Analisa Kekuatan Dan Getaran *Overhead Crane* 10 Ton *Double Girder* Dengan Bentangan 17 Meter Proses Material Handling

Yulia Widhianti¹. Alfian Ady Saputra¹

¹Program Studi Teknik Mesin, Sekolah Tinggi Teknologi Duta Bangsa, Bekasi, Indonesia

Email: ywidhianti@gmail.com, alfianadys@gmail.com

ABSTRAK

Dalam perancangan *overhead traveling crane* dengan kapasitas angkat 10 ton. Sebagai acuan untuk merancang dan menganalisa bagian-bagian crane seperti girder, *end carriage*, tali baja, kait, dan motor, perancang harus mengetahui beberapa hal diantaranya: panjang bentangan crane, tinggi angkat beban, keadaan lokasi, defleksi yang di ijin, penambahan beban karena karena dipengaruhi faktor overload dan keadaan dinamis, dan *safety factor* yang digunakan. Hasil dari perancangan *Overhead Travelling Crane* dengan kapasitas angkat 10 Ton adalah; Struktur yang digunakan atau Gider dan *end carriage* menggunakan *welded box profile*, Tali baja yang dibutuhkan adalah tipe 6x36 *Warrington seale* + 1 *fiber core*, dengan umur tali baja samapai 10.3 bulan. Puli dan drum yang digunakan berdiameter 40 mm. Motor yang digunkana ada 4 buah motor, yang mana digunkana untuk; penggerak drum satu buah motor, penggerak troli satu buah motor dan dua buah motor untuk penggerak girder.

Kata kunci : *overhead crane 10 ton . double girder . Analisa Getaran Crane*

ABSTRACT

In designing an overhead traveling crane with a lifting capacity of 10 tons. As a reference for designing and analyzing crane parts such as girders, end carriages, steel ropes, hooks, and motors, the designer must know several things including: crane span length, lifting height, location, allowable deflection, increase in load due to factors overload and dynamic state, and the safety factor used. The results of the Overhead Traveling Crane Design with a lifting capacity of 10 Tons are; The structure used or the Gider and end carriage uses a welded box profile. The steel rope needed is a type 6x36 Warrington seal + 1 fiber core, with a steel rope life of up to 10.3 months. The pulleys and drums used are 40 mm in diameter. There are 4 motors used, which are used for; one motor drum drive, one motor trolley drive and two motors for girder drive.

Keywords: *10 ton overhead crane. double girders. Crane Vibration Analysis*

1. Pendahuluan

Semakin berkembangnya zaman, produksi yang dilakukan oleh suatu industri dituntut semakin cepat dengan kapasitas yang semakin besar. Oleh karena itu, dalam dunia industri sekarang membutuhkan alat bantu untuk memindahkan dan mengangkat barang, mulai dari yang sederhana (konvensional) sampai yang menggunakan teknologi otomatis [1-3]. Saat ini, *overhead crane* merupakan *crane* yang sering

digunakan di *workshop* industri manufaktur sebagai alat bantu untuk penataan barang di gudang, memindahkan barang dari satu *workstation* ke *workstation* berikutnya, proses produksi, serta perbaikan produk. Sehingga *crane* memiliki peran besar dalam produktifitas industri manufaktur. Jika *crane* yang digunakan tidak sesuai dengan kapasitas yang dibutuhkan pada industri maka produksi yang ada pada industri tersebut akan mengalami kerugian

karena tidak dapat memindahkan produk tersebut. Jika terjadi kegagalan pada struktur *crane* maka dapat menyebabkan kerusakan pada perusahaan dan membahayakan para pekerja [4,5]. Hal tersebut tentunya akan memakan biaya yang besar, sehingga diperlukan *overhead crane* yang dapat digunakan sesuai kebutuhan, aman, dan tahan lama atau tidak mudah rusak. Sehingga biaya yang diperlukan lebih ekonomis.

Berdasarkan hal diatas, untuk mendapatkan hasil yang sempurna dengan kapasitas yang besar maka diperlukan *overhead crane* yang memadai sesuai kebutuhan industri. Industri yang bergerak bidang konstruksi tempat penelitian dilakukan mempunyai *over head crane* dengan kapasitas 5 ton. Sedangkan pekerjaan dan jenis proyek yang di kerjakan sesuai dengan pesanan maka membutuhkan kapasitas *overhead crane* kapasitas 10 ton supaya pekerjaan terus berjalan, oleh karena itu dibutuhkan analisa kekuatan dan getaran pada *overhead crane* dengan kapasitas 10 ton.

2. Metode Penelitian

Gambar 1 Diagram Alir Penelitian

Langkah langkah dalam perancangan *crane* adalah sebagai berikut:

1. Mulai

Setelah diputuskan untuk memenuhi kebutuhan dan merancang *Overhead Crane* 10 Ton maka segera dimulai perancangannya dan di tugaskan orang-orang yang menangani perancangan tersebut.

2. Gambar sketsa

Pada langakah gambar sketsa akan dimulai dengan menggambar *crane* dengan gambar isometrik. Pada gambar isometrik ini yang di gambar adalah bentuk *crane* dan menjelaskan lebar bentangan, panjang perjalanan traveling *crane* tinggi angkat *crane*.

3. Pengambilan data

Langkah pengambilan data yang dimaksud adalah, pengumpulan data-data yang di pgunakan dalam perancangan.

4. Pengolahan data

Setelah data di kumpulkan data tersebut di olah dalam segi ekonomisnya, penyedia barang dan lain-lain.

5. Analisis perhitungan

Pada langkah perhitungan ini dilakukan perhitungan dari data yang dikumpulkan. Pada langkah perhitungan ini juga ditentukan untuk spesifikkasi yang akan disediakan dalam pembuatan *Overhead crane*. Seperti Girder, daya motor, kekuatan tali baja, kekuatan roda, kekuatan kait dan lain-lain.

Jika pada perhitungan tidak sesuai dengan yang akan dibutuhkan maka ada 2 (dua) opsi langkah yang harus dilakukan. Dua langkah tersebut adalah :

- a. Ditinjau ulang lagi pengambilan data supaya supaya hasil perhitungan sesuai dan bisa dilakukann penggambaran detail,

- b. Ditinjau ulang lagi gambar sketsa dimana gambar bentuk dapat di tinjau ulang supaya hasil perhitungan layak daan bisa dilalukkan penggambaran detail.

6. Gambar detail

Setelah semua perhitungan layak dan sudah sesuai maka akan dilakukan penggambaran detail. Pada penggambaran detail ini hasil akhirnya adalah gambar detail yang sudah layak untuk dilakukannya pekerjaan perakitan atau pembuatan *Overhed crane* tersebut.

7. Selesai

Setelah gambar detail selesai perancangan telah selesai, jika dilanjutkan dengan manufaktur atau pembuatan *overhead crane* maka akan dilanjutkan dengan proses pabrikasi.

3. Hasil dan Pembahasan Girder

Gambar 1 *Welded Box Profile*

Dari dasar teori, untuk mencari momen inersia pada sumbu x

$$I_{xx} = \frac{B.H^3}{12} - \frac{b.h^3}{12} \quad (1) [6]$$

$$= \frac{30 \text{ cm} \times 90 \text{ cm}^3}{12} - \frac{26 \text{ cm} \times 86 \text{ cm}^3}{12}$$

$$= \frac{30 \text{ cm} \times 729.000 \text{ cm}^3}{12} - \frac{26 \text{ cm} \times 636.056, \text{ cm}^3}{12}$$

$$= 1.822.500 \text{ cm}^4 - 1.378.121,33 \text{ cm}^4$$

$$= 444.378,67 \text{ cm}^4$$

Untuk mencari momen inersia pada sumbu y menggunakan persamaan 2.3 dari dasar teori

$$I_{yy} = \frac{H.B^3}{12} - \frac{h.b^3}{12} \quad (2)$$

$$= \frac{90 \text{ cm} \times 30 \text{ cm}^3}{12} - \frac{86 \text{ cm} \times 26 \text{ cm}^3}{12}$$

$$= \frac{90 \text{ cm} \times 27.000 \text{ cm}^3}{12} - \frac{86,8 \text{ cm} \times 17.576 \text{ cm}^3}{12}$$

$$= 202.500 \text{ cm}^4 - 125.961,33 \text{ cm}^4$$

$$= 76.538,67 \text{ cm}^4$$

Untuk mencari modulus section pada sumbu x menggunakan persamaan 2.4 dari dasar teori

$$W_{xx} = \frac{B.H^2 - b.h^2}{6} \quad \text{cm}^3 \quad (3) [7]$$

$$= \frac{30 \text{ cm} \times 90 \text{ cm}^2 - 26 \text{ cm} \times 86 \text{ cm}^2}{6}$$

$$= \frac{30 \text{ cm} \times 8.100 \text{ cm}^2 - 26 \text{ cm} \times 7.396 \text{ cm}^2}{6}$$

$$= 8.451 \text{ cm}^3$$

Tegangan satuan akibat momen lentur.

Dari dasar teori untuk mencari tagangan satuan akibat beban utama

$$\sigma b = \frac{\varphi M_q + \mu M_p}{W_{xx}} \quad \text{kg/cm}^2 \times \quad (4) [7]$$

Untuk mencari momen lentur maksimal akibat berat girder menggunakan persamaan 2.6 dari dasar teori

$$M_q = G \frac{l}{8} \quad \text{ton.meter} \quad (5) [8]$$

$$= 6,2 \frac{17}{8}$$

$$= 13,175000 \text{ ton.meter}$$

$$= 13.175.000 \text{ kg.cm}$$

Untuk mencari momen lentur maksimal akibat berat beban utama menggunakan persamaan 2.7 dari dasar teori

$$M_p = \frac{P}{2l} \left(l - \frac{b}{2} \right)^2 \quad \text{ton.meter} \quad (6) [8]$$

$$= \frac{3}{2 \times 17} \left(17 - \frac{2}{2} \right)^2$$

$$= \frac{3}{34} \left(17 - \frac{2}{2} \right)^2$$

$$= 0,09 \times 256$$

$$= 22,59 \text{ ton.meter}$$

$$= 2.258.823,53 \text{ kg.cm}$$

Maka

$$\sigma_b = \frac{\phi M_q + \mu M_p}{W_{xx}} \quad \text{kg/cm}^2 \quad (7) [7]$$

$$= \frac{1,1 \times 1.317.500 \text{ kg.cm} + 1,2 \times 2.258.823,53 \text{ kg.cm}}{8.450,67 \text{ cm}^3}$$

$$= \frac{4.159.838,24 \text{ kg.cm}}{8.450,67 \text{ cm}^3}$$

$$= 492,25 \text{ kg/cm}^2$$

$$= 4,9225 \text{ kg/mm}^2$$

$$= 49,22 \text{ N/mm}^2$$

Tegangan ijin bahan dibagi *safety factor* harus lebih besar dari tegangan lentur yang aktual atau ditulis seperti persamaan di bawah.

$$\sigma_a = \frac{\sigma_{b \text{ ijin}}}{sf} > \sigma_b \quad (8) [7]$$

$$\sigma_b \text{ bahan SS400} = 400-510 \text{ N/mm}^2$$

$$sf \text{ (safety factor)} = 6$$

$$\sigma_a = \frac{400 \text{ N/mm}^2}{6} > 49,22 \text{ N/mm}^2$$

$$= 66,67 \text{ N/mm}^2 > 49,22 \text{ N/mm}^2 \rightarrow \text{Aman}$$

Untuk mencari double girder maka beban maksimal (*P*) di bagi dengan dua.

Gambar 3 tampak samping girder tegangan geser kritis

Gambar 4 Gambar penampang girder tegangan geser kritis

Maka tegangan geser kritis adalah

$$\tau = \frac{P}{A} \quad (9) [8]$$

$$= \frac{9.050 \text{ kg}}{1.335 \text{ cm}^2}$$

$$= 6,82 \text{ kg/cm}^2$$

$$= 0,068 \text{ kg/mm}^2$$

$$= 0,68 \text{ N/mm}^2$$

Untuk memenuhi syarat dimana, tegangan geser bahan dibagi safety faktor harus lebih besar dari tegangan geser yang terjadi maka;

$$\tau_a = \frac{\tau_{ijin}}{sf} > \tau \quad (10) [8]$$

$$\tau_{ijin} = 210 \text{ Mpa} = 210 \text{ N/mm}^2$$

$$sf = 6$$

$$\tau_a = 210 \text{ N/mm}^2 > 0,68 \text{ N/mm}^2$$

$$= 35 \text{ N/mm}^2 > 0,68 \text{ N/mm}^2 \rightarrow \text{Aman}$$

Tinjauan dari kekakuan

$$\frac{l}{\delta} = 900 \quad \text{cm} \approx \delta_{ijin}$$

$$\delta_{ijin} = \frac{l}{900} \quad \text{cm}$$

$$= \frac{1.700}{900}$$

$$= 1,89 \text{ cm}$$

Perhitungan Motor

Pada perancangan motor yang digunakan ada 3 bagian sesuai dengan fungsinya masing-masing. Diantaranya adalah motor penggerak drum, motor penggerak troli (untuk gerakan *transversing*), motor penggerak girder (gerakan *traveling*)

1. Motor penggerak drum

Perencanaan ini direncanakan tenaga penggerak menggunakan tenaga daya motor listrik dengan kecepatan angkat 10m/menit. Untuk mencari daya motor yang digunakan menggunakan persamaan 2.36 dari dasar teori.

$$N_p = \frac{Qv}{75 \eta_e} \text{ hp} \quad (11)$$

$$v = 10 \text{ m/menit} = 0.17 \text{ m/det}$$

$$N = \frac{12.000 \text{ kg} \times 0.17 \text{ meter/detik}}{75 \times 0,8}$$

$$= 33,33 \text{ Hp}$$

Untuk mengetahui daya motor yang akan digunakan dengan efisiensi tertentu menggunakan persamaan 2.38 dari teori dasar. Pada perncangan ini efisiensi motor (η_{mot}) diperhitungkan sekitar 75 % atau 0,75. Sehingga daya motor adalah;

$$N_{mot} = \frac{N_p}{\eta_{mot}} \text{ hp} \quad (12)$$

$$= \frac{33.33 \text{ Hp}}{0,75}$$

$$= 44,44 \text{ Hp} \approx 45 \text{ Hp}$$

Untuk menentukan daya listrik yang digunakan untuk motor pengangkat 1 Hp = 745,7 watt. Maka untuk motor dengan daya 45 Hp, listrik yang akan dipersiapkan untuk motor tersebut adalah:

$$N_{listrik} = 45 \text{ Hp} \times 745,7 \text{ watt}$$

$$= 33556,5 \text{ watt}$$

$$= 33,56 \text{ kW}$$

2. Motor penggerak troli

Perencanaan ini direncanakan tenaga penggerak menggunakan tenaga daya motor listrik dengan kecepatan jalan 10m/menit. Untuk mencari daya motor yang digunakan menggunakan persamaan 2.37 dari dasar teori.

$$N_p = \frac{Wv}{75 \mu} \text{ hp} \quad (13)$$

$$\text{Dengan } v = 10 \text{ m/menit} = 0.17 \text{ m/det}$$

$$\mu = \text{koefisien baja dengan baja} = 0,15$$

$$N = \frac{12.200 \text{ kg} \times 0.17 \text{ meter/detik}}{75 \times 0,15}$$

$$= 36,64 \text{ Hp}$$

Untuk mengetahui daya motor yang akan digunakan dengan efisiensi tertentu menggunakan persamaan 2.38 dari teori dasar. Pada perancangan ini efisiensi motor (η_{mot}) diperhitungkan sekitar 75 % atau 0,75. Sehingga daya motor adalah;

$$N_{mot} = \frac{N_p}{\eta_{mot}} \text{ hp} \quad (14)$$

$$= \frac{36,64 \text{ Hp}}{0,75}$$

$$= 48,84 \text{ Hp} \approx 50 \text{ Hp}$$

Untuk menentukan daya listrik yang digunakan untuk motor pengangkat 1 Hp = 745,7 watt. Maka untuk motor dengan daya 50 Hp, listrik yang akan dipersiapkan untuk motor tersebut adalah:

$$N_{listrik} = 50 \text{ Hp} \times 745,7 \text{ watt}$$

$$= 37.285 \text{ watt}$$

$$= 37,285 \text{ Kw}$$

Motor penggerak girder

Perencanaan ini direncanakan tenaga penggerak menggunakan tenaga daya motor listrik dengan kecepatan jalan 10m/menit. Untuk mencari daya motor yang digunakan

$$N_p = \frac{Wv}{75 \mu} \text{ hp} \quad (15)$$

Dengan $W = 18200$

$v = 10 \text{ m/menit} = 0.17 \text{ m/det}$

$\mu =$ koefisien baja dengan baja = 0,15

$$N = \frac{18.200 \text{ kg} \times 0.17 \text{ meter/detik}}{75 \times 0,15}$$

$$= 54,65 \text{ Hp}$$

Pada perancangan ini gerakan traveling menggunakan dua buah motor sehingga N motor dibagi dengan dua

$$N_p = \frac{54,65}{2} \text{ hp}$$

$$= 27,33 \text{ hp}$$

Untuk mengetahui daya motor yang akan digunakan dengan efisiensi tertentu menggunakan persamaan 2.38 dari teori dasar. Pada perancangan ini efisiensi motor (η_{mot}) diperhitungkan sekitar 75 % atau 0,75. Sehingga daya motor adalah;

$$N_{mot} = \frac{N_p}{\eta_{mot}} \text{ hp} \quad (16)$$

$$= \frac{27,33 \text{ Hp}}{0,75}$$

$$= 36,44 \text{ Hp} \approx 40 \text{ Hp}$$

Untuk menentukan daya listrik yang digunakan untuk motor pengangkat $1 \text{ Hp} = 745,7 \text{ watt}$. Maka untuk motor dengan daya 50 Hp, listrik yang akan dipersiapkan untuk motor tersebut adalah:

$$N_{listrik} = 2 \times 40 \text{ Hp} \times 745,7 \text{ watt}$$

$$= 59.656 \text{ watt}$$

$$= 59,656 \text{ Kw}$$

Menghitung defleksi pada girder akibat beratnya sendiri

Gambar 5 crane akibat berat girder itu sendiri

Untuk menghitung defleksi pada girder akibat beratnya sendiri menggunakan

$$\delta' = \frac{5Ql^3}{384 \cdot E \cdot I} \quad (17)$$

$$= \frac{5 \times 6.200 \text{ kg} \times 1.700 \text{ cm}^3}{384 \times 2.100.000 \text{ kg/cm}^2 \times 444.378,67 \text{ cm}^4}$$

$$= \frac{152.303.000.000.000 \text{ kg} \cdot \text{cm}^3}{358.346.956.800.000 \text{ kg} \cdot \text{cm}^2}$$

$$= 0,43 \text{ cm}$$

Menghitung defleksi pada girder akibat berat kapasitas beban

Gambar 6 Defleksi girder akibat berat kapasitas angkat

Untuk menghitung defleksi pada girder akibat berat kapasitas beban yang diangkat (P) menggunakan persamaan 2.10 dari dasar teori. Pada perancangan ini dimana dirancang dengan double girder maka P dibagi dengan 2

$$\delta'' = \frac{P}{48 \cdot E \cdot I} (l-b) [l^2 + (l+b)^2] \quad (18)$$

$$= \frac{6.000 \text{ kg}}{48 \times 2.200.200 \text{ kg/cm}^2 \times 444.378,67 \text{ cm}^4}$$

$$(1.700 - 200) [1.700^2 + (1.700 + 200)^2] \text{ cm}^3$$

= 1,31 cm

Defleksi total adalah

$$\begin{aligned} \delta &= \delta' + \delta'' \\ &= 0,43 \text{ cm} + 1,31 \text{ cm} \\ &= 1,73 \text{ cm} \end{aligned}$$

Defleksi ijin harus lebih besar defleksi total $\delta_{ijin} > \delta$

1,89 cm > 1,81 cm → Aman
Frekuensi natural yang terjadi pada girder,

Akibat berat sendiri k_1

$$\begin{aligned} k_1 &= \frac{w}{\delta} \quad (19) \\ &= \frac{62.000 \text{ N}}{4,25 \times 10^{-3} \text{ m}} \\ &= 14.587.704,33 \text{ N/m} \end{aligned}$$

Akibat berat beban k_2

$$\begin{aligned} k_2 &= \frac{F}{\delta} \quad (20) \\ &= \frac{60000 \text{ N}}{13,05 \times 10^{-3} \text{ m}} \\ &= 4.594.191,75 \text{ N/m} \end{aligned}$$

k_1 dan k_2 merupakan sistem paralel maka k_{gab1}

$$\begin{aligned} k_{gab1} &= k_1 + k_2 \\ &= 14.587.704,33 \text{ N/m} + 4.594.191,75 \text{ N/m} \\ &= 19.181.896,08 \text{ N/m} \end{aligned}$$

Karena perancangan menggunakan double girder maka k_{gab1} di kalikan dengan dua maka k_{gab} untuk girder adalah:

$$\begin{aligned} k_{gab2} \text{ untuk girder} &= 19.181.896,08 \text{ N/m} \\ \times 2 & \\ &= 38363792,16 \text{ N/m} \end{aligned}$$

Akibat tali baja k_3

$$k_3 = \frac{E \cdot A}{\ell} \quad (20)$$

E tali baja = 210 GPa = 21.000.000 kg/cm²

$$\begin{aligned} A &= \pi \cdot r^2 \\ &= 3,14 \times 0,87 \text{ cm} \\ &= 2,38 \text{ cm} \\ &= 0,028 \text{ m} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} k_3 &= \frac{21 \times 10^{10} \text{ N/m}^2 \times 0,024 \text{ m}^2}{10 \text{ m}} \\ &= 499.353.010,70 \text{ N/m} \end{aligned}$$

k_{gab2} dan k_3 merupakan sistem seri maka

$$\begin{aligned} k_{gab} &= \frac{1}{\frac{1}{k_{gab2}} + \frac{1}{k_3}} \quad (21) \\ &= \frac{1}{\frac{1}{38363792,16 \text{ N/m}} + \frac{1}{499.353.010,70 \text{ N/m}}} \\ &= 35.626.699,81 \text{ N/m} \end{aligned}$$

Persamaan geraknya = $m\ddot{X} + kx = 0$

Sehingga

$$\begin{aligned} \omega_n &= \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (22) \\ &= \sqrt{\frac{35.626.699,81 \text{ N/m}}{18.200 \text{ kg}}} \\ &= 44,24 \text{ rad/s} \end{aligned}$$

Frekuensi Natural f_n adalah:

$$\begin{aligned} f_n &= \frac{\omega_n}{2\pi} \quad (23) \\ &= \frac{44,24 \text{ rad/s}}{2 \times 3,14} \\ &= 7,04 \text{ Hz (1/s)} \end{aligned}$$

Waktu 1 Periode T adalah

$$\begin{aligned} T &= \frac{1}{f_n} \quad (24) \\ &= \frac{1}{7,04 \text{ Hz}} \end{aligned}$$

$$= 0,14 \text{ s}$$

Gambar Model Getaran

$$X = \frac{P}{k} \quad (25)$$

$$= \frac{182.000 \text{ N}}{35626699,81 \text{ N/m}}$$

$$= 0,0051 \text{ m}$$

$$= 0,51 \text{ cm}$$

.Gambar 7 Hasil Simpangan Getaran
Gambar diatas menunjukkan hasil simpangan getaran akibat beban dan gerakan motor

4. KESIMPULAN

Dari hasil analisa perhitungan dan pembahasan bahan yang digunakan dalam perancangan *overhead Double girder crane* adalah;

1. Struktur yang digunakan atau Gider dan end carriage menggunakan *welded box profile* dengan ukuran masing-masing;
 - a) Girder menggunakan *welded box profile* dengan ukuran: 900x300x20x20,
 - b) End carriage untuk gerakan traveling menggunakan *welded box profile* dengan ukuran: 420x200x20x16,
 - c) End carriage untuk gerakan menggunakan traversing *welded box profile* dengan ukuran: 250x150x16x16.
2. Mekanisme *hoisting* overhead crane membutuhkan spesifikasi;
 - a) Tali baja membutuhkan tipe 6x36 Warrington seale + 1 fiber core, umur tali baja samapai 10.3 bulan.
 - b) Puli yang dibutuhkan dengan diameter D = 400 mm dan puli kompensasi D= 160 mm
 - c) Drum yang dibutuhkan dengan diameter D = 400 mm dan panjang minimal 1.064 mm
 - d) Kait yang dibutuhkan kait dengan diameter tangkai M64 panjang ulir minimal 3,8 mm dengan jenis kait terbuat dari baja 20
3. Mekanisme motor
 - a) Untuk motor penggerak drum membutuhkan motor dengan daya N = 45 hp
 - b) Untuk motor penggerak troli membutuhkan motor dengan daya N = 50 hp
 - c) Untuk motor penggerak girder membutuhkan 2 buah motor dengan masing-masing daya N = 40 Hp

Daftar Pustaka

- [1] Rudenko N, 1992, *Mesin Pengangkat*, Erlangga, Jakarta
- [2] Oentong, 2000, *Konstruksi Baja*, Edisi kedua, Universitas Kristen Petra, Surabaya
- [3] Agus setiawan, 2015, *Analisis Struktur* Erlangga, Jaarta.
- [4] Tunga Bhimadi karyasa, 2011, *Dasar-dasar Getaran Mekanis*, C.V ANDI OFFSET, Yogyakarta.
- [5] Ir. Sunggono kh, 1984, *TEKNIK SIPIL*, NOVA, Bandung
- [6] Drs. Daryanto, 1992, *ALAT PESAWAT PENGANGKAT*, PT. RINEKA CIPTA, Jakarta
- [7] Ayzam Sunainah dan I Nyoman Sutantra, Analisis dan *Redesign* Kekuatan Struktur pada *Girder Overhead Crane 6.3 Ton*, JURNAL TEKNIK ITS Vol. 7, No. 1 (2018), 2337-3539 (2301-9271 Print)
- [8] Syamsurrijal RAMDJA PERANCANGAN TALI BAJA (SLING) CRANE DENGAN KAPASITAS ANGKAT 10 TON, Volume 4, Nomor 7, Juni 2007 ISSN: 1411-0296