,71 \text{ kg}$$

Kontrol kuat putus

$$\begin{aligned} P_n &= A_e \times f_u \\ &= 1022422,5 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,75 \times 1022422,5 \\ &= 766816,875 \geq P_u = 51768,71 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 766816,875 \text{ kg} \geq P_u = 51768,71 \text{ kg}$ (OK)

Kontrol kuat leleh

$$\begin{aligned} A_g &= 218,7 \text{ cm}^2 \\ \phi P_n &= \phi \times A_g \times f_y \\ &= 807003 \text{ kg} \geq P_u = 51768,71 \text{ kg} \end{aligned}$$

(OK)

Maka $\phi P_n \geq P_u = 807003 \text{ kg} \geq P_u = 51768,71 \text{ kg}$ (OK)

4.10 Ikatan Angin

Ikatan Angin Atas

Untuk perencanaan ikatan angin atas ini menggunakan profil IWF 250 x 250 x 9 x 13 dan untuk profil L siku 200 x 200 x 20 dengan mutu baja BJ 55

22

Tabel 6. Rekapitulasi Gaya Batang Ikatan Angin Atas

Jenis Ikatan Angin	Batang	Gaya Batang Aksial (kg)	Jenis Batang
Ikatan Angin Atas	221	-2350	Tekan
	230	5660,3	Tarik
Ikatan Angin Atas Silang	256	-9590,35	Tekan
	255	2927,02	Tarik

Kontrol profil ikatan angin

Profil IWF 250 x 250 x 9 x 13

Batang tekan

$$\begin{aligned} P_n &= (0,66^{\lambda c^2}) \times A_g \times f_y \\ &= 207760,90 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,85 \times 207760,90 \\ &= 176596 \text{ kg} \end{aligned}$$

Maka $\phi P_n \geq P_u = 176596 \text{ kg} \geq P_u = 2350 \text{ kg}$ (OK)

Batang tarik

Kontrol kuat putus

$$\begin{aligned} P_n &= A_e \times f_u \\ &= 430941,5 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,75 \times 430941,5 \\ &= 323206,125 \text{ kg} \end{aligned}$$

Maka $\phi P_n \geq P_u = 323206,125 \text{ kg} \geq P_u = 5660,3 \text{ kg}$ (OK)

Kontrol kuat leleh

Profil L siku 200 x 200 x 20

$$\begin{aligned} \text{Batang tekan} \\ P_n &= \left(\frac{0,887}{\lambda_{2c}} \right) \times A_g \times f_y \\ &= 109902,25 \text{ kg} \\ \phi P_n &= 0,85 \times 109902,25 \\ &= 93416,913 \text{ kg} \end{aligned}$$

Maka $\phi P_n \geq P_u = 93416,913 \text{ kg} \geq P_u = 9590,35 \text{ kg}$ (OK)

Batang tarik
 Kontrol kuat putus
 $P_n = A_e \times f_u$
 $= 357170 \text{ kg}$
 $\phi P_n = 0,75 \times 357170 = 267877,5 \text{ kg}$
 Maka $\phi P_n \geq P_u = 267877,5 \text{ kg} \geq P_u = 2927,02 \text{ kg}$
(OK)
 Kontrol kuat leleh
 $A_g = 76,4 \text{ cm}^2$
 $\phi P_n = \phi \times A_g \times f_y$
 $= 281916 \text{ kg}$
 Maka $\phi P_n \geq P_u = 281916 \text{ kg} \geq P_u = 2927,02 \text{ kg}$
(OK)

Ikatan Angin Bawah
 Untuk perencanaan ikatan angin atas ini menggunakan profil L siku 200 x 200 x 20 dengan mutu baja BJ 55

Tabel 7. Rekapitulasi Gaya Batang Ikatan Angin Bawah

Jenis Ikatan Angin	Batang	Gaya Batang Aksial (kg)	Jenis Batang
Ikatan Angin Bawah	270	-1486,78	Tekan
	282	36818,74	Tarik

Batang tekan
 $P_n = \frac{0,887}{\lambda_{2c}} \times A_g \times f_y$
 $= 110179,257 \text{ kg}$
 $\phi P_n = 0,85 \times 110179,257$
 $= 93652,37 \text{ kg}$
 Maka $\phi P_n \geq P_u = 93652,37 \text{ kg} \geq P_u = 1486,78 \text{ kg}$
(OK)

Batang tarik
 Kontrol kuat putus
 $P_n = A_e \times f_u$
 $= 357170 \text{ kg}$
 $\phi P_n = 0,75 \times 357170$
 $= 267877,5 \text{ kg}$
 Maka $\phi P_n \geq P_u = 267877,5 \text{ kg} \geq P_u = 36818,74 \text{ kg}$
(OK)

Kontrol kuat leleh
 $\phi P_n = \phi \times A_g \times f_y$
 $= 281916 \text{ kg} \geq 36818,74 \text{ kg}$
(OK)
 Maka $\phi P_n \geq P_u = 281916 \text{ kg} \geq P_u = 36818,74 \text{ kg}$
(OK)

8
4.11 Sambungan Gelagar
 Gelagar memanjang dengan gelagar melintang
 Menggunakan plat sambung L 120 x 120 x 11, dengan diameter baut 20 mm.
 Kontrol penyambung plat siku
 $A_g = 25,5$
 $A_u = 0,75 \times 25,5 = 19,125 \text{ mm}^2$
 $\phi T_n = \phi \times f_y \times A_g$
 $\phi T_n = 78412,5 \text{ kg} \geq P_u = 5339,5 \text{ kg}$
(OK)

Kontrol putus
 $\phi T_n = \phi \times f_u \times A_u$
 $= 0,75 \times 5500 \times 19,125$
 $\phi T_n = 78890,625 \text{ kg} \geq P_u = 5339,5 \text{ kg}$
(OK)

Gelagar melintang dengan rangka induk bawah
 Menggunakan plat sambung L 120 x 120 x 11, dengan diameter baut 20 mm.

Kontrol penyambung plat siku
 $A_g = 25,5$
 $A_u = 0,75 \times 25,5 = 19,125 \text{ mm}^2$
 $\phi T_n = \phi \times f_y \times A_g$
 $\phi T_n = 78412,5 \text{ kg} \geq P_u = 35536,4 \text{ kg}$
(OK)

Kontrol putus
 $\phi T_n = \phi \times f_u \times A_u$
 $= 0,75 \times 5500 \times 19,125$
 $\phi T_n = 78890,625 \text{ kg} \geq P_u = 35536,4 \text{ kg}$
(OK)

Ikatan angin atas
 Menggunakan plat sambung L 120 x 120 x 11, dengan diameter baut 20 mm.

Kontrol penyambung plat siku
 $A_g = 25,5$
 $A_u = 0,75 \times 25,5 = 19,125 \text{ mm}^2$
 $\phi T_n = \phi \times f_y \times A_g$
 $\phi T_n = 78412,5 \text{ kg} \geq P_u = 5660 \text{ kg}$
(OK)

Kontrol putus
 $\phi T_n = \phi \times f_u \times A_u$
 $= 0,75 \times 5500 \times 19,125$
 $\phi T_n = 78890,625 \text{ kg} \geq P_u = 5660 \text{ kg}$
(OK)

Ikatan angin atas silang
 Menggunakan plat sambung diameter 10mm, dengan diameter baut 20 mm.

Tahan geser baut
 $R_n = m \times r_l \times f_u \times A_b$
 $= 2 \times 0,4 \times 825 \times (\frac{1}{4} \times \pi \times 20^2)$
 $= 207,24 \text{ kN}$

Jumlah baut
 $n = \frac{P}{R_n}$
 $= \frac{56,60}{207,24}$
 $= 0,27 \rightarrow 3 \text{ buah}$

Ikatan angin bawah
 Menggunakan plat sambung diameter 10mm, dengan diameter baut 20 mm.

Tahan geser baut
 $R_n = m \times r_l \times f_u \times A_b$
 $= 2 \times 0,4 \times 825 \times (\frac{1}{4} \times \pi \times 20^2)$
 $= 207,24 \text{ kN}$

Jumlah baut
 $n = \frac{P}{R_n}$
 $= \frac{368,187}{207,24} = 1,77 \rightarrow 3 \text{ buah}$

1. Gelagar induk

Menggunakan plat sambung plat diameter 22 mm, dengan diameter baut 24 mm.

Tahan geser baut

$$\begin{aligned} R_n &= m \times r_l \times f_u \times A_b \\ &= 2 \times 0,4 \times 825 \times (\frac{1}{4} \times \pi \times 24^2) \\ &= 298,426 \text{ kN} \end{aligned}$$

Tabel 8. Rekapitulasi Jumlah Baut Batang Induk

Batang Induk	Gaya Batang (kN)	Tahanan Baut (kN)	Jumlah Baut Dibutuhkan	Jumlah Baut Dipasang
Batang Atas	-	3017.882	298.426	-10.11
Batang Bawah	1202.5	298.426	4.03	14
Diagonal Tegak	1871.852	298.426	6.27	10
Diagonal Silang	517.687	298.426	1.73	10

14

IV. KESIMPULAN

Berdasarkan hasil analisis dan pembahasan dapat diambil kesimpulan sebagai berikut:

1. Dari hasil survey dan perhitungan untuk LHR di jembatan Karangsambung ini diperoleh volume lalu lintas jam kemudaraan pada jam puncak yaitu pada hari jumat sebanyak 1906 kend/jam. Menurut hasil perhitungan diperoleh hasil LHR dengan kala ulang rencana 30 tahun yaitu 2415,5 kend/jam, dan berdasarkan tabel 2.11 maka diperoleh lebar jembatan 6 meter. Untuk perencanaan jembatan ini lebar jembatan 9 meter.
2. Perencanaan jembatan menggunakan struktur rangka baja tipe *Parker Truss* dengan bentang 170 meter dan lebar jembatan 9 meter dengan lebar jalan 2 x 3,5 meter, serta trotoar 2 x 1 meter. Struktur atas menggunakan pipa sandaran D 76,3 mm. Lantai trotoar menggunakan beton bertulang dengan tebal 30 cm dan menggunakan mutu beton f_c 30 MPa dengan tulangan pokok D 16 – 150 serta tulangan bagi D 16 – 350. Plat lantai kendaraan tebal 20 cm menggunakan beton bertulang dengan mutu beton f_c 30 MPa dan menggunakan tulangan pokok D 16 – 100 serta tulangan bagi D 16 – 250.
3. Pada perencanaan struktur atas jembatan ini gelagar memanjang menggunakan IWF 400 x 200 x 8 x 13, gelagar melintang IWF 700 x 300 x 13 x 24, gelagar induk IWF 400 x 400 x 13 x 21, ikatan angin atas IWF 250 x 250 x 9 x 14, ikatan angin atas silang dan ikatan angin bawah menggunakan L 200 x 200 x 20.

4. Pada perencanaan ini jumlah baut pada gelagar memanjang yaitu 6 buah baut untuk 2 sisi, gelagar melintang 12 buah baut untuk 2 sisi, Gelagar induk bawah 14 buah, Gelagar induk atas 16 buah, Diagonal tegak dan diagonal silang 8 buah. Ikatan angin atas 6 buh untuk 2 sisi, ikatan angin atas silang dan ikatan angin bawah yaitu 3 buah baut.

V. DAFTAR PUSTAKA

Khotibul Umam dan Muhammad Angga

ORIGINALITY REPORT



PRIMARY SOURCES

1	eprints.unisnu.ac.id Internet Source	4%
2	repository.its.ac.id Internet Source	4%
3	123dok.com Internet Source	2%
4	repository.umsu.ac.id Internet Source	1 %
5	core.ac.uk Internet Source	1 %
6	Submitted to Politeknik Negeri Bandung Student Paper	1 %
7	Submitted to Syntax Corporation Student Paper	1 %
8	eprints.itn.ac.id Internet Source	1 %
9	e-jurnal.pnl.ac.id Internet Source	1 %

10	eprosiding.snit-polbeng.org Internet Source	1 %
11	docplayer.info Internet Source	<1 %
12	ejournal.unisnu.ac.id Internet Source	<1 %
13	repository.ub.ac.id Internet Source	<1 %
14	journal.itny.ac.id Internet Source	<1 %
15	media.neliti.com Internet Source	<1 %
16	www.coursehero.com Internet Source	<1 %
17	id.scribd.com Internet Source	<1 %
18	Suherman Yusri, Abubakar Alwi, R.M Rustamaji. "KAJIAN KAPASITAS JALAN PROTOKOL DI KOTA NANGA PINOH (Studi Kasus Jalan Juang)", Jurnal Teknik Sipil, 2018 Publication	<1 %
19	eprints.polsri.ac.id Internet Source	<1 %
20	es.slideshare.net Internet Source	<1 %

21	repository.usm.ac.id Internet Source	<1 %
22	ar.scribd.com Internet Source	<1 %
23	eprints.walisongo.ac.id Internet Source	<1 %
24	adoc.pub Internet Source	<1 %
25	es.scribd.com Internet Source	<1 %
26	ojs.unik-kediri.ac.id Internet Source	<1 %
27	repositori.usu.ac.id Internet Source	<1 %
28	telegram.me Internet Source	<1 %

Exclude quotes Off

Exclude bibliography Off

Exclude matches Off

Khotibul Umam dan Muhammad Angga

PAGE 1

PAGE 2

PAGE 3

PAGE 4

PAGE 5

PAGE 6

PAGE 7

PAGE 8
