

ABSTRAKSI.

Untuk mendukung program pemerintah, khususnya dalam bidang transportasi laut dimana pada saat sekarang ini dirasakan masih kurangnya jumlah armada kapal penumpang. Maka disini penulis merasa tergugah untuk dapatnya menyumbangkan suatu bentuk pemikiran dengan merencanakan suatu sarana transportasi laut khususnya bagi para penumpang baik secara teknis maupun ekonomis sesuai dengan tingkat perkembangan suatu daerah, juga perairan yang ada di Indonesia.

Dengan memilih skripsi berjudul : "PERENCANAAN KAPAL PENUMPANG UNTUK DAERAH PELAYARAN PADANG - SIBOLGA - SABANG", maka dasar pemikiran yang ingin dicapai adalah merencanakan sebuah kapal penumpang yang secara teknis maupun ekonomis memenuhi persyaratan untuk dioperasikan di perairan Indonesia khususnya untuk daerah Padang - Sibolga - Sabang. Sehubungan dengan hal tersebut, maka aspek-aspek yang akan dibahas meliputi :

- Aspek Teknis : Merencanakan kapal penumpang yang optimal untuk dioperasikan dan direncanakan berdasarkan tingkat perkembangan dan pendapatan daerah dan kuantitas dari penumpang yang naik dan turun pada setiap kota pelabuhan.

Adapun aspek teknis tersebut meliputi :

- Perencanaan Ukuran Utama kapal
- Pembuatan rencana garis
- Pembuatan rencana umum
- Perhitungan stabilitas kapal
- Perhitungan gaya-gaya heaving,
pitching dan rolling

Adapun aspek ekonomis meliputi :

- Rencana pembuatan kapal
- Rencana biaya operasional kapal
- Rencana perhitungan pendapatan dan
perkiraan umur ekonomis kapal.

Dengan mengacu pada hal-hal tersebut diatas, diharapkan dapat direncanakan sebuah kapal penumpang yang layak dioperasikan di wilayah perairan Indonesia khususnya untuk Padang - Sibolga - Sabang.



FAKULTAS TEKNOLOGI KELAUTAN ITS

JURUSAN TEKNIK PERKAPALAN

T U G A S - A K H I R .

No. : 06/PT12.FTK.2/M/1992

NOMOR/MATA KULIAH : TP.1703 /TUGAS AKHIR.
NAMA MAHASISWA : . ACHMAD. SUBAGYO,
NOMOR POKOK : . 4904100368,
TANGGAL DIBERIKAN TUGAS : . 2 Nopember 1992,
TANGGAL SELESAI TUGAS : . 29. M e . 1 . 1993,
DOSEN PEMBIMBING : . Ir. Tri Achmadit, Ph.D

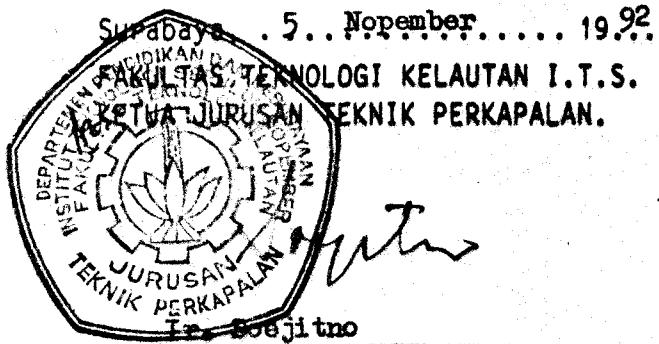
TEMA/URAIAN/DATA-DATA YANG DIBERIKAN :

Judul : "PERENCANAAN KAPAL PENUMPANG PANTAI SEBAGAI SARANA TRANSPORTASI PADANG-SIBOLGA-SABANG".-

—sbj—

dibuat rangkap 4 :

- .) Mahasiswa Ybs.
- .) Dekan (mohon dibuatkan SK).
- .) Dosen Pembimbing (Merah).
- .) Arsip Kajur (Kuning).



NIP.: 130532029

atau 4,49% pertahun, dengan perincian dari tahun 1983 ketahun 1984 tumbuh 5,28% tahun 1984 ketahun 1985 tumbuh 1,20% tahun 1985 ketahun 1986 tumbuh 0,25% tahun 1986 ketahun 1987 tumbuh 4,10% dan tahun 1987 ke tahun 1988 tumbuh sebesar 5,24% dan tahun 1988 ketahun 1989 tumbuh sebesar 10,36%.

Dengan ini lajupertumbuhan ekonomi yang dihitung berdasarkan harga kostan 1983 telah tumbuh rata-rata 4,49% pertahun selama periode tahun 1983 – 1989. Laju pertumbuhan ini kalau dibandingkan dengan laju pertumbuhan Sumatra utara untuk periode 1983 – 1989 sebesar 8,39% berarti lebih rendah 3,90%.

Sekto yang menonjol peranannya terhadap total PDRB Kotamadya SIBOLGA adalah sektor pengangkutan tahun 1983 sebesar 24,31%, menurut harga berlaku dan tahun 1989 menjadi 21,26%, menyusul sektor pertanian tahun 1983 sebesar 21,69% dan tahun 1989 menjadi 22,41% kemudian sektor jasa-jasa tahun 1983 sebesar 16,96% dan tahun 1989 menjadi 17,24% sedangkan sektor yang paling kecil sumbangannya terhadap total PDRB adalah sektor listrik dan air minum dan sektor penggalian. Selanjutnya kalau dilihat peranan sektor pengangkutan Kotamadya SIBOLGA terhadap total sektor

pengangkutan Sumatra Utara sekitar 2,12% pada tahun 1983 menjadi 1,85% tahun 1989, sektor pertanian sekitar 0,62% pada tahun 1983 menjadi 0,47% tahun 1989 berarti ada penurunan sedangkan yang paling kecil sumbangannya untuk sektor yang sama terhadap total Sumatra Utara adalah sektor industri dan sektor penggalian.

II.2.6. Uraian Singkat Pertumbuhan Ekonomi Kotamadya SABANG.

Kotamadya SABANG dikelilingi oleh Samudra Hindia dan merupakan pulau yang terletak paling ujung dari Pulau Sumatra dan juga Negara Republik Indonesia.

Kotamadya Sabang dengan luas 58 Km² terdiri dari 5 Kecamatan dan 18 Desa/Kelurahan juga 5167 rumah tangga.

Jumlah penduduk berdasarkan hasil Sensus Penduduk tahun 1990 adalah sebesar 24.416 orang dengan laju pertumbuhan penduduk periode 1971 – 1980 rata-rata 3,37%, periode 1980-1990 rata-rata 0,25%.

Perkembangan Produk Domestik Regional Bruto (PDRB) setiap tahun menunjukkan peningkatan yang cukup berarti baik menurut harga berlaku maupun harga konstan 1983, dengan nilai sebagai berikut:

PRODUK DEMESTIK REGIONAL BRUTO KOTAMADYA SABANG

| Tahun | Harga Berlaku (Rp 000000) | Harga Konstan (Rp.000000) |
|-------|-------------------------------|------------------------------|
| 1983 | 12.835.56 | 12.835.56 |
| 1984 | 20.448.75 | 18.376.82 |
| 1985 | 25.499.99 | 21.221.49 |
| 1986 | 26.181,15 | 20.350.49 |
| 1987 | 25.945.39 | 18.194.38 |
| 1988 | 31.950.18 | 20.524.04 |
| 1989 | 37.579.82 | 22.204.83 |

Dari perkembangan PDRB ini ternyata sumbangannya terhadap total PDRB Daerah Istimewa Aceh (tidak termasuk minyak bumi) sekitar 2.62%

II.3.JUMLAH LALU LINTAS PENUMPANG LAUT MENURUT PELABUHAN DITINJAU DARI RATA-RATA PROSENTASE PDRB MASING-MASING DAERAH.

II.3.1 JUMLAH ARUS PENUMPANG DIDASARKAN PADA TINGKAT PDRB

SEBAGAI INDIKATOR PERTUMBUHAN ARUS PENUMPANG.

Salah satu faktor yang sangat penting dalam merencanakan sebuah kapal penumpang adalah volume lalu lintas penumpang yang melalui daerah / route yang kita pilih, untuk jumlah penumpang yang dapat dibawa dalam satu kali pelayaran, disamping faktor-faktor lainnya.

Dari hasil survey / data-data yang berhasil dikumpulkan maka jumlah penumpang yang melalui pelabuhan Padang, Sibolga dan Sabang adalah sebagai berikut:

Data Arus Penumpang Pelabuhan Padang

| Tahun | Naik | Turun |
|-------|--------|--------|
| 1986 | 25.269 | 22.907 |
| 1987 | 22.430 | 18.876 |
| 1988 | 25.148 | 20.946 |
| 1989 | 30.876 | 25.662 |
| 1990 | 28.038 | 21.390 |

Data Arus Penumpang Pada Pelabuhan Sibolga

| Tahun | Naik | Turun |
|-------|--------|--------|
| 1985 | 39.633 | 36.774 |
| 1986 | 43.447 | 41.852 |
| 1987 | 49.979 | 45.627 |
| 1988 | 51.567 | 54.788 |
| 1989 | 52.374 | 52.903 |
| 1990 | 59.984 | 62.170 |

Data Arus Penumpang Pada Pelabuhan Sabang.

| Tahun | Naik | Turun |
|-------|---------|---------|
| 1981 | 101.332 | 99.535 |
| 1982 | 80.798 | 50.807 |
| 1983 | 115.511 | 104.251 |
| 1984 | 114.515 | 104.045 |
| 1985 | 99.551 | 99.994 |

Dengan melihat data yang ada maka arus penumpang dari tahun ke tahun menunjukkan suatu pola yang cenderung meningkat. Dari tahun - ke tahun model distribusi itu menunjukkan suatu kesamaan pola. Pola distribusi itu mempunyai sifat berulang / berkala / time series. Kondisi tersebut dapat dipakai untuk memprediksi kondisi yang dianggap sama pada tahun 2000.

Banyak jenis metode yang dapat dipakai untuk memprediksi arus penumpang pada tahun 2000. Dengan memperhatikan kondisi data yang ada maka kami memutuskan untuk memakai metode :

- Metode Regresi Linier

Solusi yang didapat dari metode itu menggambarkan hubungan antara waktu dengan jumlah penumpang dalam tiap tahun.

II.3.2. Methode Regresi Linier Sederhana Untuk Mendapatkan Jumlah Arus Penumpang.

Metode ini dipakai karena data yang tersedia bersifat linier, yaitu kenaikan jumlah penumpang menunjukkan hubungan yang linier dengan kenaikan waktu (tahun).

Maka dari hasil regresi linier didapatkan regresi untuk tahun 2000 dengan hasil sebagai berikut (Perhitungan lihat Tampiran BAB II - A).

| Pelabuhan | Jumlah Penumpang | |
|-----------|------------------|---------------|
| | Naik | Turun |
| Padang | 43.133 orang | 26.459 orang |
| Sibolga | 91.050 orang | 105.141 orang |
| Sabang | 153.605 orang | 183.379 orang |

Dari data yang ada tersebut, maka untuk mendapatkan data yang mendekati kenyataan digunakanlah prosentase PDRB dari masing-masing daerah sebagai tolok ukur besarnya arus penumpang pada tiap pelabuhan. Hal tersebut dikarenakan mengingat data yang kami dapat dari Biro Pusat Statistik tidak menunjukkan asal dan tujuan dari penumpang pada beberapa pelabuhan sehingga untuk mendapatkan gambaran yang jelas dari arus penumpang digunakanlah rata-rata prosentase PDRB dari masing-masing daerah. Sebab dari tingkat PDRB suatu daerah akan dapat diketahui tingkat pendapatan daerah tersebut juga pendapatan orang per orang.

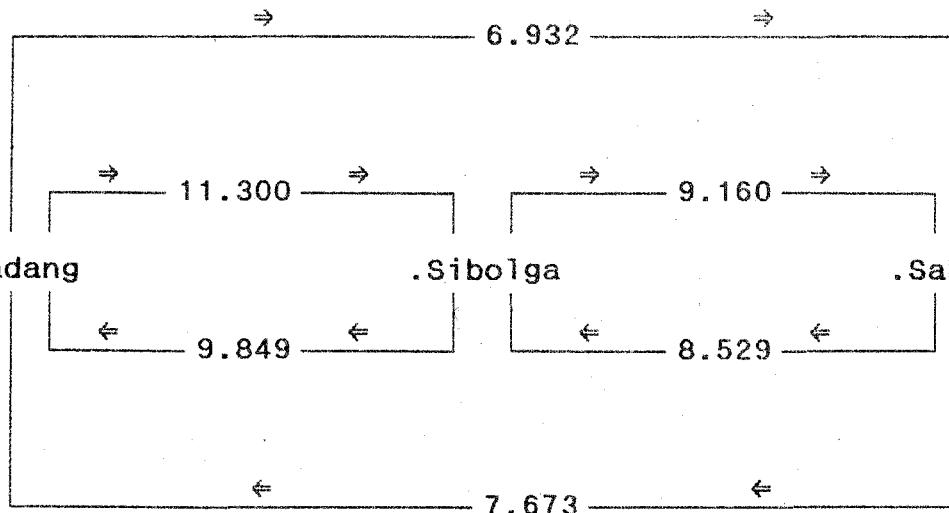
Data Arus Penumpang Setelah Dikalikan rata-rata Prosentase

PDRB Daerah.

| Pelabuhan | Jumlah Penumpang | | Rata-rata % PDRB | Jumlah Penumpang x rata-rata % PDRB | |
|-----------|------------------|---------|---------------------|--|-------|
| | Naik | Turun | | Naik | Turun |
| Padang | 43.133 | 26.459 | 26.199 | 11.300 | 6.932 |
| Sibolga | 91.050 | 105.141 | 9.367 | 8.529 | 9.849 |
| Sabang | 153.605 | 183.379 | 4.995 | 7.673 | 9.160 |

Dari data hasil diatas kemudian dibuat data arus penumpang pada masing-masing pelabuhan.

| Tujuan Asal | Padang | Sibolga | Sabang | Total |
|----------------|--------|---------|--------|--------|
| Padang | - | 11.300 | 6.932 | 18.232 |
| Sibolga | 9.849 | - | 9.160 | 19.009 |
| Sabang | 7.673 | 8.529 | - | 16.202 |
| Total | 17.522 | 19.829 | 16.092 | |



Kapasitas muatan penumpang ditentukan berdasarkan hasil perhitungan jumlah penumpang terbesar, dimana yang dipakai adalah total dari jalur berangkat yaitu 18.232 orang penumpang pada tahun 2000. Dalam hal ini diambil asumsi bahwasanya untuk jangka waktu tersebut tidak ada penambahan kapal baru. Besarnya muatan tergantung pada jumlah trip setiap tahunnya, kapal baru direncanakan mempunyai trip 48 kali pulang-pergi dalam setahun, dimana dalam hal ini diambil asumsi bahwasanya docking/anual repair selama 30 hari. Kapal baru direncanakan mempunyai kecepatan dinas sebesar 14 knots. Waktu yang diperlukan untuk menempuh jarak Padang - Sibolga - Sabang adalah 45 jam.

Jadi jumlah penumpang setiap tripnya = 18.232 = 380 orang.

48

Direncanakan jumlah penumpang :

400 orang yang terdiri dari 30 orang penumpang kamar, 370 orang penumpang kelas.

II.3.3. Penentuan Kapasitas Muatan Barang.

Sesuai dengan sifat kapal yang direncanakan maka masalah pengangkutan barang bukanlah merupakan tujuan utama.

Dalam hal ini pengangkutan barang lebih di titik beratkan pada :

- Pemanfaatan ruang dibawah garis air.
- Merendahkan harga KG disebabkan peletakan penumpang yang cenderung diatas permukaan air.

Barang - barang yang dimaksudkan disini biasanya merupakan barang kiriman dalam jumlah kecil serta barang bawaan penumpang yang dapat merupakan barang dagangan atau barang bawaan yang dikenai ongkos pengangkutan. Perlu kiranya dikemukakan, berdasarkan hasil pengamatan dan penjelasan dari beberapa perusahaan pelayaran bahwa barang bawaan penumpang yang tidak dikenai ongkos pengangkutan sebesar kurang lebih 75 kg atau dua buah kopor dan bukan merupakan

barang dagangan. Dari hal tersebut direncanakan jumlah barang bawaan penumpang kurang lebih 30 ton.

II.3.4. Methode Operasional Kapal.

Pengaturan pengoperasian kapal dimaksudkan untuk menjaga kelancaran dari pelayanan transportasi penumpang. Beberapa faktor yang harus diperhatikan dalam pengaturan pengoperasian kapal adalah:

- Jumlah jam singgah di masing-masing pelabuhan harus diperkirakan dapat mencukupi waktu bongkar muat dari pelabuhan asal dan pelabuhan tujuan.
- Jam tiba di pelabuhan di usahakan pada pagi atau siang hari untuk menjamin keselamatan dan keamanan para penumpang.

Adapun sistem pengoperasian kapal adalah sebagai berikut.

| Pelabuhan | Berangkat | | Tiba | | Jarak (mils) |
|------------------|-----------|-------|---------|-------|-----------------|
| | Hari ke | Jam | Hari ke | Jam | |
| Padang - Sibolga | I | 13.00 | II | 06.00 | 210 |
| Sibolga - Sabang | II | 08.00 | III | 12.00 | 365 |
| Sabang - Sibolga | IV | 07.00 | V | 11.00 | 365 |
| Sibolga - Padang | V | 13.00 | VI | 06.00 | 210 |

Jadi dalam satu kali pulang pergi diperlukan waktu 6 (enam) hari kerja, waktu istirahat 1 (satu) hari pada pelabuhan Padang. Jadi keseluruan menjadi 7 (tujuh) hari.

Bila direncanakan kapal berangkat hari senin maka kapal akan tiba kembali pada pelabuhan Padang pada hari Sabtu dan istirahat pada hari minggu, kemudian memulai perjalanan kembali pada hari senin . Demikian seterusnya.

- W_m = berat mesin induk dan peralatan lain yang ada dalam kamar mesin (dicari dengan metode Watson)

$$W_m = 18,8 + 0,56 \times 2650^{0,7} \text{ (ton)}$$

$$= 158,2634 \text{ ton}$$

$$W = W_m + (0,044L_{pp} - 1,17) \times L_c$$

$$= 158,2634 + (0,044 \cdot 63,8 - 1,17) \times 18,6$$

$$= 188,715 \text{ ton}$$

distribusi beban berbentuk segiempat dengan panjang ruangan mesin = 18,6 m

Jarak titik berat terhadap midship, $x = 14,5 \text{ m}$

Jarak titik berat terhadap keel, $z = 2,25 \text{ m}$

10. Berat tanki ceruk buritan

$$W = 0,0538 \times V \text{ (ton)}$$

dimana :

$$V = 113,1 \text{ m}^3$$

$$W = 0,0538 \times 113,1$$

$$= 6,085 \text{ ton}$$

Distribusi beban berbentuk trapesium

Jarak titik berat terhadap midship, $x = 29,7 \text{ m}$

Jarak titik berat terhadap keel, $z = 4,75 \text{ m}$

11. Berat tanki ceruk haluan

$$W = 0,0538 \times V \text{ (ton)}$$

dimana :

$$V = 28,35 \text{ m}^3$$

$$W = 0,0358 \times 28,35$$

$$= 1,525 \text{ ton}$$

Jarak titik berat terhadap midship, $x = 30,5 \text{ m}$

Jarak titik berat terhadap keel, $z = 2,25 \text{ m}$

12. Berat Crane

$$W = 1,8 \text{ ton}$$

Jarak titik berat terhadap midship 20 m

Jarak titik berat terhadap keel 7 m

13. Berat Hold

$$W = 0,0538 \times 76,5 \text{ ton}$$

$$= 4,1157 \text{ ton}$$

Jarak titik berat terhadap midship $23,5 \text{ m}$

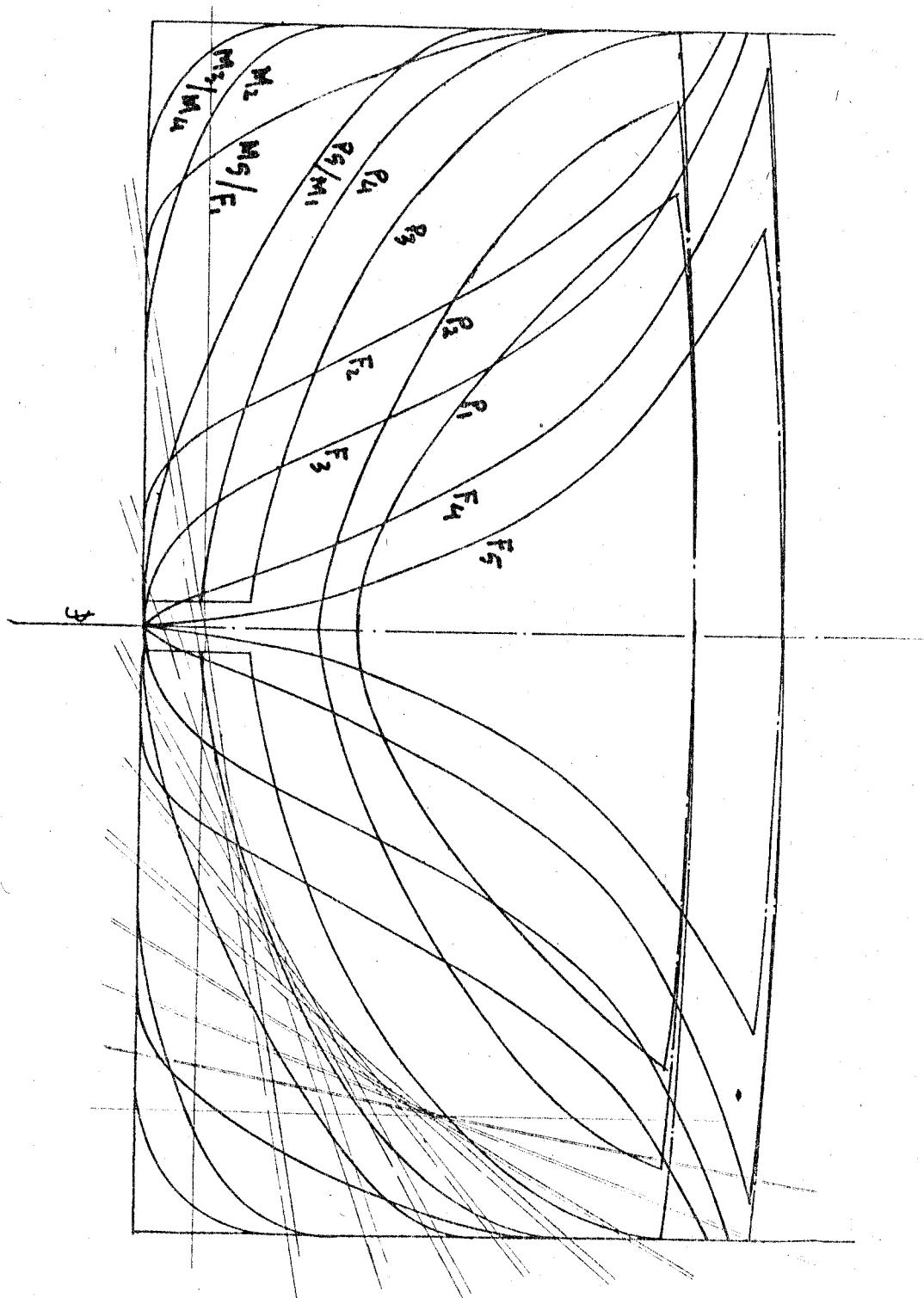
Jarak titik berat terhadap keel $4,75 \text{ m}$

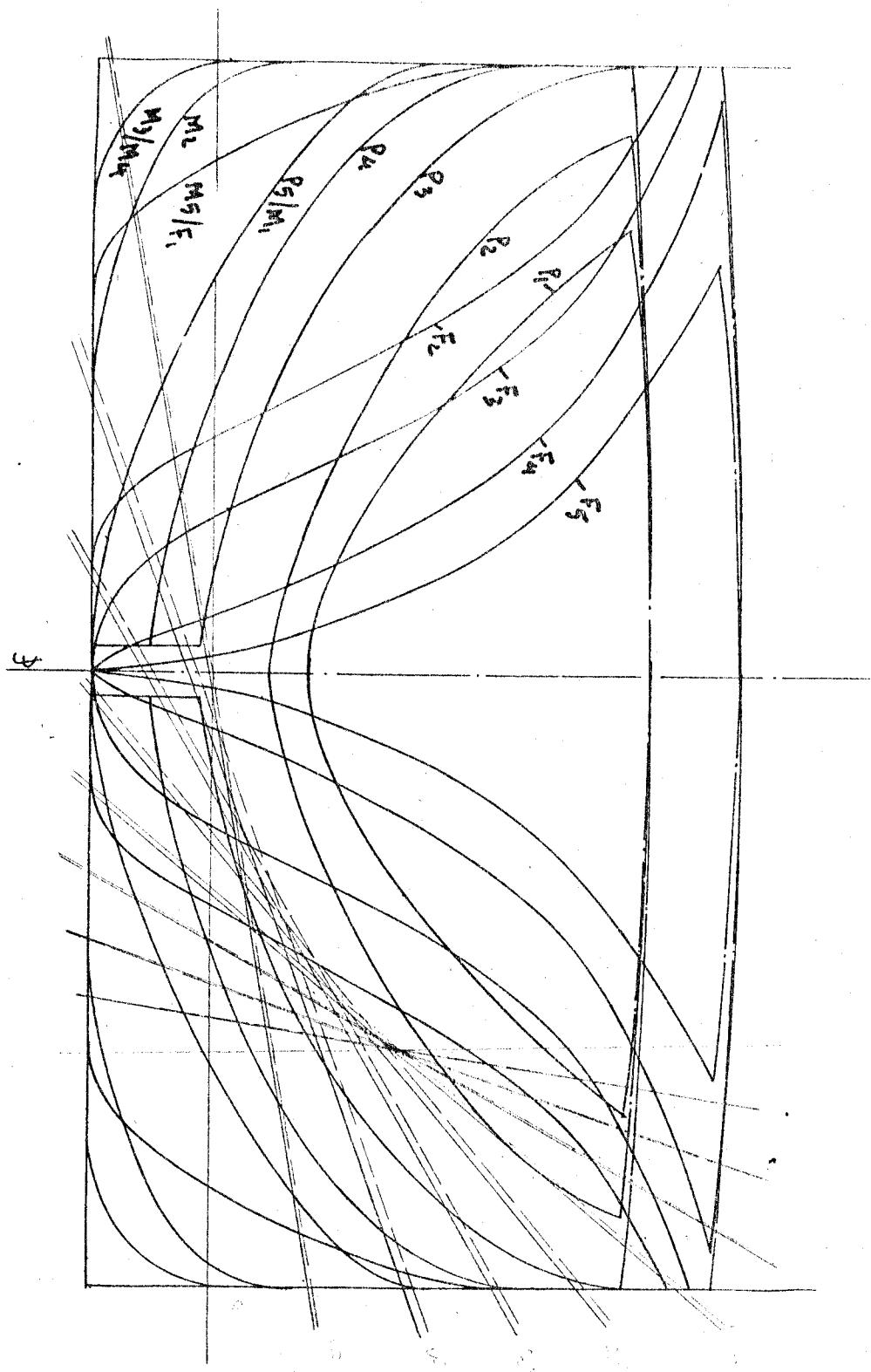
14. Berat Hull

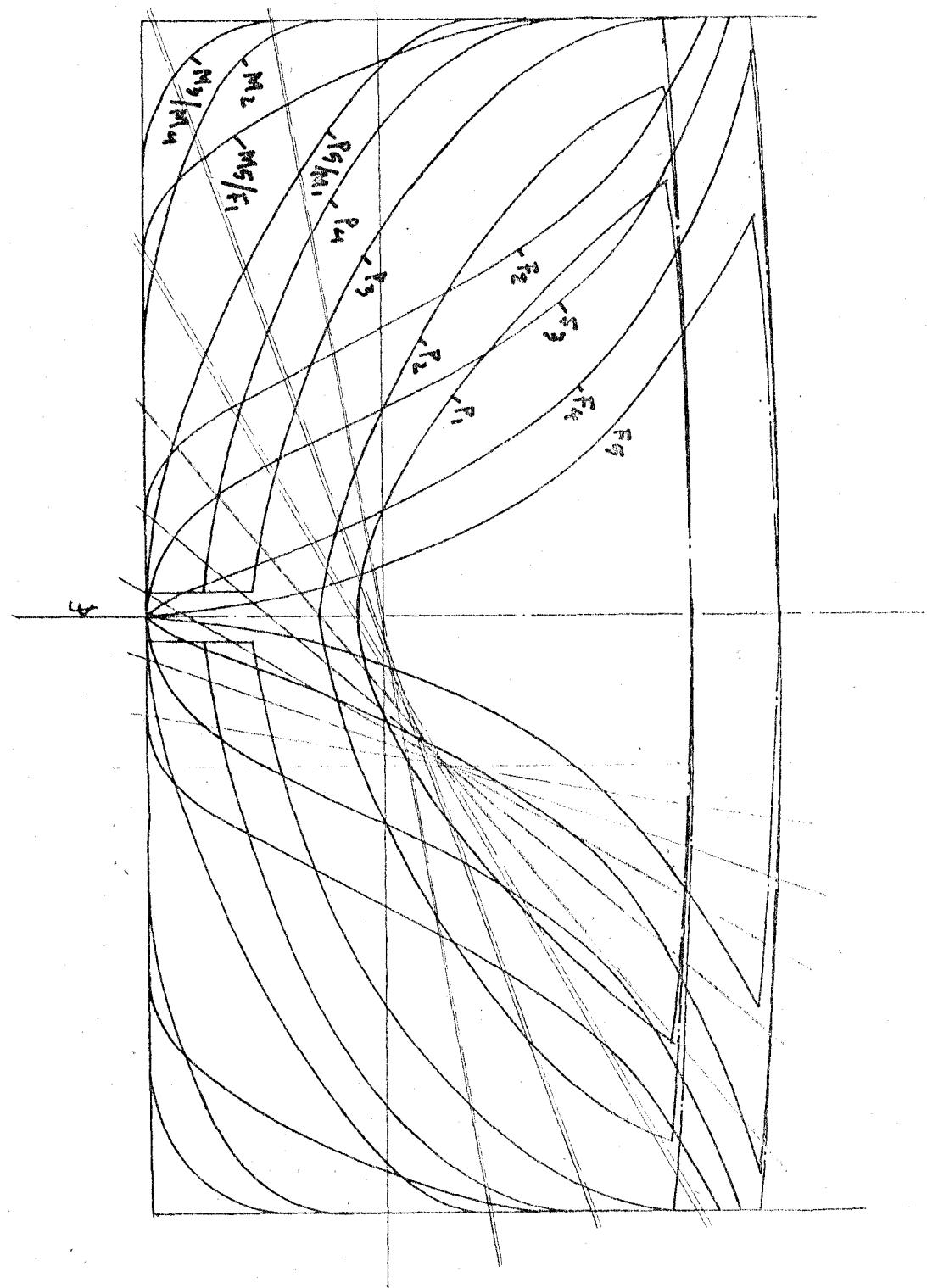
$$W = 230,04739 \text{ ton}$$

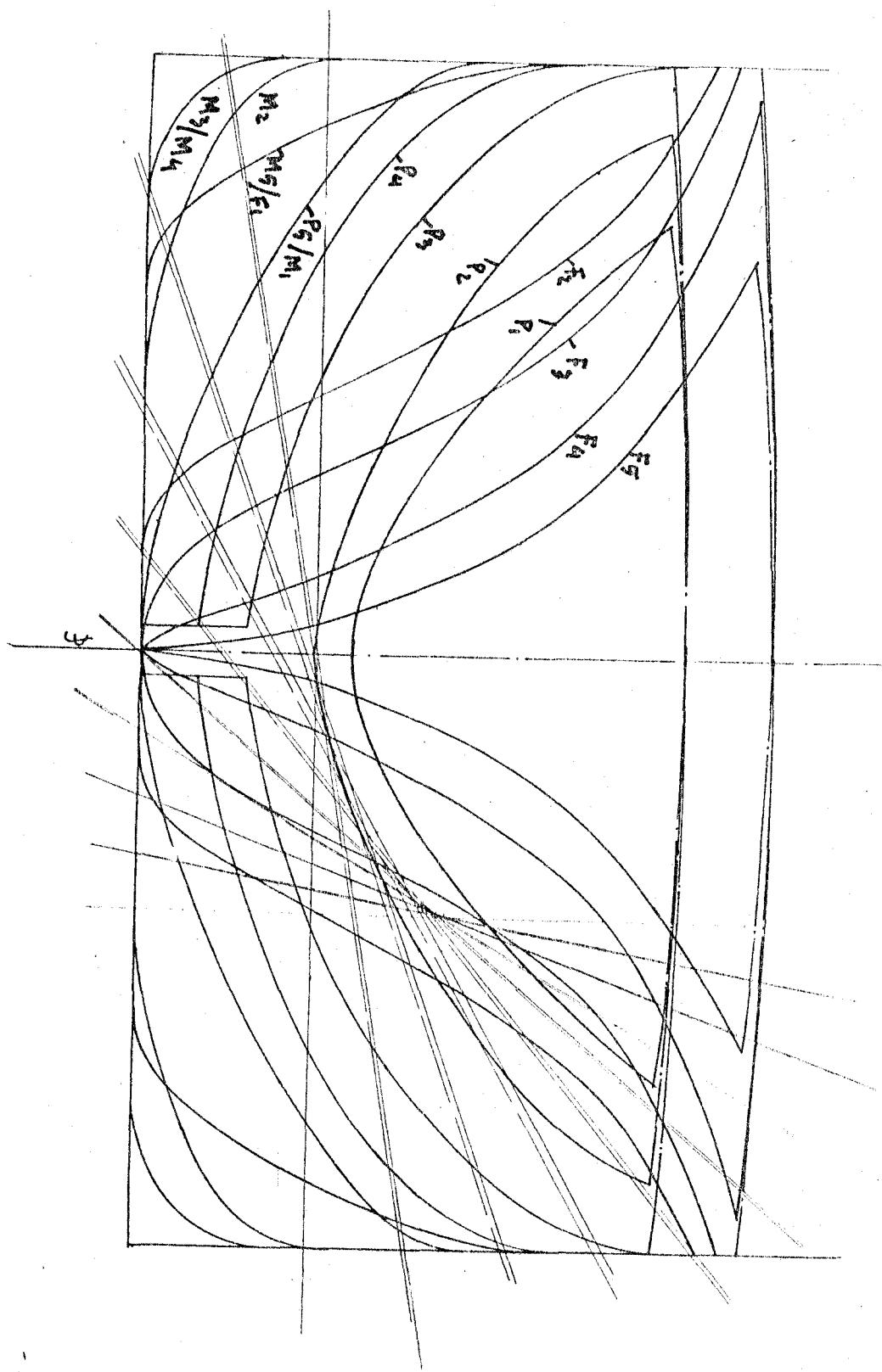
$$KG = (32,3\% - 1,5\%) D$$

$$= 2,617 \text{ m.}$$

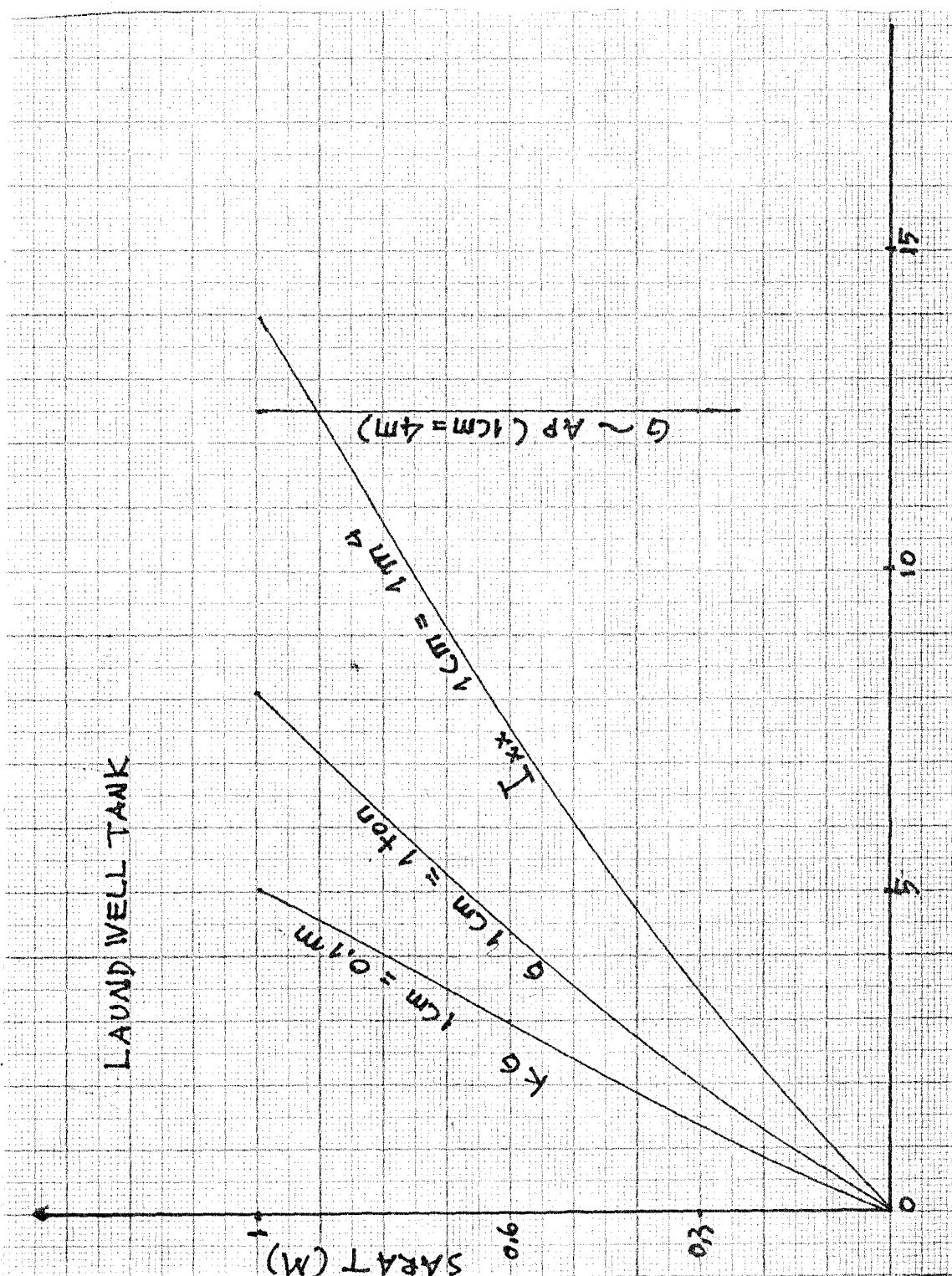




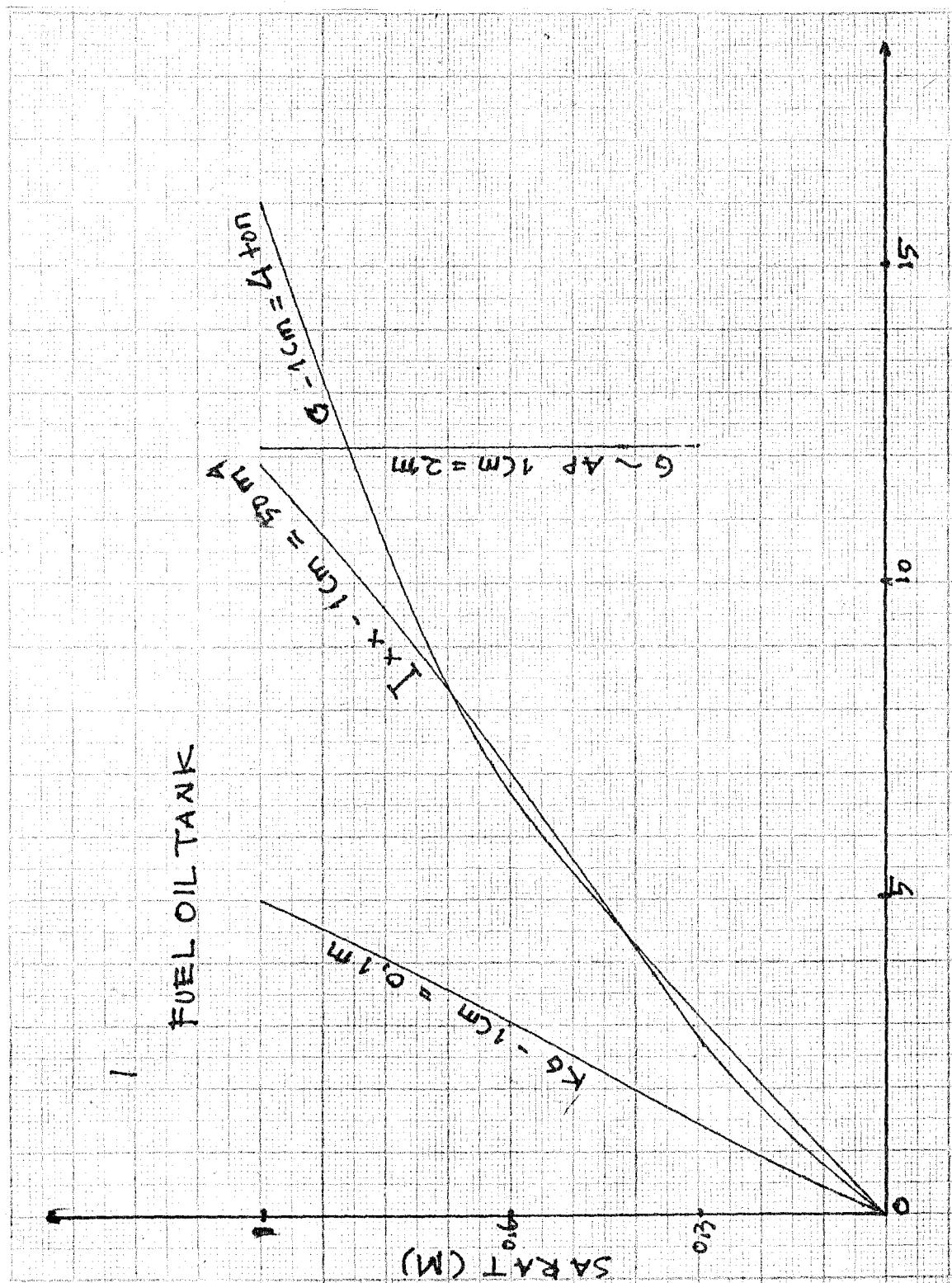


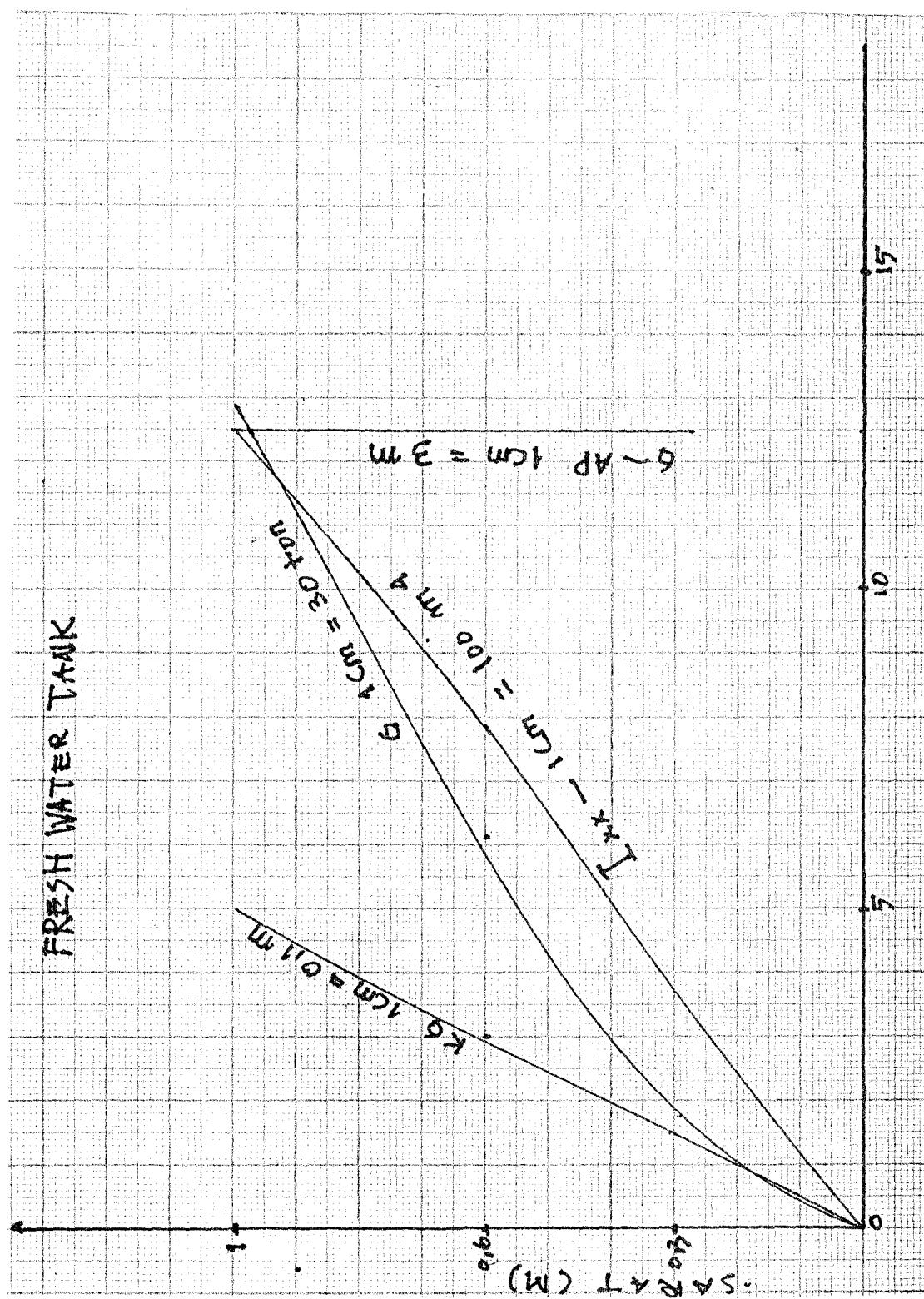


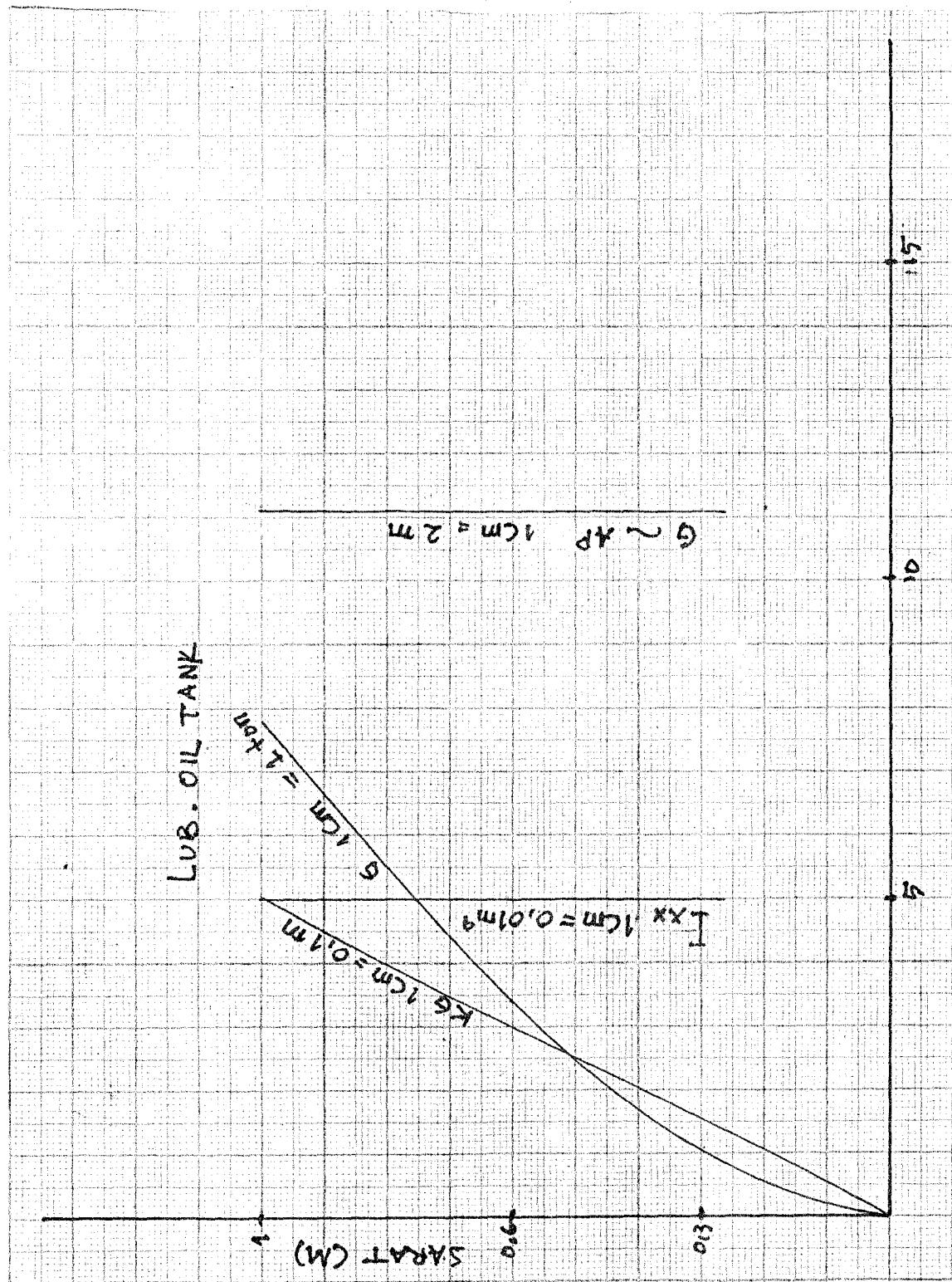
Perhitungan lihat pada lampiran BAB III - D

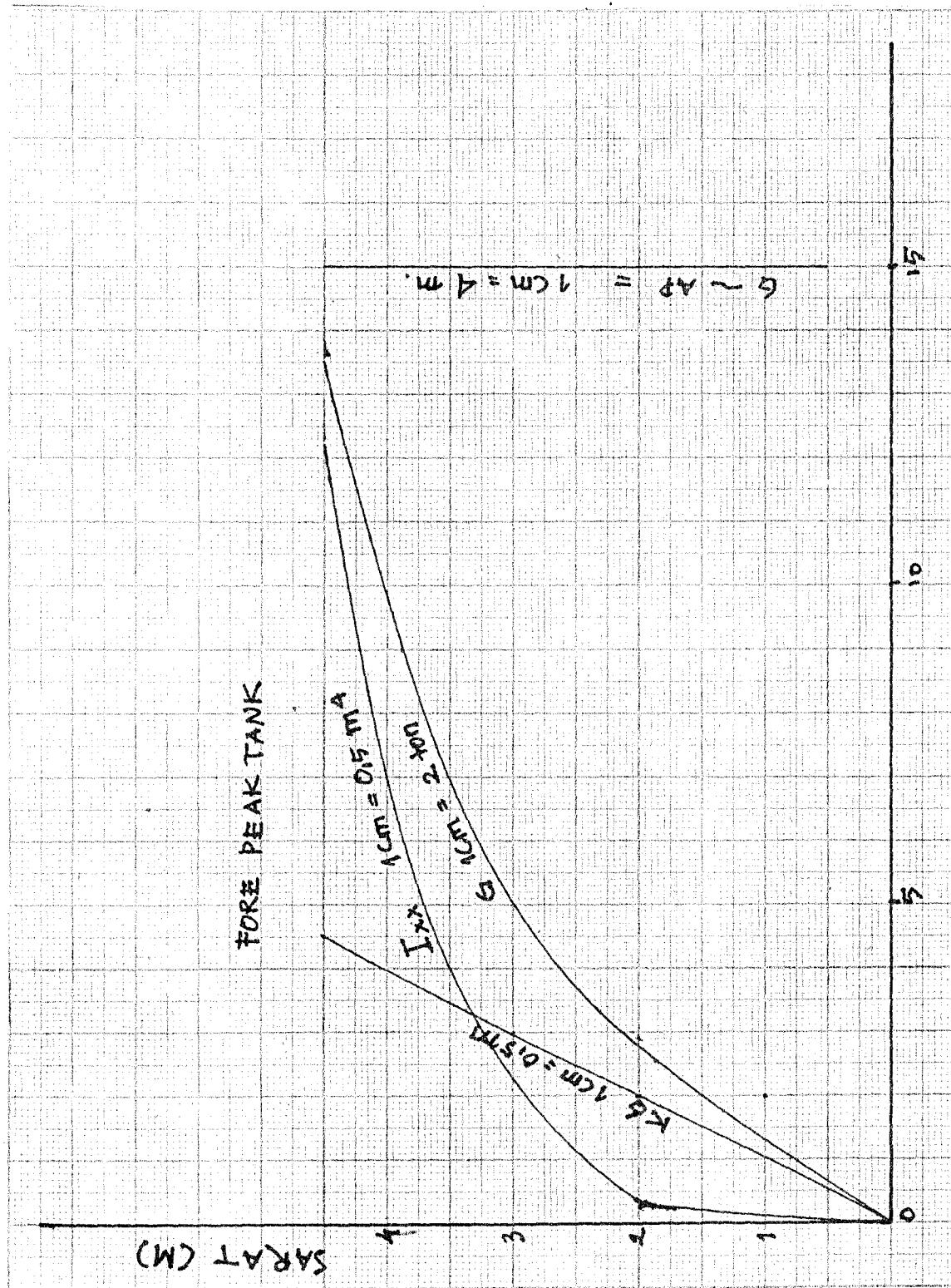


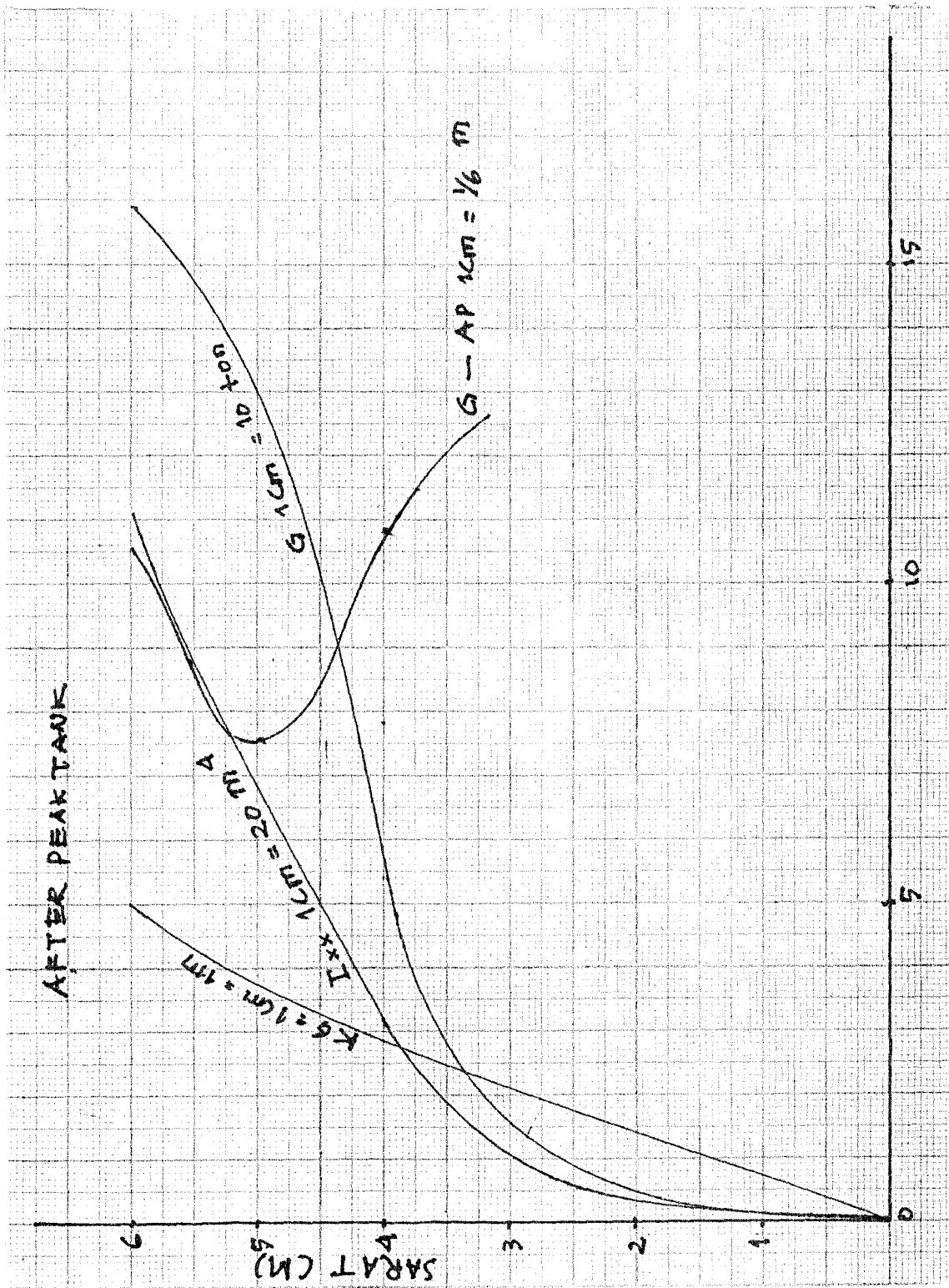
Tongkon Waya

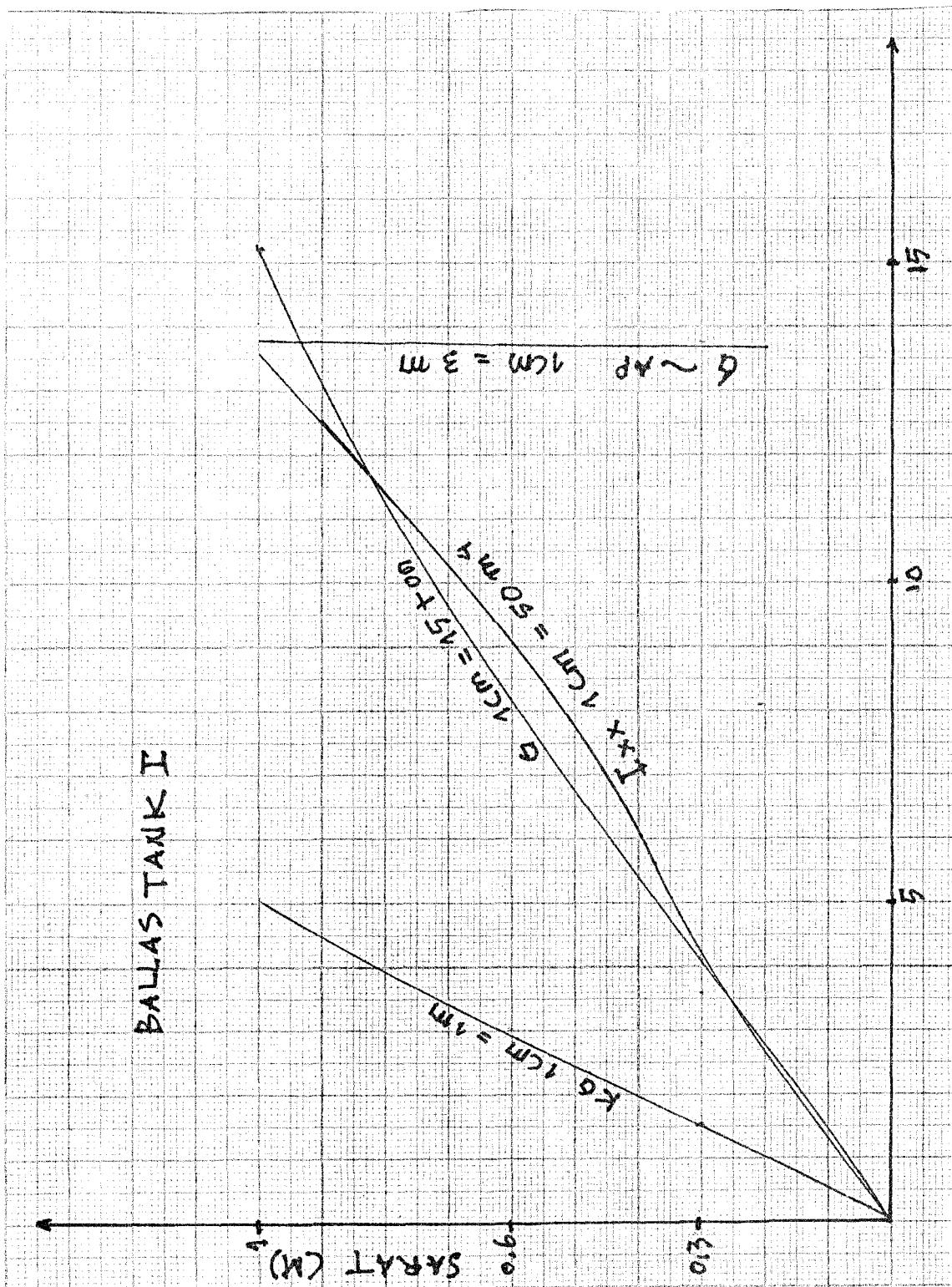


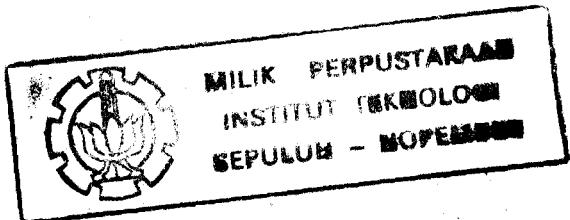
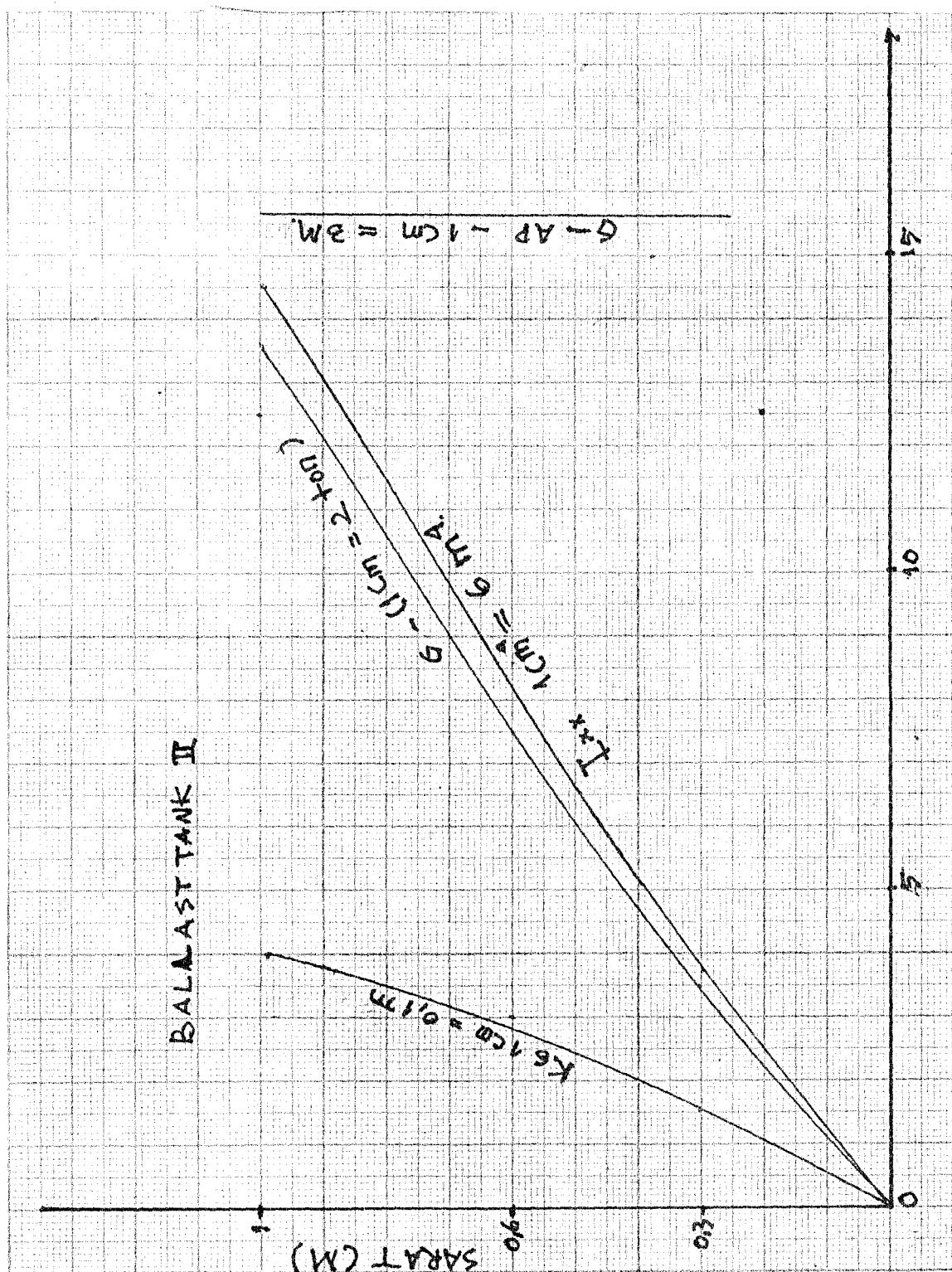






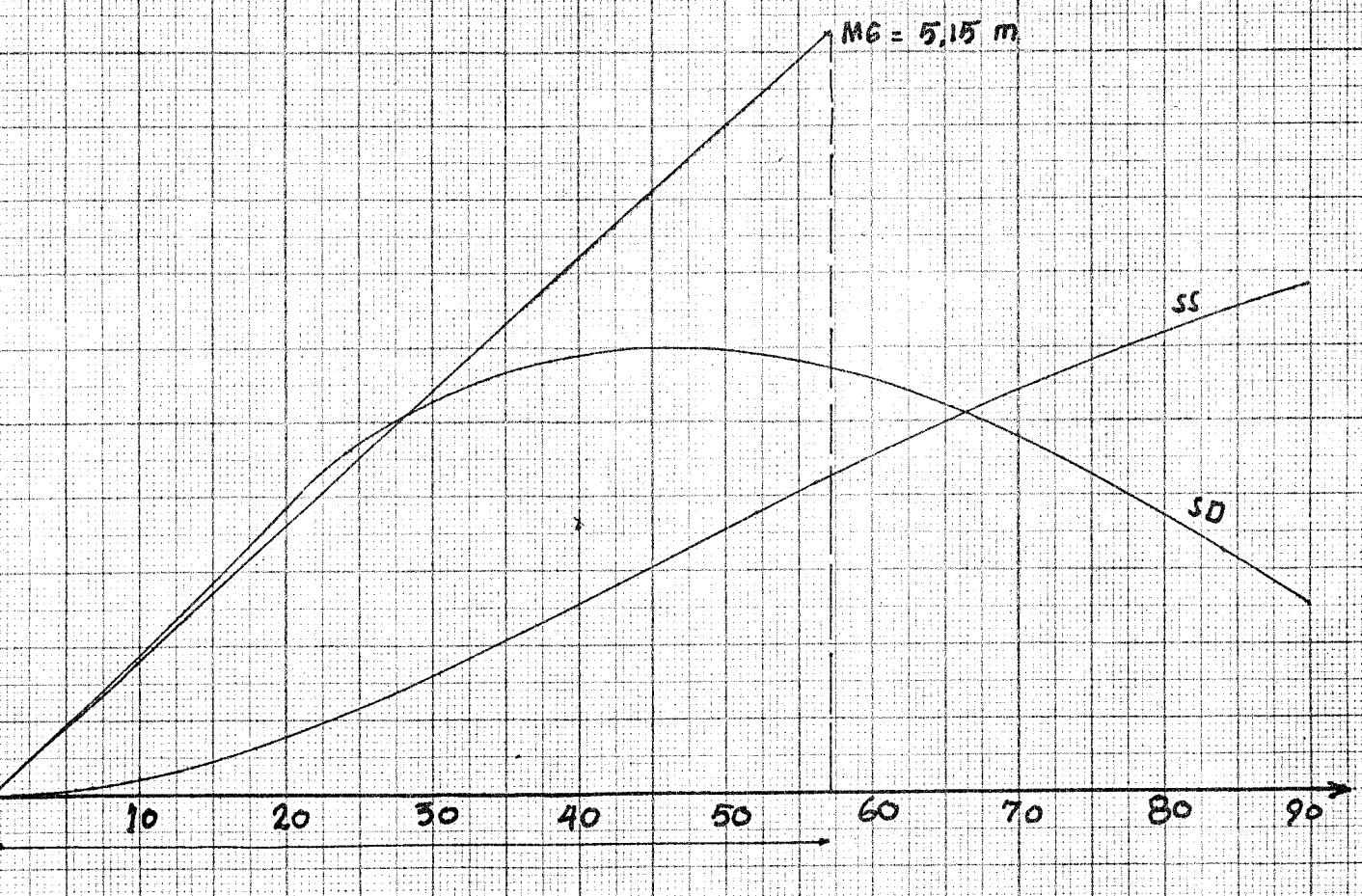


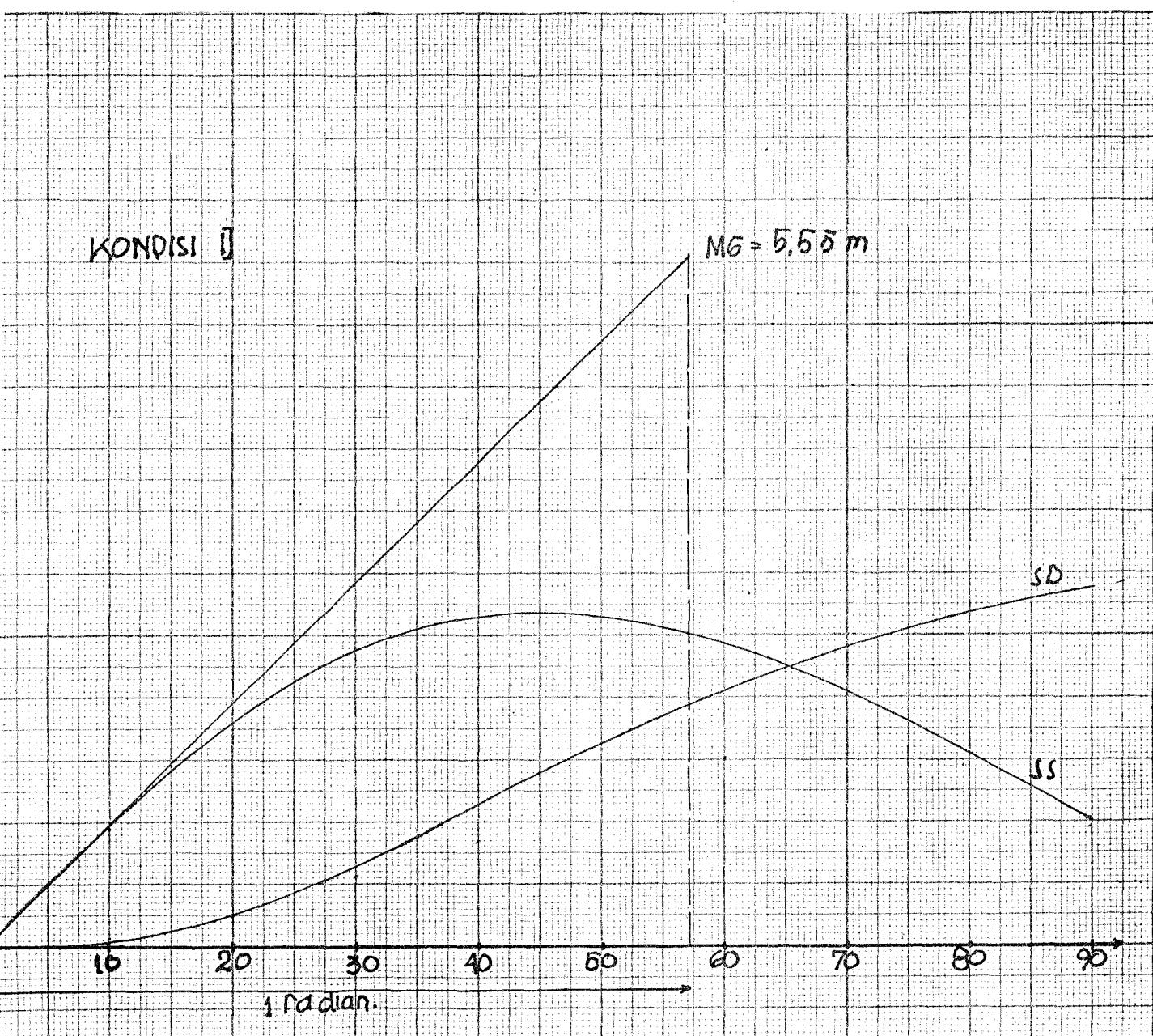


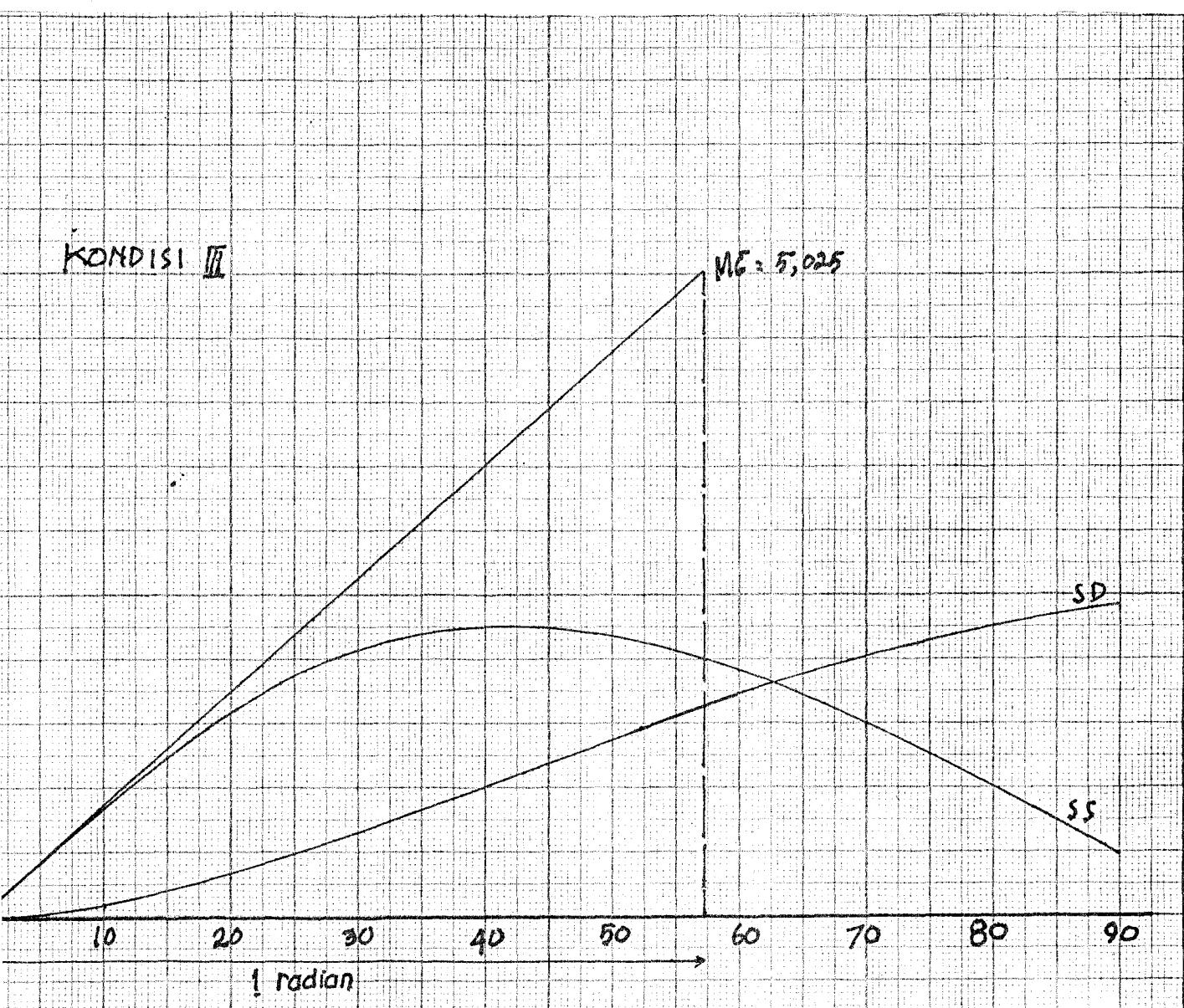


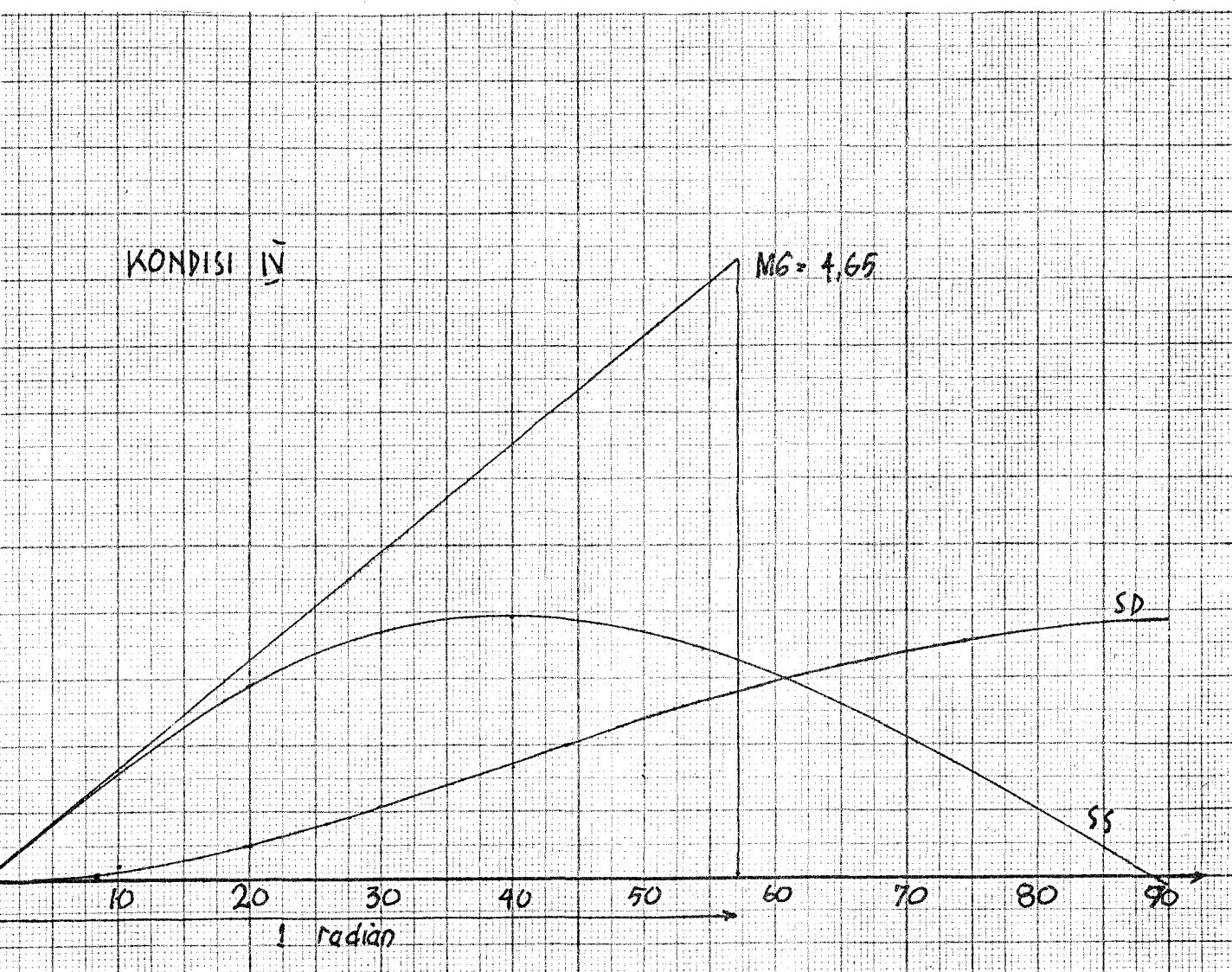
Perhitungan lihat pada lampiran BAB III - D

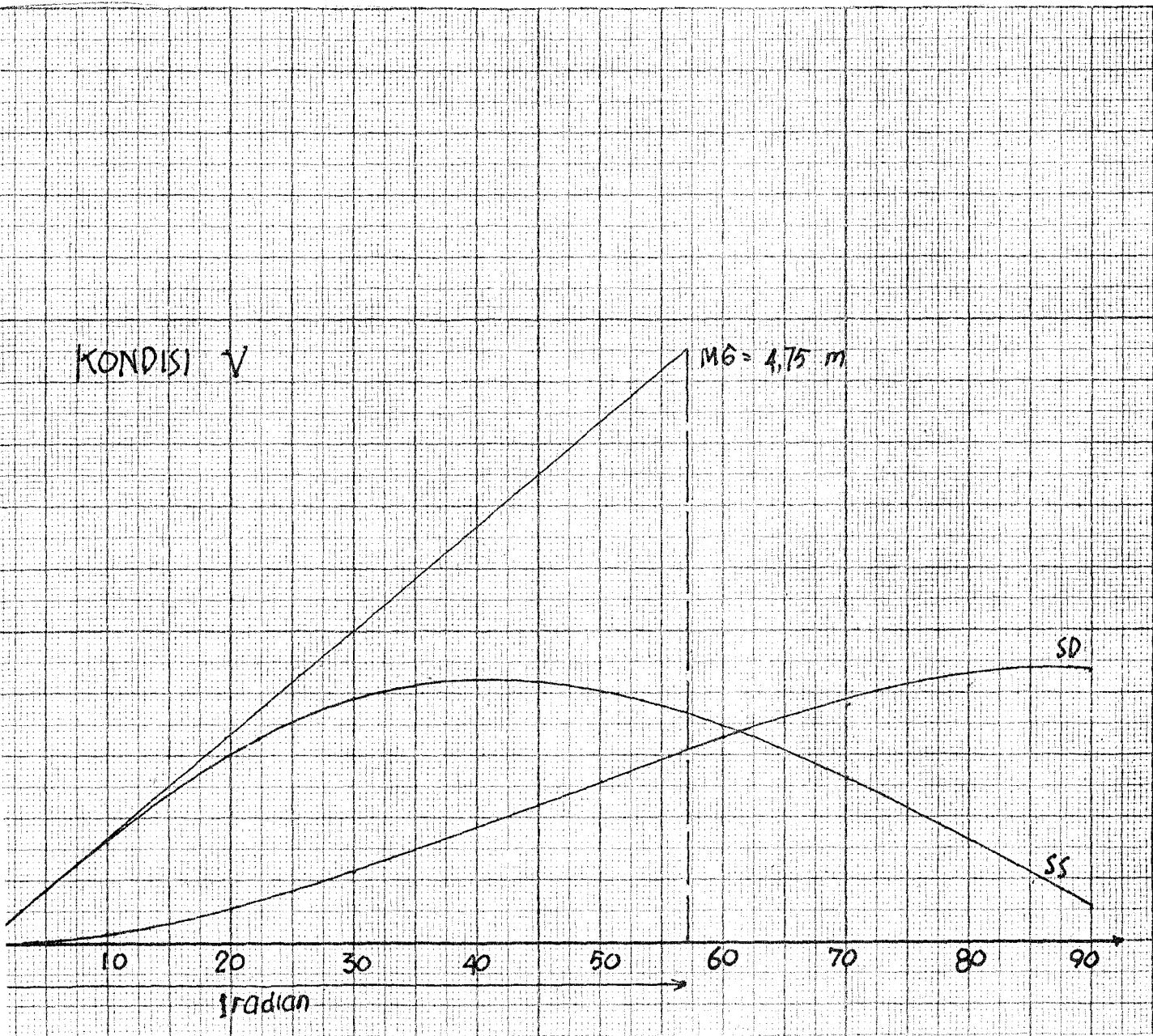
KONDISI I

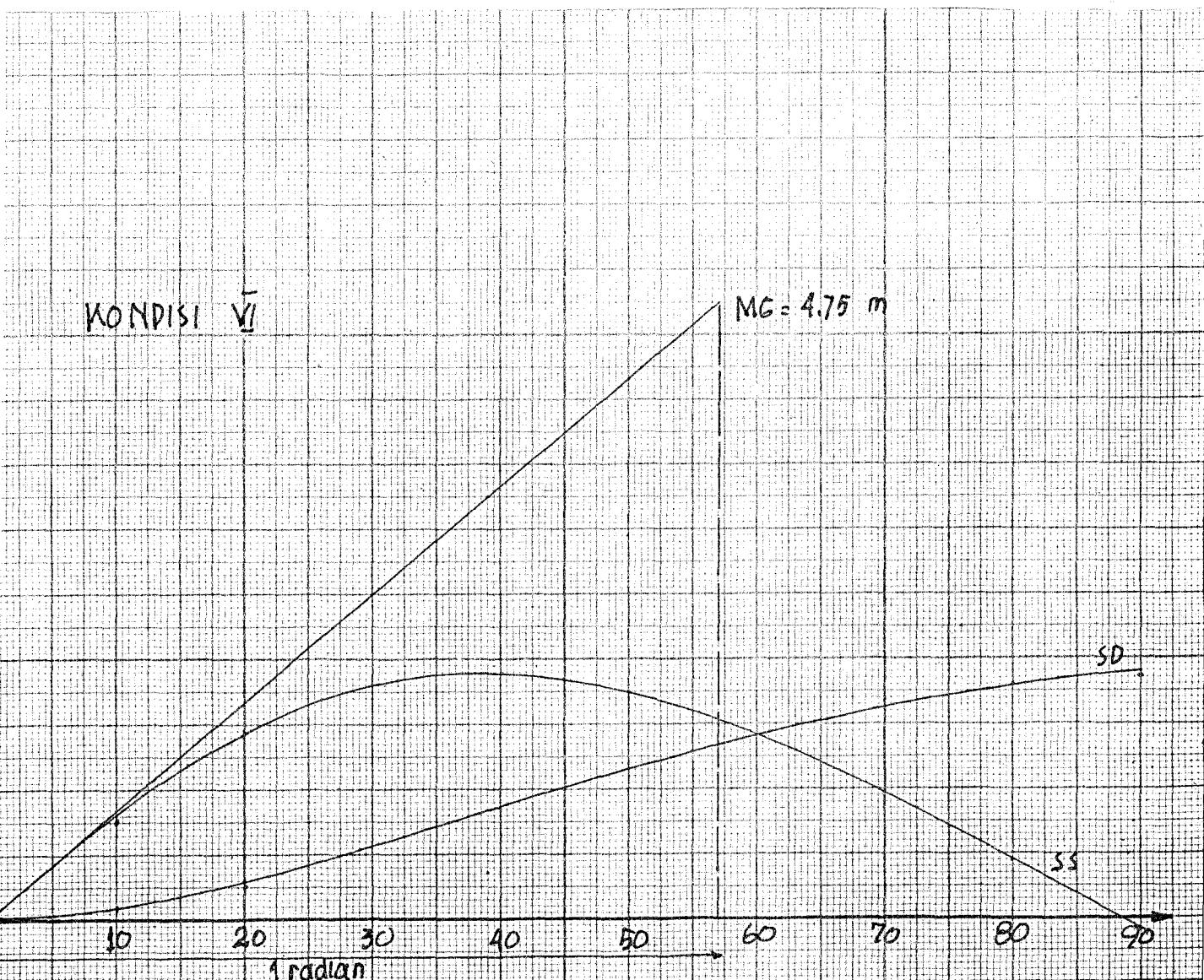


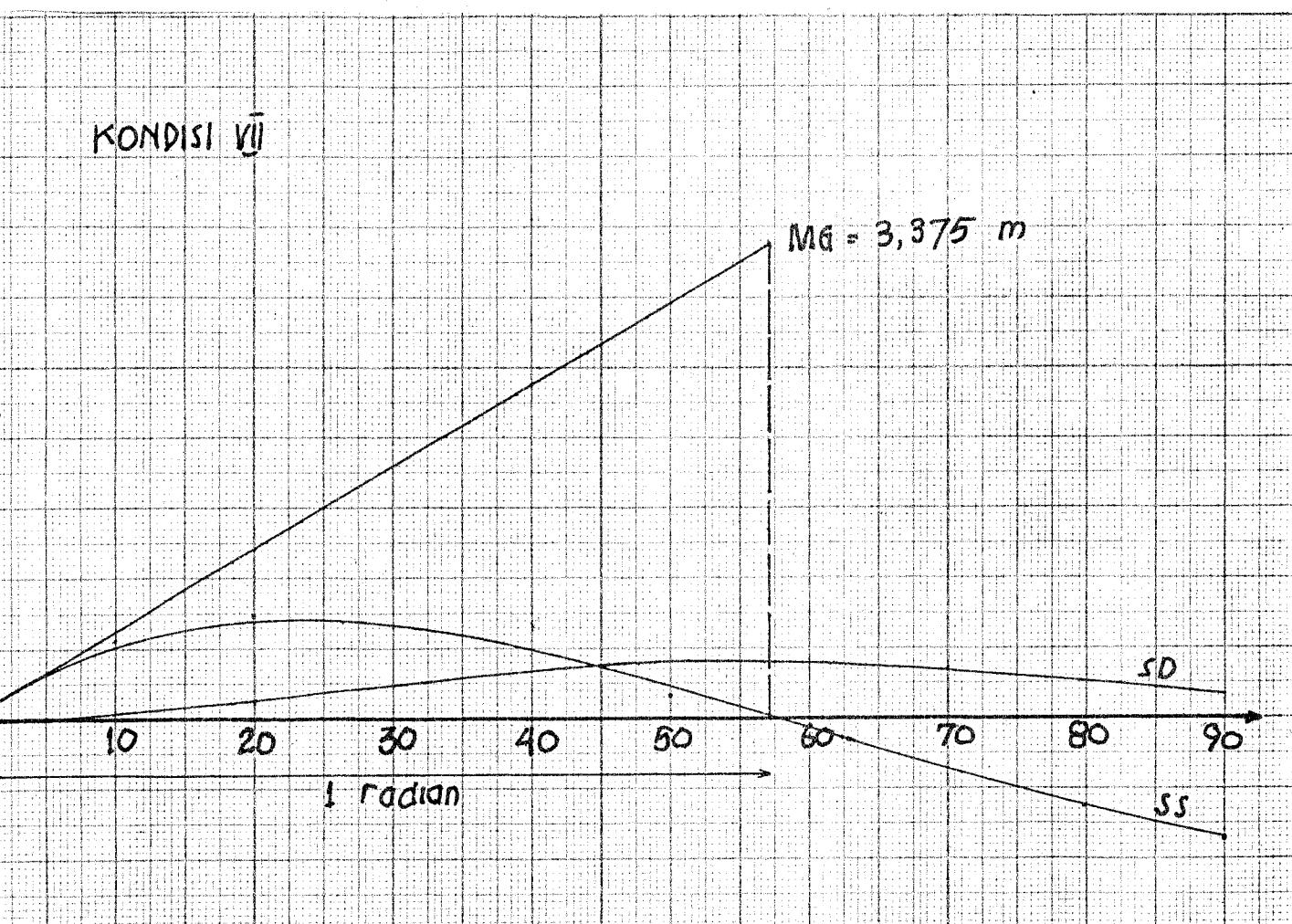












Added Mass untuk Heaving :

$$\begin{aligned} a' &= 1/3 * S * \text{SUM1} \\ &= 214.955 \text{ ton.det}^2/\text{m} \end{aligned}$$

$$144.874 \quad 2$$

PERHITUNGAN :

$$\begin{aligned} \text{Massa kapal} &= \text{displasem} / g \\ &= 147.960 \text{ ton.det}^2/\text{m} \end{aligned}$$

Virtual mass :

$$\begin{aligned} a &= \text{added mass} + \text{massa kapal} \\ &= 362.915 \text{ ton} \end{aligned}$$

Tuning factor :

$$\begin{aligned} R &= W_e / W_z \\ &= 0.986 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} W_z &= (c / a)^2 \\ &= 4.950 \text{ rad/det} \end{aligned}$$

Damping factor :

$$\begin{aligned} k &= v / W_z \\ &= 0.422 \end{aligned}$$

$$v = b/2ac = 1.835$$

PERSAMAAN GERAK UNTUK HEAVING : $az + bz + cz = F_o \cos W_e t$

di mana :

$$\begin{aligned} a &\approx 362.915 \text{ ton} \\ b &\approx 1929.629 \text{ ton/det} \\ c &\approx 6955.763 \text{ ton/det}^2 \\ F_o &\approx 1489.289 \text{ ton} \\ W_e &\approx 1.680 \\ z &\approx za \cos(W_e t - Eps) \\ za &\approx \text{heaving amplitude} \\ za &\approx F_o/c * 1/((1-R^2)^2 + 4k^2R^2)^{0.5} \\ &= 0.170 \text{ m} \\ Eps &\approx Eps_1 + Eps_2 \\ Eps_1 &\approx 0.000 \text{ derajad} \\ Eps_2 &\approx \text{arc.tan}(2kR/(1-R^2)) \\ &\approx 20.983 \text{ derajad} \\ z &\approx dz/dt = -za W_e \sin(W_e t - Eps) \\ z &\approx d^2z/dt^2 = -za W_e^2 \cos(W_e t - Eps) \\ t &\approx \text{waktu} \end{aligned}$$

PERHITUNGAN :

Momen inersia massa kapal = displasemen x (0.25 L)²
767895.110 ton m²

Pitching moment of inertia :

$$I_{yy'} = a + \text{moment inersia massa kapal}$$
$$= 1006194.770 \text{ ton m}^2$$

Tuning factor :

$$R = W_e / W_0$$
$$\approx 1.358$$

$$W_0 = (c/I_{yy'})^{0.5}$$
$$\approx 1.237$$

Damping factor :

$$k = v/W_0$$
$$\approx 0.081$$

$$v = b/2I_{yy'} \approx 0.101$$

PERSAMAAN GERAK UNTUK PITCHING : $I_{yy'}\ddot{\theta} + b\dot{\theta} + c\theta = M_o \sin W_e t$

di mana :

$$I_{yy'} \approx 1006194.770 \text{ ton m}^2$$
$$b \approx 202500.393 \text{ ton m}^2/\text{det}$$
$$c \approx 1540138.244 \text{ ton m}^2/\text{det}^2$$
$$M_o \approx -61126.038 \text{ ton m}^2/\text{det}^2$$
$$W_e \approx 1.001 \text{ rad/det}$$
$$\theta \approx \Theta \sin(W_e t - \epsilon)$$
$$\Theta \approx M_o/c \approx 1/((1-R^2)^2 + 4k^2R^2)^{0.5}$$
$$\approx -0.046 \text{ rad}$$
$$\epsilon \approx \epsilon_1 + \epsilon_2$$
$$\epsilon_1 \approx 90.000 \text{ derajad}$$
$$\epsilon_2 \approx \arctan(2kR/(1-R^2))$$
$$\approx -14.669 \text{ derajad}$$
$$\dot{\theta} \approx d\theta/dt$$
$$d^2\theta/dt^2 \approx -\Theta W_e \cos(W_e t - \epsilon)$$
$$t \approx \text{waktu}$$
$$T \approx 3.742 \text{ det}$$

Virtual mass moment of inertia :

$$\begin{aligned} a &= \\ &= 6908.418 \text{ ton m}^2 \end{aligned}$$

Tuning factor :

$$\begin{aligned} R &= \omega_e / \omega_0 \\ &= 1.053 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \omega_0 &= (c/a)^{0.5} \\ &= 1.595 \text{ rad/det} \end{aligned}$$

Damping factor :

$$\begin{aligned} k &= v / \omega_0 \\ &= 13.313 \end{aligned}$$

$$v = b/2a = 21.241$$

PERSAMAAN GERAK UNTUK ROLLING : $a_0 + b_0 + c_0 = M_0 \cos \omega_e t$

di mana :

$$\begin{aligned} a &= 6908.418 \text{ ton m}^2 \\ b &= 293484.466 \text{ ton m}^2/\text{det} \\ c &= 17585.238 \text{ ton m}^2/\text{det}^2 \\ M_0 &= 0.000 \text{ ton m}^2/\text{det}^2 \\ \omega_e &= 1.680 \text{ rad/det} \\ \theta &= \theta_0 \sin(\omega_e t - \epsilon_{ps2}) \\ \theta &= M_0/c \times 1/((1-R^2)^2 + 4k^2R^2)^{0.5} \\ &= 0.000 \text{ rad} \\ \epsilon_{ps} &= \epsilon_{ps1} + \epsilon_{ps2} \\ \epsilon_{ps1} &= 90.000 \text{ derajad} \\ \epsilon_{ps2} &= \text{arc.tan}(2kR/(1-R^2)) \\ &= -89.778 \text{ derajad} \\ \theta' &= d\theta/dt = \theta_0 \omega_e \cos(\omega_e t - \epsilon_{ps2}) \\ \theta'' &= d^2\theta/dt^2 = -\theta_0 \omega_e^2 \sin(\omega_e t - \epsilon_{ps2}) \\ t &= \text{waktu} \\ T &= 10.774 \text{ detik} \end{aligned}$$

III.3. PERHITUNGAN "ADDED MASS MOMENT OF INERTIA"

$$(kxx''/B)^2 = f[C_b \times C_u + 1.10 \times C_u(1-C_b)(H_e/T-2.20) + H_e^2/B^2]$$

$k_{xx''}$ = jari-jari girasi virtuul pada sumbu x yang melalui titik berat kapal
 C_u = koefision luas upper deck = Luas upper deck/(LxB)
= $822.528/(81 \times 12.3) = 1.010$
 H_e = tinggi efektif bangunan atas = $H+(A/L)$
= $6.40+(129/81) = 10.222$
 A = luas proyeksi samping bangunan atas dan rumah geladak
 f = konstanta yang tergantung dari type kapal
= 0.125 untuk passenger, cargo dan passenger-cargo vessel
= 0.193 untuk tanker
= 0.177 untuk whale catcher
= 0.200 untuk bonito fishing vessel

$$(kxx''/B)^2 = 0.245$$

$$k_{xx''} = 6.833 \text{ m}$$

Added Mass Moment Inertia untuk Rolling :

$$a = \text{Displacement} \times (k_{xx''})^2$$

$$= 6908.418 \text{ ton m dt}^2$$

III.4. PERHITUNGAN "RESTORING MOMENT COEFFICIENT"

$$MG = \text{tinggi metrasentra}$$

$$= 1.285 \text{ m}$$

Restoring Moment Coefficient untuk Rolling :

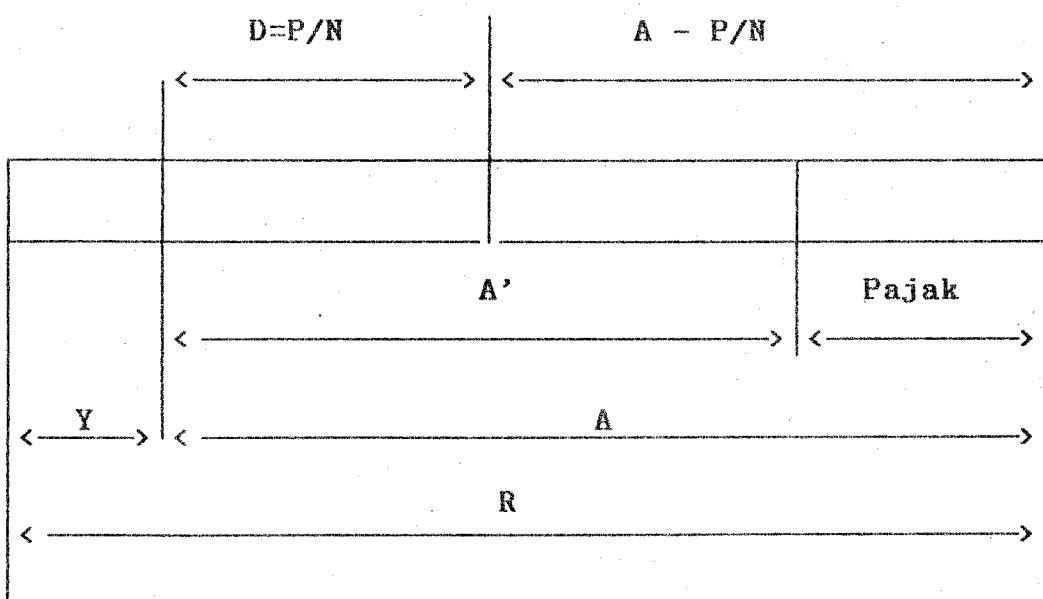
$$c = \rho \times g \times \text{volume displacement} \times MG$$

$$= 17585.238 \text{ ton m}^2/\text{det}^2$$

suatu investasi modal tanpa ada pinjaman. Penyusutan dianggap straight line dengan waktu penyusutan sama dengan umur kapal.

Pada gambar dibawah ini dapat diketahui distribusi penerimaan tahunan (annual revenue) suatu investasi modal.

Pendapatan kena pajak =



Gambar III-1 Distribusi penerimaan tahunan (Annual Revenue).

Penjelasan:

$$R = Y + A$$

$$A' = R - Y - \text{tax}$$

$$\text{tax} = t(A - P/N)$$

$$A' = R - Y - t(A - P/N)$$

$$= Y + A - Y - t(A - P/N)$$

$$= A - t(A - P/N)$$

$$= A(1 - t) + tP/N$$

Kemudian :

$$A'/P = A/P (1 - t) + t/N$$

$$\text{Jika } A'/P = CR' \text{ dan } A/P = CR$$

$$\text{Maka } CR' = CR (1 - t) + t/N$$

Dimana :

R = Penerimaan tiap tahun

Y = Biaya operasi tiap tahun

A = Penerimaan sebelum kena pajak tiap tahun

A' = Penerimaan setelah kena pajak tiap tahun

t = Tarif pajak tiap tahun

T = Biaya investasi permulaan

N = Jangka waktu penyusutan

CR = Capital Recovery Factor sebelum kena pajak

CR' = Capital Recovery Faktor Setelah kena pajak

e. Urutan dan langkah perhitungan metode Average Annual Benefit:

$$AAB = NPV (CR - i - N)$$

$$NPV = DF (A + L_N)$$

$$A = R - Y$$

$$R = Ro - (X + W + Z)$$

$$Y = Yo + v$$

$$W = 0,0005 \times N^2 \times Ro$$

$$X = 0,0005 \times N \times Ro$$

$$Y = 0,0005 \times N \times Yo$$

$$Z = 0,025 N^{1/2} \times Yo$$

$$L_N = 0,85 \times L_{N-1}$$

Dimana:

AAB = keuntungan rata-rata tiap tahun

NPV = nilai saat ini

CR = faktor pengembalian modal

i = tingkat suku bunga

N = umur kapal dalam satu tahun

DF = faktor pengurangan

A = pendapatan sebelum kena pajak

L_N = harga jual pada tahun ke N

R = jumlah penghasilan seluruhnya sebelum adanya penyusutan

Y = beaya operasi tiap tahun

R_0 = perkiraan jumlah penghasilan awal seluruhnya

Y_0 = perkiraan beaya operasi awal

Inferiority (penyusutan)

Yang dimaksud dengan penyusutan adalah segala macam bentuk pengurangan yang dapat mempengaruhi nilai ekonomis suatu barang atau produk. Dalam bidang perkapalan, inferiority adalah merupakan faktor penyusutan yang diambil atau diperhitungkan berdasarkan adanya pengurangan nilai ekonomis dari unit-unit pada kapal lama atau berumur tua dibandingkan unit-unit kapal yang lebih baru.

Konsep mengenai inferiority ini untuk pertama kali dikembangkan oleh Alchian, dimana menurut Alchian ada empat faktor yang dapat menyebabkan adanya penyusutan tersebut.

Adapun formula dari 4 faktor tersebut adalah sbb:

1. Faktor pengurangan karena banyaknya perbaikan-perbaikan untuk merubah kapal-kapal berteknologi usang/lama menjadi kapal-kapal berteknologi modern supaya lebih produktif.

Faktor ini dinyatakan dengan simbol w dan besarnya adalah:

$$w = 0.0005 \cdot N^2 \cdot R_0$$

2. Faktor penyusutan yang disebabkan oleh makin berkurangnya kondisi kapal, sehingga merupakan tambahan beban dalam pelayaran, sehingga akan membuat produktifitas kapal berkurang serta dapat mengurangi daya tarik pemakai atau konsumen. Faktor ini dinyatakan dengan simbol x dan besarnya adalah :

$$x = 0.005 \cdot N \cdot R_0$$

3. Faktor penyusutan yang diakibatkan kondisi kapal, sehingga membuat biaya operasi menjadi bertambah besar, juga sebagai koreksi terhadap adanya pengaruh inflasi. Faktor ini dinyatakan dengan simbol v dan besarnya adalah :

$$v = 0.005 \cdot N \cdot Y_0$$

4. Faktor pengurangan karena banyaknya perbaikan-perbaikan untuk merubah kapal-kapal berteknologi usang/lama menjadi kapal-kapal berteknologi modern, yang mengakibatkan biaya operasi bertambah. Faktor ini dinyatakan dengan simbol z dan besarnya adalah :

$$z = 0.025 \cdot N^{1/2} \cdot Y_0$$

Selain dari empat macam faktor diatas, maka dalam kita memperkirakan umur ekonomis kapal, maka harus dapat

memperkirakan future freight rate atau tingkat pendapatan masa akan datang, sehingga ada faktor pengurangan lagi. Faktor ini dinyatakan dengan simbol v , dimana besarnya adalah :

$$v = w + z$$

Setelah kita dapatkan harga AAB dari tahun ke 0 sampai kurang lebih tahun ke 30 (lihat contoh tabel dibawah), kemudian kita ulangi lagi perhitungan diatas untuk beberapa harga tingkat R_0 (biasanya 10% dibawah dan 10% diatas R_0 sebenarnya).

Dari ketiga tabel hasil perhitungan AAB untuk tiga harga R_0 digambar kurvanya.

Perkiraan umur ekonomis kapal akan terjadi pada titik maksimum dari kurva (harga tangens pada titik tersebut sama dengan nol).

Analisa

Ringkasan data-data dari kapal penumpang yang akan diperhitungkan umur ekonomisnya dengan metode AAB, adalah sebagai berikut:

| NOTASI | KETERANGAN | JUMLAH |
|--------|-----------------------------|----------------------|
| P | Modal investasi | Rp. 43.408.937.300,- |
| Y | Biaya operasi/tahun | Rp. 1.971.598.513,- |
| R | Penghasilan/tahun | Rp. 2.906.150.400,- |
| i | Suku bunga | 24% |
| L | Harga jual kapal tahun 1 | 0,85 P |
| L_N | Harga jual kapal tahun ke N | $(0,85)^N P$ |
| Yo | Y | Rp. 1.971.598.513,- |
| Ro | R | Rp. 2.906.150.400,- |
| Ro1 | $(Ro - 10\% Ro)$ | Rp. 2.615.535.360,- |
| Ro2 | Ro | Rp. 2.906.150.400,- |
| Ro3 | $(Ro + 10\% Ro)$ | Rp. 3.196.765.440,- |

Setelah harga - harga diatas kemudian di masukkan pada tabel berikut ini (terlampir), kemudian hasil kolom AAB di gambar pada grafik yang absisnya tahun operasi (lihat gambar).

BAB V

PENUTUP

5.1. KESIMPULAN

Berdasarkan analisa baik secara teknis maupun ekonomis perencanaan kapal penumpang untuk Padang - Sibolga - Sabang , maka dapat disimpulkan sebagai berikut:

1. Kesimpulan untuk analisa teknis:

- a. Dari beberapa data kapal pembanding, juga dari Tingkat Pendapatan Daerah maka dapat diprediksi jumlah arus penumpang pada ketiga kawasan tersebut.

Digunakan metode Analisa Regresi Linier, untuk mendapatkan Ukuran Utama kapal, yaitu:

$$L = 63,8 \text{ m}$$

$$B = 13,8 \text{ m}$$

$$H = 8,5 \text{ m}$$

$$T = 2,74 \text{ m}$$

Ukuran Utama tersebut diatas sesuai untuk ketiga kawasan tersebut, dikarenakan kapal mempunyai Sarat yang kecil, sehingga dapat merapat dan berlabuh pada dermaga yang mempunyai alur pelayaran agak dangkal.

- b. Stabilitas kapal cukup baik, sehingga kenyamanan dan keselamatan penumpang dapat terjamin
- c. Amplitudo dari heaving dan pitching nya kecil sehingga kenyamanan dari penumpang baik, untuk rolling maka t. kecil sehingga tingkat kenyamanannya juga baik.

Kesimpulan dari Analisa Ekonomis:

a. Dari hasil penganalisaan teknis dan ekonomis, maka dapatlah disimpulkan bahwa kapal penumpang yang direncanakan layak untuk dioperasikan pada kawasan tersebut.

Umur ekonomis kapal penumpang ⁺¹⁴ tahun, jadi masih rugi. Hal ini dikarenakan tarif penumpangnya yang relatif murah sehingga pendapatan dari perusahaan menjadi kecil.

KONDISI VI

-muatan : 50%
 -bahan bakar + provisio : 50%

| Nama bagian berat kapal | Berat (ton) | mid-G (m) | Momen (ton.m) | KG (m) | Momen (ton.m) | I (m^4) | gamma (t/m 3) | I*gamma (ton.m) |
|-------------------------------------|----------------|--------------|------------------|-----------|------------------|----------------|----------------------|--------------------|
| Kapal kosong + mesin + perlengkapan | 1030.170 | -1.59 | -1637.97 | 3.60 | 3703.46 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| ABK dan penumpang | 34.200 | -3.850 | -131.67 | 9.35 | 319.77 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Provision | 0.077 | 0.500 | 0.04 | 9.35 | 0.72 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Lubricating Oil Tank | 0.229 | -24.49 | -5.61 | 0.29 | 0.07 | 0.05 | 0.850 | 0.04 |
| Diesel Oil Tank | 1.017 | -18.47 | -18.79 | 0.29 | 0.30 | 0.70 | 0.850 | 0.59 |
| Fuel Tank | 1.284 | 1.40 | 1.77 | 0.27 | 0.34 | 13.31 | 0.850 | 11.31 |
| Fresh Water Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| After Peak Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Fore Peak Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Balast Tank I | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Balast Tank II | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Laund. Well Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Ruang Muat | 15.000 | 22.60 | 339.00 | 2.75 | 41.25 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| TOTAL | 1081.957 | -1.34 | -1453.23 | 3.76 | 4065.90 | | | 11.94 |

$$L = 63.800 \text{ m} \quad B = 13.8 \text{ m} \quad C_b = 0.59 \quad SARAT = 2.035 \text{ m}$$

| | | | | |
|------------------------------------|---------|---------|-----------|--------------|
| Volume Displacement (V) = | 1085.67 | m^3 | MK = | 8.47 m |
| MTC (dari kurva hidrostatik) = | 2015.00 | ton.m/m | KG = | 3.76 m |
| LCB (dari rencana garis) = | -0.689 | m | MG = | 4.71 m |
| Lengan trim (L T) = mid G - LCB = | -0.754 | m | GG' = | 0.01 m |
| mid-F (dari kurva hidrostatik) = | -1.785 | m | KB = | 1.64 m |
| Perbedaan sarat depan dan belakang | | | | |
| $dT = LT \times Displ / MTC$ = | -0.405 | m = | -40.48 cm | MG' = 4.70 m |
| Jarak AP ~ mid-F (Lb) = | 30.115 | m | | |
| Jarak FP ~ mid-F (Lh) = | 33.685 | m | | |
| Sarat rata-rata (Tr) = | 2.035 | m | BG(a) = | 2.12 m |
| Sarat belakang (Ta) | | | | |
| $'Ta = Tr + (Lb \times dT/LPP)$ = | 2.227 | m | a' = | 2.13 m |
| Sarat depan (Tf) | | m | | |
| $'Tf = Tr + (Lh \times dT/LPP)$ = | 1.822 | m | | |

| I | Q | 10 | 20 | 30 | 40 | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 |
|-----|------------------|-------|-------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| II | $\sin Q$ | 0.17 | 0.34 | 0.50 | 0.64 | 0.77 | 0.87 | 0.94 | 0.98 | 1.00 |
| III | L_c | 1.163 | 2.230 | 2.98 | 3.423 | 3.573 | 3.483 | 3.193 | 2.763 | 2.233 |
| IV | $a'\sin Q$ | 0.97 | 0.73 | 1.07 | 1.37 | 1.63 | 1.85 | 2.01 | 2.10 | 2.13 |
| V | $L=III+IV$ | 0.79 | 1.50 | 1.91 | 2.05 | 1.94 | 1.63 | 1.19 | 0.66 | 0.10 |
| VI | Int. V | 0.79 | 3.09 | 6.50 | 10.46 | 14.45 | 18.03 | 20.85 | 22.70 | 23.46 |
| VII | $dQ/2 \times VI$ | 0.07 | 0.27 | 0.57 | 0.91 | 1.26 | 1.57 | 1.82 | 1.98 | 2.05 |

KONDISI VII (Peluncuran)

-muatan : 0%

-bahan bakar + provision : 0%

| Name bagian berat kapal | Berat (ton) | mid-G (m) | Momen (ton.m) | KG (m) | Momen (ton.m) | I (m^4) | gamma (l/m^3) | $I \cdot \text{gamma}$ (ton.m 2) |
|-------------------------------------|----------------|--------------|------------------|-----------|------------------|------------------|----------------------|---|
| Kapal kosong + mesin + perlengkapan | 1030.170 | -1.59 | -1637.97 | 3.60 | 3703.46 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| AEK dan penumpang | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Provision | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Lubricating Oil Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Diesel Oil Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Fuel Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Fresh Water Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| After Peak Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Fore Peak Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Balaest Tank I | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Balaest Tank II | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Laund. Well Tank | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |
| Ruang Muat | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 |

TOTAL 1030.170 -1.59 -1637.97 3.60 3703.46 0.00

$$L = 63.800 \text{ m} \quad B = 13.8 \text{ m} \quad C_b = 0.59 \quad SARAT = 1.945 \text{ m}$$

| | | | | | |
|--|---------|---------|-----------|-------|--------|
| Volume Displacement (V) = | 1005.04 | m^3 | MK = | 6.98 | m |
| MTC (dari kurva hidrostatik) = | 2016.00 | ton.m/m | KG = | 3.60 | m |
| LCB (dari rencana garis) = | -0.589 | m | MG = | 3.98 | m |
| Lengak trim (LT) = mid G - LCB = | -1.001 | m | GG' = | 0.00 | m |
| mid-F (dari kurva hidrostatik) = | -1.785 | m | KB = | 1.64 | m |
| Perbedaan sarat depan dan belakeng | | | | | |
| $dT = LT \times \text{Displ}/\text{MTC}$ = | -0.512 | m = | -51.18 cm | MG' = | 3.38 m |
| Jarak AP ~ mid-F (Lb) = | 30.115 | m | | | |
| Jarak FP ~ mid-F (Lh) = | 33.685 | m | | | |
| Sarat rata-rata (Tr) = | 1.945 | m | BG(a) = | 1.96 | m |
| Sarat belakang (Ta) | | | | | |
| 'Ta = Tr + (Lb x dT/LPP) = | 2.186 | m | a' = | 1.96 | m |
| Sarat depan (Tf) | | | | | |
| 'Tf = Tr + (Lh x dT /LPP) = | 1.674 | m | | | |

| I | Q | 10 | 20 | 30 | 40 | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 |
|-----|--------------------|-------|-------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| II | $\sin Q$ | 0.17 | 0.34 | 0.50 | 0.64 | 0.77 | 0.87 | 0.94 | 0.98 | 1.00 |
| III | L_c | 0.870 | 1.390 | 1.61 | 1.690 | 1.650 | 1.570 | 1.470 | 1.310 | 1.100 |
| IV | $a' \sin Q$ | 0.34 | 0.67 | 0.98 | 1.26 | 1.50 | 1.70 | 1.84 | 1.93 | 1.98 |
| V | $L = III \cdot IV$ | 0.53 | 0.72 | 0.63 | 0.43 | 0.15 | -0.13 | -0.37 | -0.62 | -0.86 |
| VI | Int. V | 0.53 | 1.78 | 3.13 | 4.19 | 4.77 | 4.79 | 4.29 | 3.30 | 1.82 |
| VII | $dQ/2 \times VI$ | 0.06 | 0.16 | 0.27 | 0.37 | 0.42 | 0.42 | 0.37 | 0.29 | 0.16 |

DATA KAPAL

TYPE : PASSENGER SHIP
 PANJANG (L_{pp}) : 63.800 m
 LEBAR (B) : 13.800 m
 TINGGI (H) : 8.200 m
 SARAT (T) : 2.740 m
 KOEF BLOK (Cb) : 0.587
 KOEF MIDSHIP (Cm) : 0.977
 KECEPATAN (V_s) : 14.000 knot = 7.078 m/det
 LCG : ~0.588 m dibik midship

DATA PERHITUNGAN

GRAVITASI : 9.810 m/det²
 BJ AIR LAUT (RH₀) : 1.025 ton/m³
 L_w ≈ L_{pp} : 63.800 m
 H_w : 1.940 m
 zeta_{ara} ≈ h_w/2 : 0.970 m
 u : 180.000 derajat
 H_w ≈ (2*pi*g/L_w)^{0.5} : 0.98291 rad/det
 W_e ≈ H_w*(H_w²*V_s*cos(u)/g) : 1.87998 r

~~~~~  
**I. HEAVING**  
~~~~~

I.1. PERHITUNGAN "ADDED MASS" HEAVING

| STATION | Bn | Tn | Sn | (Wg^2*Bn/2g) | Bn/Tn | Bn*Tn |
|---------|----------|---------|--------|--------------|-------|--------|
| | [m] | [m] | [m^2] | | | |
| | (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) |
| AP | 4.600 : | 0.740 : | 1.550 | 0.66168 | 6.216 | 3.404 |
| 1 | 8.000 : | 2.740 : | 5.780 | 1.15075 | 2.920 | 21.920 |
| 2 | 10.200 : | 2.740 : | 10.600 | 1.46721 | 3.723 | 27.948 |
| 3 | 12.000 : | 2.740 : | 15.500 | 1.72613 | 4.380 | 32.890 |
| 4 | 13.200 : | 2.740 : | 22.600 | 1.89875 | 4.818 | 36.168 |
| 5 | 13.800 : | 2.740 : | 27.100 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 6 | 13.800 : | 2.740 : | 31.200 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 7 | 13.800 : | 2.740 : | 34.200 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 8 | 13.800 : | 2.740 : | 36.800 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 9 | 13.800 : | 2.740 : | 36.800 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 10 | 13.800 : | 2.740 : | 36.800 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 11 | 13.800 : | 2.740 : | 36.800 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 12 | 13.800 : | 2.740 : | 36.800 | 1.98505 | 5.036 | 37.812 |
| 13 | 12.800 : | 2.740 : | 33.180 | 1.84121 | 4.672 | 35.072 |
| 14 | 10.600 : | 2.740 : | 27.200 | 1.52475 | 3.869 | 29.044 |
| 15 | 9.700 : | 2.740 : | 21.850 | 1.28145 | 3.175 | 23.838 |
| 16 | 6.700 : | 2.740 : | 16.430 | 0.96376 | 2.445 | 18.358 |
| 17 | 4.800 : | 2.740 : | 11.250 | 0.69045 | 1.752 | 13.152 |
| 18 | 3.200 : | 2.740 : | 6.300 | 0.46030 | 1.168 | 8.768 |
| 19 | 1.900 : | 2.740 : | 2.200 | 0.27330 | 0.693 | 5.206 |
| FP | 0.000 : | 0.000 : | 0.000 | 0.00000 | 0.000 | 0.000 |

KETERANGAN TABEL I.1.

| Kolom | Keterangan |
|-------|----------------------------------|
| (2) | Lebar station |
| (3) | Sarat station |
| (4) | Luas stasion |
| (5) | Koefisien luas penampang |
| (6) | Beta-n = Sn/(Bn*Tn) |
| (7) | Sectional Added Mass Coefficient |
| | an= C*Bn^2*Rhox*Phi/8 |

| BETA-n | C | Bn^2 | Rho*Phi | an | Fakt | Product |
|--------|-------|---------|---------|-------|------|-----------|
| | | Bn^2/8 | | | Sim | |
| | | [m^2] | | | | (12)*(13) |
| (8) | (9) | (10) | (11) | (12) | (13) | (14) |
| 0.455 | 0.000 | 21.160 | 8.52 | 0.00 | 1 | 0.00 |
| 0.264 | 0.000 | 64.000 | 25.76 | 0.00 | 4 | 0.00 |
| 0.379 | 0.000 | 104.040 | 41.88 | 0.00 | 2 | 0.00 |
| 0.471 | 0.000 | 144.000 | 57.96 | 0.00 | 4 | 0.00 |
| 0.625 | 0.717 | 174.240 | 70.13 | 50.29 | 2 | 100.57 |
| 0.717 | 0.728 | 190.440 | 76.66 | 55.81 | 4 | 223.22 |
| 0.825 | 0.730 | 190.440 | 76.66 | 55.96 | 2 | 111.92 |
| 0.904 | 0.730 | 190.440 | 76.66 | 55.96 | 4 | 223.83 |
| 0.975 | 0.828 | 190.440 | 76.66 | 63.47 | 2 | 126.94 |
| 0.973 | 0.828 | 190.440 | 76.66 | 63.47 | 4 | 253.89 |
| 0.973 | 0.828 | 190.440 | 76.66 | 63.47 | 2 | 126.94 |
| 0.973 | 0.828 | 190.440 | 76.66 | 63.47 | 4 | 253.89 |
| 0.973 | 0.828 | 190.440 | 76.66 | 63.47 | 2 | 126.94 |
| 0.946 | 0.782 | 163.840 | 65.95 | 51.57 | 4 | 208.29 |
| 0.937 | 0.799 | 112.360 | 45.23 | 36.14 | 2 | 72.27 |
| 0.917 | 0.783 | 75.690 | 30.47 | 23.86 | 4 | 95.42 |
| 0.895 | 0.733 | 44.890 | 18.07 | 13.24 | 2 | 28.49 |
| 0.855 | 0.672 | 23.040 | 9.27 | 6.23 | 4 | 24.93 |
| 0.719 | 0.491 | 10.240 | 4.12 | 2.02 | 2 | 4.05 |
| 0.429 | 0.000 | 3.610 | 1.45 | 0.00 | 4 | 0.00 |
| 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 1 | 0.00 |

SUM1 = 1977.576

I.2. PERHITUNGAN "DAMPING COEFFICIENT" PADA HEAVING

| STATION | Bn/Tn | $W_e^2 \times Bn/2g$ | Beta_m | R | R^2 | bn | Faktor Simpson | Product |
|---------|-------|----------------------|--------|-------|-------|--------|----------------|-----------------|
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) | (7) | (8) | (9) = (7) * (8) |
| RP | 6.216 | 0.66168 | 0.455 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 1 | 0.000 |
| 1 | 2.920 | 1.15079 | 0.264 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 4 | 0.000 |
| 2 | 3.723 | 1.46721 | 0.379 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 4 | 0.000 |
| 3 | 4.320 | 1.72613 | 0.471 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 4 | 0.000 |
| 4 | 4.818 | 1.89879 | 0.625 | 1.772 | 3.140 | 65.328 | 2 | 130.657 |
| 5 | 5.036 | 1.98505 | 0.717 | 1.621 | 2.628 | 54.669 | 2 | 218.676 |
| 6 | 5.036 | 1.98505 | 0.825 | 1.456 | 2.120 | 44.106 | 2 | 88.212 |
| 7 | 5.036 | 1.98505 | 0.904 | 1.289 | 1.662 | 34.568 | 2 | 138.274 |
| 8 | 5.036 | 1.98505 | 0.975 | 1.189 | 1.414 | 29.419 | 2 | 58.826 |
| 9 | 5.036 | 1.98505 | 0.973 | 1.189 | 1.414 | 29.419 | 2 | 117.652 |
| 10 | 5.036 | 1.98505 | 0.973 | 1.189 | 1.414 | 29.419 | 2 | 58.826 |
| 11 | 5.036 | 1.98505 | 0.973 | 1.189 | 1.414 | 29.419 | 2 | 117.652 |
| 12 | 5.036 | 1.98505 | 0.973 | 1.189 | 1.414 | 29.419 | 2 | 58.826 |
| 13 | 4.672 | 1.84121 | 0.946 | 1.146 | 1.319 | 27.324 | 2 | 109.296 |
| 14 | 3.869 | 1.52475 | 0.937 | 0.993 | 0.986 | 20.515 | 2 | 41.030 |
| 15 | 3.175 | 1.25145 | 0.917 | 0.840 | 0.708 | 14.680 | 2 | 58.721 |
| 16 | 2.445 | 0.96376 | 0.895 | 0.607 | 0.968 | 7.666 | 2 | 15.331 |
| 17 | 1.782 | 0.69045 | 0.855 | 0.589 | 0.347 | 7.219 | 2 | 28.871 |
| 18 | 1.168 | 0.46030 | 0.719 | 0.480 | 0.230 | 4.794 | 2 | 9.587 |
| 19 | 0.693 | 0.27330 | 0.423 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 2 | 0.000 |
| PP | 0.000 | 0.00000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 1 | 0.000 |
| | | | | | | SUM2 | = | 1250.435 |

KETERANGAN TABEL I.2.

Kolom Keterangan

- (2) Beam Draft Ratio
 (4) Sectional Ratio Coefficient
 $Beta_m = S_n / (T_n \times B_n)$
 (5) Amplitudo Rasio untuk bentuk 2-D
 (Sesuai gambar 4.6)
 (7) Sectional Damping Coefficient
 $b_n = (\rho \times g^2 \times R^2) / W_e^2$

Damping Force Coefficient untuk Heaving :

$$b = 1/8 \times S \times \text{SUM2}$$

$$\approx 1829.629 \text{ ton/det}$$

I.3. PENGHITUNGAN "RESTORING FORCE COEFFICIENT" PADA HEMPHING

| STATION | E_n | C_n | Faktor | Product |
|---------|--------|---------|---------|---------------|
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) = (3)*(4) |
| RP | 4.600 | 46.254 | | 46.254 |
| 1 | 8.000 | 80.442 | 1 | 80.442 |
| 2 | 10.200 | 102.564 | 205.127 | 205.127 |
| 3 | 12.000 | 120.663 | 482.552 | 482.552 |
| 4 | 13.200 | 132.729 | 265.459 | 265.459 |
| 5 | 13.800 | 138.762 | 555.050 | 555.050 |
| 6 | 13.800 | 138.762 | 277.525 | 277.525 |
| 7 | 13.800 | 138.762 | 555.050 | 555.050 |
| 8 | 13.800 | 138.762 | 277.525 | 277.525 |
| 9 | 13.800 | 138.762 | 555.050 | 555.050 |
| 10 | 13.800 | 138.762 | 277.525 | 277.525 |
| 11 | 13.800 | 138.762 | 555.050 | 555.050 |
| 12 | 13.800 | 138.762 | 277.525 | 277.525 |
| 13 | 12.800 | 128.707 | 514.929 | 514.929 |
| 14 | 10.600 | 106.586 | 213.171 | 213.171 |
| 15 | 8.700 | 87.481 | 349.929 | 349.929 |
| 16 | 6.700 | 67.370 | 194.740 | 194.740 |
| 17 | 4.800 | 48.265 | 163.061 | 163.061 |
| 18 | 9.400 | 94.519 | 129.039 | 129.039 |
| 19 | 5.000 | 50.276 | 201.105 | 201.105 |
| PP | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| SUM | | | | = 6497.426 |

KETELEKSIEN TABEL I.3.

Kolom Keterangan

(3) $C_n = r_m \times g \times E_n$

Restoring Force Coefficient untuk Heaving :
 $C = 1/r_m \times S \times \text{SUMS}$
 $\approx 6855.763 \text{ ton/det}^2$

II. A. PERHITUNGNY "EXCITING FORCE" PADA HERVING

TUGAS AKHIR (TP 1703)

LAMPIRAN BAB III - E 6

KETTERHAGEN TREEL I. 4.

Keleti Keterjudaan

(2) Setengah lebar station (Br/2)
 (3) Jarak stasiun dari LCG
 (4) Jumlah gelombang efektif
 $k' = k_x \cos(\alpha)$

FO = (2 * SUM4 * 5) / (3 * 0.173)

Amplitudo total dari gasing kesatasi untuk Hawking :
 $F_0 = \rho \omega^2 g \times \text{catatan} \pi B \times f_0$
 1400, 2000

~~~~~  
**II. PITCHING**  
~~~~~

II.1. PERHITUNGAN "ADDED MASS MOMENT OF INERTIA" PADA PITCHING

| STATION | zeta [m] | an | an*zeta^2 | Faktor Simpson | Product |
|---------|-------------|-------|-----------|-------------------|-----------------------|
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) (4)*(5) (6) |
| AP | 31.312 | 0.00 | 0.00 | 1.00 | 0.00 |
| 1 | 28.122 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 |
| N | 24.932 | 0.00 | 0.00 | 2.00 | 0.00 |
| 3 | 21.742 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 |
| 4 | 18.552 | 50.29 | 17307.42 | 2.00 | 34614.89 |
| 5 | 15.362 | 55.81 | 13169.49 | 4.00 | 52677.94 |
| 6 | 12.172 | 55.96 | 8290.65 | 2.00 | 16581.30 |
| 7 | 8.982 | 55.96 | 4514.51 | 4.00 | 18058.08 |
| 8 | 5.792 | 63.47 | 2129.26 | 2.00 | 4258.59 |
| 9 | 2.602 | 63.47 | 429.72 | 4.00 | 1718.89 |
| 10 | -0.589 | 63.47 | 21.94 | 2.00 | 43.89 |
| 11 | -3.779 | 63.47 | 905.93 | 4.00 | 3623.73 |
| 12 | -6.969 | 63.47 | 3081.69 | 2.00 | 6163.37 |
| 13 | -10.159 | 51.57 | 5321.41 | 4.00 | 21288.68 |
| 14 | -13.349 | 36.14 | 6438.35 | 2.00 | 12876.70 |
| 15 | -16.539 | 23.86 | 6524.54 | 4.00 | 26098.17 |
| 16 | -19.729 | 13.24 | 5154.70 | 2.00 | 10309.40 |
| 17 | -22.919 | 6.23 | 3273.32 | 4.00 | 13093.29 |
| 18 | -26.109 | 2.02 | 1379.47 | 2.00 | 2758.94 |
| 19 | -29.298 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 |
| FP | -32.488 | 0.00 | 0.00 | 1.00 | 0.00 |

SUM1 = 224162.690

KETERANGAN TABEL II.1.

Kolom Keterangan

- (2) Jarak station dari LCG
 (3) Koefisien added mass penampang
 $\text{an} = C \times (\text{Bn}^2 \times \text{Rh} \times \Phi / 8)$

Added Mass Moment of Inertia untuk Pitching :

$$\begin{aligned} s &= 1/3 * S * \text{SUM1} \\ s &= 238359.66028 \text{ ton.m}^2 \end{aligned}$$

II.2. PERCETAKAN "DAMPING COEFFICIENT" PADA PITCHING

| STATION | zeta [m] | bn | bn*zeta^2 | Faktor Simpson | Product | |
|---------|-------------|-------|-----------|-------------------|----------|------------|
| | | | | | (4) | (5) |
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) | |
| AP | 31.912 | 0.00 | 0.00 | 1.00 | 0.00 | |
| 1 | 28.122 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 | |
| 2 | 24.932 | 0.00 | 0.00 | 2.00 | 0.00 | |
| 3 | 21.742 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 | |
| 4 | 18.552 | 65.33 | 22484.49 | 2.00 | 44968.99 | |
| 5 | 15.362 | 54.67 | 12901.37 | 4.00 | 51605.47 | |
| 6 | 12.172 | 44.11 | 5534.63 | 2.00 | 13069.25 | |
| 7 | 8.982 | 34.57 | 2788.86 | 4.00 | 11155.42 | |
| 8 | 5.792 | 29.41 | 986.72 | 2.00 | 1973.44 | |
| 9 | 2.602 | 29.41 | 199.14 | 4.00 | 796.55 | |
| 10 | -0.588 | 29.41 | 10.17 | 2.00 | 20.34 | |
| 11 | -3.778 | 29.41 | 419.82 | 4.00 | 1679.27 | |
| 12 | -6.968 | 29.41 | 1428.09 | 2.00 | 2856.17 | |
| 13 | -10.158 | 27.32 | 2819.42 | 4.00 | 11277.68 | |
| 14 | -13.348 | 20.52 | 3655.15 | 2.00 | 7310.30 | |
| 15 | -16.538 | 14.68 | 4015.12 | 4.00 | 16060.49 | |
| 16 | -19.728 | 7.67 | 2983.44 | 2.00 | 5966.89 | |
| 17 | -22.918 | 7.22 | 3791.04 | 4.00 | 15164.15 | |
| 18 | -26.108 | 4.79 | 9267.41 | 2.00 | 6534.82 | |
| 19 | -29.298 | 0.00 | 0.00 | 4.00 | 0.00 | |
| FP | -32.488 | 0.00 | 0.00 | 1.00 | 0.00 | |
| | | | | SUM2 | = | 190439.241 |

KETERANGAN TABEL II.2.

Kolom Keterangan

(2) Jarak station dari LCG
 (3) Koefisien Damping penampang
 $b_n = M^2 * \rho * g^2 / W^3$

Koefisien damping untuk Pitching :
 $b = 1/3 * S * \text{SUM2}$
 $= 202500.9928 \text{ ton.m}^2/\text{det.rad}$

II.3. PERHITUNGAN "RESTORING MOMENT COEFFICIENT" PROA PITCHING

| STATION : | Bn | Cn | ζ_{ta} | Cn _{zeta} | Faktor Simpson : | Product |
|-----------|--------|--------|--------------|--------------------|------------------|---------------|
| (1) | [m] | | [m] | | (5) | (5) * (6) |
| (2) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) | (7) |
| PP | 4.600 | 46,25 | 31,312 | 45349,48 | 1,00 | 45349,481 |
| 1 | 8.000 | 80,44 | 29,122 | 63617,31 | 4,00 | 254469,220 |
| 2 | 10.200 | 102,56 | 24,932 | 63753,98 | 2,00 | 127507,954 |
| 3 | 12.000 | 120,66 | 21,742 | 57039,16 | 4,00 | 228156,630 |
| 4 | 13.200 | 132,78 | 18,552 | 45682,33 | 2,00 | 91364,666 |
| 5 | 13.800 | 138,76 | 15,362 | 32746,70 | 4,00 | 130986,782 |
| 6 | 13.800 | 138,76 | 12,172 | 20558,71 | 2,00 | 41117,419 |
| 7 | 13.800 | 138,76 | 9,982 | 11194,84 | 4,00 | 44779,378 |
| 8 | 13.800 | 138,76 | 5,792 | 4655,10 | 2,00 | 9310,201 |
| 9 | 13.800 | 138,76 | 2,602 | 939,48 | 4,00 | 3757,911 |
| 10 | 13.800 | 138,76 | -0,588 | 47,98 | 2,00 | 95,953 |
| 11 | 13.800 | 138,76 | -3,778 | 1980,60 | 4,00 | 7922,383 |
| 12 | 13.800 | 138,76 | -6,968 | 6737,34 | 2,00 | 13474,673 |
| 13 | 12.800 | 128,71 | -10,158 | 13280,65 | 4,00 | 53122,591 |
| 14 | 10.600 | 106,59 | -13,348 | 18990,27 | 2,00 | 37960,540 |
| 15 | 8.700 | 87,48 | -16,538 | 23926,44 | 4,00 | 95705,763 |
| 16 | 6.700 | 67,37 | -19,728 | 26220,07 | 2,00 | 52440,134 |
| 17 | 4.800 | 48,27 | -22,918 | 25350,56 | 4,00 | 101402,236 |
| 18 | 3.200 | 32,18 | -26,108 | 21932,60 | 2,00 | 43865,194 |
| 19 | 1.900 | 19,10 | -29,298 | 16399,19 | 4,00 | 65596,764 |
| PP | 0,000 | 0,00 | -32,488 | 0,00 | 1,00 | 0,000 |
| | | | | | SUM3 | = 1448405,872 |

KETERANGAN TABLE II.3.

Kolom

Keterangan

(2) Lebar stasiun

(3) $Cn = \rho \times g \times Bn$

(4) Jarak stasiun dari LC6

Koefisien restoring moment untuk Pitching :
 $c = 1/3 * S * SUM3$
 1540138,243 ton.m^2/det^2.rad

II.4. PERHITUNGAN "AMPLITUDE OF THE EXCITING MOMENT" PADA PITCHING

| STATION | Y [m] | zeta [m] | k*zetax cos(u) | sin((k*zetax : Y*zeta)*(5)) cos(u)) | Faktor Simpson | Product (6)*(7) | |
|---------|----------|-------------|-------------------|--|-------------------|--------------------|----------|
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) | (7) | (8) |
| RP | 2.300 | 31.312 | -9.084 | -0.058 | -4.168 | 1.00 | -4.168 |
| 1 | 4.000 | 28.122 | -2.770 | -0.364 | -40.894 | 4.00 | -163.576 |
| 2 | 5.100 | 24.932 | -2.455 | -0.634 | -80.567 | 2.00 | -161.134 |
| 3 | 6.000 | 21.742 | -2.141 | -0.842 | -109.799 | 4.00 | -439.196 |
| 4 | 6.600 | 18.552 | -1.827 | -0.967 | -118.445 | 2.00 | -236.890 |
| 5 | 6.900 | 15.362 | -1.513 | -0.998 | -105.820 | 4.00 | -423.281 |
| 6 | 6.900 | 12.172 | -1.199 | -0.932 | -78.240 | 2.00 | -156.480 |
| 7 | 6.900 | 8.982 | -0.885 | -0.774 | -47.947 | 4.00 | -191.788 |
| 8 | 6.900 | 5.792 | -0.570 | -0.540 | -21.580 | 2.00 | -43.160 |
| 9 | 6.900 | 2.602 | -0.256 | -0.253 | -4.551 | 4.00 | -18.202 |
| 10 | 6.900 | -0.589 | 0.058 | 0.058 | -0.235 | 2.00 | -0.470 |
| 11 | 6.900 | -3.779 | 0.372 | 0.364 | -9.477 | 4.00 | -37.908 |
| 12 | 6.900 | -6.969 | 0.686 | 0.634 | -30.464 | 2.00 | -60.928 |
| 13 | 6.400 | -10.159 | 1.000 | 0.842 | -54.719 | 4.00 | -218.874 |
| 14 | 5.300 | -13.349 | 1.315 | 0.967 | -68.434 | 2.00 | -136.869 |
| 15 | 4.350 | -16.539 | 1.629 | 0.998 | -71.820 | 4.00 | -287.279 |
| 16 | 3.350 | -19.729 | 1.943 | 0.932 | -61.567 | 2.00 | -123.134 |
| 17 | 2.400 | -22.919 | 2.257 | 0.774 | -42.553 | 4.00 | -170.211 |
| 18 | 1.600 | -26.109 | 2.571 | 0.540 | -22.856 | 2.00 | -45.113 |
| 19 | 0.950 | -29.299 | 2.885 | 0.253 | -7.054 | 4.00 | -28.218 |
| PP | 0.000 | -32.489 | 3.200 | -0.058 | 0.000 | 1.00 | 0.000 |
| | | | | SUMA | ~-2946.878 | | |

KETERANGAN TABEL II.4.

Kolom Keterangan

- (2) Setengah lebar station (Bn/2)
 (3) Jarak station dari LCG
 (4) Jumlah gelombang efektif
 $k' = kx \cos(u)$
 $k = 2 * \Phi / Lu$

Nondimensional exciting moment untuk Pitching :

$$f_0 = 4 * S * \text{SUMA} / (3 * B * L^2)$$

$$= -0.229$$

Amplitude of moment :

$$M_0 = 0.5 * \rho * g * zeta_r * B * L^2 * f_0$$

$$= -61126.039$$

III. ROLLINGIII.1. PERHITUNGAN "TOTAL DAMPING MOMENT COEFFICIENT" PADA ROLLING

| STATION | Bn | $Bn^2 / 4$ | Sn | Beta-n | do | Ro | Ro^2 |
|---------|--------|------------|-------|--------|-------|---------|--------|
| (1) | (2) | (3) | (4) | (5) | (6) | (7) | (8) |
| AP | 4.600 | 5.290 | 3.108 | 0.455 | 1.000 | 0.43783 | 0.192 |
| 1 | 8.000 | 16.000 | 1.460 | 0.264 | 0.810 | 1.07263 | 1.151 |
| 2 | 10.200 | 26.010 | 1.861 | 0.379 | 0.900 | 1.93744 | 3.754 |
| 3 | 12.000 | 36.000 | 2.190 | 0.471 | 0.920 | 2.74117 | 7.514 |
| 4 | 13.200 | 49.560 | 2.409 | 0.625 | 0.950 | 3.42497 | 11.730 |
| 5 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.717 | 0.930 | 3.66460 | 13.429 |
| 6 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.825 | 0.820 | 3.23115 | 10.440 |
| 7 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.904 | 0.720 | 2.83711 | 8.049 |
| 8 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.975 | 0.680 | 2.67949 | 7.180 |
| 9 | 13.800 | 53.290 | 2.518 | 0.973 | 0.680 | 2.67949 | 7.180 |
| 10 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.973 | 0.680 | 2.67949 | 7.180 |
| 11 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.973 | 0.680 | 2.67949 | 7.180 |
| 12 | 13.800 | 47.610 | 2.518 | 0.973 | 0.680 | 2.67949 | 7.180 |
| 13 | 12.800 | 40.960 | 2.336 | 0.946 | 0.675 | 2.28828 | 5.236 |
| 14 | 10.600 | 28.090 | 1.934 | 0.937 | 0.640 | 1.48791 | 2.214 |
| 15 | 8.700 | 18.923 | 1.588 | 0.917 | 0.460 | 0.72041 | 0.519 |
| 16 | 6.700 | 11.223 | 1.223 | 0.895 | 0.030 | 0.02786 | 0.001 |
| 17 | 4.800 | 5.760 | 0.876 | 0.855 | 0.320 | 0.15255 | 0.023 |
| 18 | 3.200 | 2.560 | 0.584 | 0.719 | 0.000 | 0.00000 | 0.000 |
| 19 | 1.900 | 0.903 | 0.347 | 0.423 | 0.000 | 0.00000 | 0.000 |
| FP | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.00000 | 0.000 |

KETERANGAN TABEL III.1.

Kolom Keterangan

- (2) Lebar station
 (4) $Sn = Bn / (2 \times Tn)$
 (5) Koefision luas penampang
 $Beta-n = Sn / (Bn \times Tn)$
 (6) Dari gambar 4.28 sesuai Beta-n dan Sn
 (7) $Ro = do \times (We^2 \times Bn / 2 \times g)^2$
 (9) Koefision damping penampang
 $bn = R^2 \times Rho \times g^2 / We^3$

Total damping moment coefficient untuk Rolling :

$$b = 1/3 \times 5 \times \text{SUM1}$$

$$= 293484.466$$

| bn | : Faktor | : | Product | : |
|-------------|-----------|----------|-------------------|-----------|
| | : Simpson | : | | : |
| (9) | : (10) | : | (9)*(10) | : |
| 21.098 | : | 1 | : | 21.098 |
| 382.997 | : | 4 | : | 1531.988 |
| 2091.288 | : | 2 | : | 4062.575 |
| 5627.928 | : | 4 | : | 22511.710 |
| 10631.050 | : | 2 | : | 21262.100 |
| 13302.271 | : | 4 | : | 53209.083 |
| 10341.597 | : | 2 | : | 20683.193 |
| 7973.057 | : | 4 | : | 31892.229 |
| 7111.770 | : | 2 | : | 14223.540 |
| 7111.770 | : | 4 | : | 28447.081 |
| 7111.770 | : | 2 | : | 14223.540 |
| 7111.770 | : | 4 | : | 28447.081 |
| 7111.770 | : | 2 | : | 14223.540 |
| 4462.238 | : | 4 | : | 17848.952 |
| 1293.840 | : | 2 | : | 2587.680 |
| 204.323 | : | 4 | : | 817.291 |
| 0.181 | : | | | 0.363 |
| 2.789 | : | | | 11.156 |
| 0.000 | : | | | 0.000 |
| 0.000 | : | | | 0.000 |
| 0.000 | : | 1 | : | 0.000 |
| SUM1 | | = | 276004.200 | |

III.2. PERHITUNGAN "EXCITING MOMENT AMPLITUDE" PADA ROLLING

| STATION : | Y : | X : | $kX \cos(u)$: | $\cos(kX\cos(u))$: | $Y^3 \times (5)$: | Faktor Simpson : | Product : |
|-----------|-------|---------|----------------|---------------------|--------------------|------------------|-----------|
| (1) : | (2) : | (3) : | (4) : | (5) : | (6) : | (7) : | (8) : |
| RP | 2.300 | 31.312 | -3.084 | -0.998 | -12.147 | 1 | -12.147 |
| 1 | 4.000 | 28.122 | -2.770 | -0.932 | -59.621 | 4 | -238.484 |
| 2 | 5.100 | 24.932 | -2.455 | -0.774 | -102.624 | 2 | -205.249 |
| 3 | 6.000 | 21.742 | -2.141 | -0.540 | -116.635 | 4 | -466.541 |
| 4 | 6.600 | 18.552 | -1.827 | -0.253 | -72.868 | 2 | -145.735 |
| 5 | 6.900 | 15.362 | -1.513 | 0.058 | 19.013 | 4 | 76.050 |
| 6 | 6.900 | 12.172 | -1.199 | 0.364 | 119.427 | 2 | 238.853 |
| 7 | 6.900 | 8.982 | -0.885 | 0.634 | 208.151 | 4 | 832.602 |
| 8 | 6.900 | 5.792 | -0.570 | 0.842 | 276.499 | 2 | 552.998 |
| 9 | 6.900 | 2.602 | -0.256 | 0.967 | 317.782 | 4 | 1271.129 |
| 10 | 6.900 | -0.588 | 0.058 | 0.998 | 327.958 | 2 | 655.917 |
| 11 | 6.900 | -3.778 | 0.372 | 0.932 | 306.032 | 4 | 1224.127 |
| 12 | 6.900 | -6.968 | 0.686 | 0.774 | 254.149 | 2 | 508.297 |
| 13 | 6.400 | -10.158 | 1.000 | 0.540 | 141.552 | 4 | 566.208 |
| 14 | 5.300 | -13.348 | 1.315 | 0.253 | 37.734 | 2 | 75.468 |
| 15 | 4.350 | -16.538 | 1.629 | -0.058 | -4.764 | 4 | -19.056 |
| 16 | 3.350 | -19.728 | 1.943 | -0.364 | -13.667 | 2 | -27.335 |
| 17 | 2.400 | -22.918 | 2.257 | -0.634 | -8.759 | 4 | -35.037 |
| 18 | 1.600 | -26.108 | 2.571 | -0.842 | -3.448 | 2 | -6.895 |
| 19 | 0.950 | -29.298 | 2.885 | -0.967 | -0.829 | 4 | -3.318 |
| FP | 0.000 | -32.488 | 3.200 | -0.998 | 0.000 | 1 | 0.000 |

SUM2 = 4841.854

KETERANGAN TABEL III.2.

Kolom Keterangan

- (2) Setengah lebar station ($Bn/2$)
- (3) Jarak station dari LCG
- (4) Jumlah gelombang efektif
 $k' = kx \cos(u)$
 $k = 2 * \Phi / Lw$

Nondimensional exciting moment amplitude untuk Rolling :
 $f_0 = 1/3 * S * \text{SUM2} * 2/3 * \sin(u) / (L * B^2 * T)$
 $= 0.000$

Exciting Moment Amplitude :
 $M_0 = \rho * g * \zeta * k * L * B^2 * T * f_0$
 $= 0.000$

PERHITUNGAN PERKIRAAN UMUR EKONOMIS KAPAL (Rp)

P = 43,408,937,300 L1' = 36,897,596,705 Ro = 2,306,150,400 H=0.0005T^2.Ro
 Yo = 1,971,598,513 L2' = 0.85 L1' X=0.005 H.Ro
 i= 0.24 L3' = 0.85 L2' dst Y=0.005 H.Ro

| Tahun | | INFERIORITIES | | | | | PENGHASILAN | | | BIAYA | |
|-------|----|---------------|-----------|---------------|---------------|-------------|-------------|-------------|----------|-------|--|
| N,T | 1 | H | X | Y | Z | V | Ro - (3+6) | OPERASI | (Yo + 4) | 8 | |
| | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2906150400 | 1971598513 | | | |
| | 1 | 1453075.2 | 14530752 | 9857992.565 | 49289962.825 | 50743038.02 | 2840876610 | 1981456505. | | | |
| | 2 | 5812300.8 | 29061504 | 19715985.13 | 69706533.916 | 75518834.71 | 2801570061. | 1991314498. | | | |
| | 3 | 13077676.8 | 43592256 | 29573977.695 | 85372719.916 | 98450396.71 | 2764107747. | 2001172490. | | | |
| | 4 | 23249203.2 | 58123008 | 39431970.26 | 98579925.65 | 121829128.8 | 2726198263. | 2011030483. | | | |
| | 5 | 36326880 | 72653760 | 49289962.825 | 110215707.485 | 146542587.4 | 2686954052. | 2020888475. | | | |
| | 6 | 52310707.2 | 87184512 | 59147955.39 | 120735258.362 | 173045965.5 | 2645913922. | 2030746468. | | | |
| | 7 | 71200684.8 | 101715264 | 69005947.955 | 130408383.767 | 201609668.5 | 2602825467. | 2040604461. | | | |
| | 8 | 92996812.8 | 116246016 | 78863940.52 | 139413067.83 | 232409880.6 | 2557494503. | 2050462453. | | | |
| | 9 | 117699091.2 | 130776768 | 88721933.085 | 147869888.48 | 265568979.6 | 2509804652. | 2060320446. | | | |
| | 10 | 145307520 | 145307520 | 98579925.65 | 1558668548.31 | 301176068.3 | 2459666811. | 2070178438. | | | |
| | 11 | 175822099.2 | 159838272 | 108437918.21 | 163476312.52 | 339298411.8 | 2407013716. | 2080036431. | | | |
| | 12 | 209242828.8 | 174369024 | 118295910.78 | 170745439.83 | 379988268.6 | 2351793107. | 2089894423. | | | |
| | 13 | 245569708.8 | 188899776 | 128153903.34 | 177717488.33 | 423287197.1 | 2293963426. | 2099752416. | | | |
| | 14 | 284802739.2 | 203430528 | 138011895.91 | 184426153.5 | 469228892.7 | 2233430979. | 2109610408. | | | |
| | 15 | 326941920 | 217961280 | 147869888.48 | 190899205.16 | 517841125.1 | 2170347994. | 2119468401. | | | |
| | 16 | 371987251.2 | 232492032 | 157727881.04 | 197159851.3 | 569147102.5 | 2104511265. | 2129326394. | | | |
| | 17 | 419938732.8 | 247022784 | 167585873.61 | 203227723.01 | 623166455.8 | 2035961160. | 2139184386. | | | |
| | 18 | 470796364.8 | 261553536 | 177443866.17 | 209113601.75 | 679915966.5 | 1964680897. | 2149042379. | | | |
| | 19 | 524560147.2 | 276084288 | 187301858.74 | 214849966.89 | 739410114.0 | 1890655997. | 2158900371. | | | |
| | 20 | 581230080 | 290615040 | 197159851.3 | 220431414.97 | 801661494.9 | 1813873865 | 2168758364. | | | |
| | 21 | 640806163.2 | 305145792 | 2070117843.87 | 225874985.65 | 866681148.8 | 1734323459. | 2178616356. | | | |
| | 22 | 703288396.8 | 319676544 | 216875836.43 | 231190418.44 | 934478815.2 | 1651995040. | 2188474349. | | | |
| | 23 | 768676780.8 | 334207296 | 226733829 | 236386357.5 | 1005063138. | 1566879965. | 2198332342. | | | |
| | 24 | 836971315.2 | 348738048 | 236591821.56 | 241470516.72 | 1078441831. | 1478970520. | 2208190334. | | | |
| | 25 | 908172000 | 363268800 | 246449814.13 | 246449814.13 | 1154621814. | 1388259785. | 2218048327. | | | |
| | 26 | 982278835.2 | 377799552 | 256307806.69 | 251330482.27 | 1233609317. | 1294741530. | 2227906319. | | | |
| | 27 | 1059291820. | 392330304 | 266165799.26 | 256118159.75 | 1315409980. | 1198410115. | 2237764312. | | | |
| | 28 | 1139210956. | 406861056 | 276023791.82 | 260817967.53 | 1400028924. | 1099260419. | 2247622304. | | | |
| | 29 | 1222036243. | 421391808 | 285881784.39 | 265434573.15 | 1487470816. | 997287775.6 | 2257480297. | | | |
| | 30 | 1307767680 | 435922560 | 295739776.95 | 269972244.98 | 1577739925 | 892487915.0 | 2267338290. | | | |
| | 31 | 1396405267. | 450453312 | 305597769.52 | 274434898.46 | 1670840165. | 784856922.3 | 2277196282. | | | |
| | 32 | 1487949004. | 464984064 | 315455762.08 | 278826135.66 | 1766775140. | 674391195.5 | 2287054275. | | | |
| | 33 | 1582398892. | 479514816 | 325313754.65 | 283149279.29 | 1865548172. | 561087411.9 | 2296912267. | | | |
| | 34 | 1679754931. | 494045568 | 335171747.21 | 287407402.13 | 1967162333. | 444942498.6 | 2306770260. | | | |
| | 35 | 1780017120 | 508576320 | 345029739.78 | 291603352.58 | 2071620472. | 325953607.4 | 2316628252. | | | |

$Z=0.025$ ($T^0.5$) y_0
 $V = W + Z$

Discount factor $PW=1/(1+i)^N$
 Capital recovery factor $CR=i(1+i)^N / ((1+i)^N - 1)$

| CASH FLOW | DISCOUNT | PRESENT | JUMLAH | NILAI PENJU- | PRESENT | N | P | V | C R | B | |
|--------------|------------|-------------|--------------|----------------|-------------|-------------|----------|--------|---------|-----|--|
| (7 + 8) | FACTOR | WORTH OF R | PW OF R | : ALAM KEMBALI | WORTH OF Li | | | | | | |
| : | : | 9 x 10 | sum (11) | Li | (10 x 13) | (12+14)-P | : | | 11 | 160 | |
| : | : | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | : | | 15 | 16 | |
| 934551887 | 1 | 934551887 | 934551887 | 36897596705 | 36897596705 | -5576788708 | | | ERR | ERR | |
| 859420104.4 | : 0.806451 | 693080729.3 | 1627632616.4 | : 31362957199 | 25292707419 | -1.6489E+10 | 1.24 | -2. | 1.5E+10 | | |
| 810255563.1 | : 0.650364 | 526961214.3 | 2154593830.7 | : 26658513619 | 17337742989 | -2.3917E+10 | 0.686428 | -1. | 1.7E+10 | | |
| 762935256.5 | : 0.524487 | 400149823.2 | 2554743653.9 | : 22659736576 | 11884743177 | -2.8969E+10 | 0.504718 | -1. | 1E+10 | | |
| 715167779.8 | : 0.422973 | 302497088.8 | 2857240742.8 | : 19260776090 | 8146799758. | -3.2405E+10 | 0.415925 | -1. | 1.5E+10 | | |
| 666065576.6 | : 0.341107 | 227200123.6 | 3084440866.5 | : 16371659676 | 5584499834. | -3.4740E+10 | 0.384247 | -1. | 1.5E+10 | | |
| 615173454.0 | : 0.275086 | 169226150.5 | 3253667017 | : 13915910725 | 3828084564. | -3.6327E+10 | 0.331074 | -1. | 1.7E+10 | | |
| 562221006.4 | : 0.221844 | 124725505.3 | 3378392522.4 | : 11828524116 | 2624090225. | -3.7406E+10 | 0.308421 | -1. | 1.7E+10 | | |
| 507032049.8 | : 0.178906 | 90711412.79 | 3469103935.2 | : 10054245498 | 1798771525. | -3.8141E+10 | 0.292293 | -1. | 1.5E+10 | | |
| 449484206.2 | : 0.144279 | 64851387.13 | 3533955322.3 | : 8546108674 | 1233028868. | -3.8642E+10 | 0.280465 | -1. | 1.5E+10 | | |
| 389488373.0 | : 0.116354 | 45318721.15 | 3579274043.5 | : 7264192372. | 845221401.6 | -3.8984E+10 | 0.271602 | -1. | 1.5E+10 | | |
| 326977284.9 | : 0.093834 | 30681673.57 | 3609955717.1 | : 6174563517 | 579385638.2 | -3.9220E+10 | 0.264852 | -1.03 | 1.5E+10 | | |
| 261898683.5 | : 0.075672 | 19818605.53 | 3629774322.7 | : 5248378989. | 397159510.0 | -3.9382E+10 | 0.259648 | -1.03 | 1.5E+10 | | |
| 194211010.5 | : 0.061026 | 11852008.13 | 3641626330.8 | : 4451122141 | 272246438.3 | -3.9495E+10 | 0.255598 | -1.00 | 1.5E+10 | | |
| 123880570.3 | : 0.049214 | 6096767.086 | 3647723097.9 | : 3791953819. | 186620542.4 | -3.9575E+10 | 0.252422 | -9989 | 281 | | |
| 50879593.36 | : 0.039689 | 2019381.411 | 3649742479.3 | : 3223160746. | 127925371.8 | -3.9631E+10 | 0.249919 | -9904 | 985 | | |
| -24815128.5 | : 0.032007 | -794272.573 | 3648948206.7 | : 2739686634. | 87690779.07 | -3.9672E+10 | 0.247935 | -9886 | 191 | | |
| -103223226. | : 0.025812 | -2664457.40 | 3646283749.3 | : 2528733639. | 60110614.68 | -3.9703E+10 | 0.246359 | -9781 | 315 | | |
| -184361481. | : 0.020816 | -3837778.07 | 3642445971.2 | : 1973423593. | 41204856.84 | -3.9725E+10 | 0.245102 | -9738 | 823 | | |
| -268244373. | : 0.016787 | -4503172.70 | 3637942798.5 | : 1682510054. | 28245264.77 | -3.9743E+10 | 0.244097 | -9701 | 370 | | |
| -354884499. | : 0.013538 | -4804556.74 | 3633138241.8 | : 1430133546. | 19361673.43 | -3.9756E+10 | 0.243293 | -9672 | 760 | | |
| -444292897. | : 0.010918 | -4850806.85 | 3628287434.9 | : 1215613514. | 13272114.85 | -3.9767E+10 | 0.242649 | -9649 | 538 | | |
| -536479308. | : 0.008804 | -4723630.33 | 3623563804.6 | : 1033271487. | 9097820.664 | -3.9776E+10 | 0.242131 | -9631 | 801 | | |
| -631452376. | : 0.007100 | -4483754.68 | 3619080049.9 | : 878280764.2 | 6236409.326 | -3.9781E+10 | 0.241716 | -9618 | 843 | | |
| -729219814. | : 0.005726 | -4175783.91 | 3614904266 | : 746538549.5 | 4274958.006 | -3.9790E+10 | 0.241382 | -9604 | 113 | | |
| -829788541. | : 0.004618 | -3831998.26 | 3611072267.7 | : 634557852.1 | 2930414.762 | -3.9795E+10 | 0.241113 | -9595 | 958 | | |
| -933164789. | : 0.003724 | -3475317.83 | 3607596949.9 | : 539374174.3 | 2008752.054 | -3.9799E+10 | 0.240897 | -9587 | 703 | | |
| -1039354196. | : 0.003003 | -3121605.91 | 3604475344 | : 458468048.1 | 1376967.134 | -3.9803E+10 | 0.240722 | -9581 | 815 | | |
| -1148361885. | : 0.002422 | -2781452.09 | 3601693891.9 | : 389697840.9 | 943888.7614 | -3.9806E+10 | 0.240582 | -9576 | 18 | | |
| -1260192521. | : 0.001953 | -2461546.41 | 3599232345.5 | : 331243164.8 | 647020.5219 | -3.9809E+10 | 0.240469 | -9572 | 10 | | |
| -1374850374. | : 0.001575 | -2165732.83 | 3597066612.6 | : 281556690.0 | 443522.1319 | -3.9811E+10 | 0.240378 | -9569 | 13 | | |
| -1492339360. | : 0.001270 | -1895812.37 | 3595170800.3 | : 239323186.5 | 304027.2678 | -3.9813E+10 | 0.240305 | -9567 | 13 | | |
| -1612663079. | : 0.001024 | -1652150.92 | 3593518649.3 | : 203424708.5 | 208405.7884 | -3.9815E+10 | 0.240246 | -9565 | 19 | | |
| -1735824855. | : 0.000826 | -1434135.85 | 3592084513.5 | : 172911002.3 | 142858.8066 | -3.9817E+10 | 0.240198 | -9563 | 12 | | |
| -1861827761. | : 0.000666 | -1240515.53 | 3590843998 | : 146974351.9 | 97927.40776 | -3.9818E+10 | 0.240160 | -9562 | 16 | | |
| -1990674645. | : 0.000537 | -1063649.03 | 3589774348.9 | : 124928199.1 | 67127.65854 | -3.9819E+10 | 0.240129 | -95617 | 16 | | |

$Z=0.025$ ($T^0.5$) γ_0
 $V = W + Z$

Discount factor $PW=1/(1+i)^N$
Capital recovery factor $CR=i(1+i)^N/((1+i)^N-1)$

| CASH FLOW | :DISCOUNT : | PRESENT : | JUMLAH | :NILAI PENJU- | PRESENT : | N P V | : | C R | : | A R B | : |
|--------------|-------------|--------------|----------------|----------------|--------------|--------------|--------------|--------------|---|-------|----|
| (7 - 8) | : FACTOR : | WORTH OF R | PW OF A | :ALAM KEMBALI: | WORTH OF Li | : | : | : | : | : | : |
| : | : | 9 x 10 | sum (11) | Li | (10 x 13) | (12+14)-P | : | (15 x 16) | : | : | : |
| 9 | : | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | : | 15 | : | 16 | 17 |
| 934551887 | : | 1 | 934551887 | 934551887 | 36897596705 | 36897596705 | :-5576788708 | ERR | : | ERR | : |
| 859420104.4 | :0.806451 | :693080729.3 | :8807181314.2 | :31362957199 | :25292707419 | :-9303048567 | :1.24 | :-1.1543E+10 | : | : | : |
| :810255563.1 | :0.650364 | :526961214.3 | :9334142528.5 | :26658513619 | :17337742989 | :-1.6737E+10 | :0.686428 | :-1.1489E+10 | : | : | : |
| :762935256.5 | :0.524487 | :400149823.2 | :9734292351.8 | :22659736576 | :11884743177 | :-2.1790E+10 | :0.504718 | :-1.0998E+10 | : | : | : |
| :715167779.8 | :0.422973 | :302497088.8 | :10036789440.7 | :19260776090 | :8146799758. | :-2.5225E+10 | :0.415925 | :-1.0492E+10 | : | : | : |
| :666065576.6 | :0.341107 | :227200123.6 | :10263989564.3 | :16371659576 | :5584499834. | :-2.7560E+10 | :0.364247 | :-1.0039E+10 | : | : | : |
| :615173454.0 | :0.275086 | :169226150.5 | :10433215714.9 | :13915910725 | :3828084564. | :-2.9148E+10 | :0.331074 | :-9650029447 | : | : | : |
| :562221006.4 | :0.221844 | :124725505.3 | :10557941220.2 | :11828524116 | :2624090225. | :-3.0227E+10 | :0.308421 | :-9322629222 | : | : | : |
| :507032049.8 | :0.178906 | :90711412.79 | :10648652633 | :10054245498 | :1798771525. | :-3.0962E+10 | :0.292293 | :-9049839807 | : | : | : |
| :449484206.2 | :0.144279 | :64851387.13 | :10713504020.1 | :8546108674 | :1233028868. | :-3.1462E+10 | :0.280465 | :-8824116822 | : | : | : |
| :389488373.0 | :0.116354 | :45318721.15 | :10758822741.3 | :7264193272. | :845221401.6 | :-3.1805E+10 | :0.271602 | :-8638276633 | : | : | : |
| :326977284.9 | :0.093834 | :30681673.67 | :10789504415 | :6174563517 | :579385638.2 | :-3.2040E+10 | :0.264852 | :-8485877422 | : | : | : |
| :261898683.5 | :0.075672 | :19818605.53 | :10809323020.5 | :5248378989. | :397159510.0 | :-3.2202E+10 | :0.259648 | :-8361313079 | : | : | : |
| :194211010.5 | :0.061026 | :11852008.13 | :10821175028.6 | :4461122141 | :272246438.3 | :-3.2316E+10 | :0.255598 | :-8259789408 | : | : | : |
| :123880570.3 | :0.049214 | :6096767.086 | :10827271795.7 | :3791953819. | :186620542.4 | :-3.2395E+10 | :0.252422 | :-8177253310 | : | : | : |
| :50879593.36 | :0.039689 | :2019381.411 | :10829291177.1 | :3223160746. | :127925371.8 | :-3.2452E+10 | :0.249919 | :-8110306311 | : | : | : |
| :-24815128.5 | :0.032007 | :-794272.573 | :10828496904.6 | :2739686634. | :87690779.07 | :-3.2493E+10 | :0.247935 | :-8056116829 | : | : | : |
| :-103223226. | :0.025812 | :-2664457.40 | :10825832447.2 | :2328733639. | :60110614.68 | :-3.2523E+10 | :0.246359 | :-8012337695 | : | : | : |
| :-184361481. | :0.020816 | :-3837778.07 | :10821994669.1 | :1979423593. | :41204856.84 | :-3.2546E+10 | :0.245102 | :-7977031694 | : | : | : |
| :-268244373. | :0.016787 | :-4503172.70 | :10817491496.4 | :1682510054. | :28245264.77 | :-3.2563E+10 | :0.244097 | :-7948605952 | : | : | : |
| :-354884499. | :0.013538 | :-4804556.74 | :10812686939.6 | :1430133546. | :19361673.43 | :-3.2577E+10 | :0.243293 | :-7925755069 | : | : | : |
| :-444292897. | :0.010918 | :-4850806.85 | :10807836132.8 | :1215613514. | :13272114.85 | :-3.2588E+10 | :0.242649 | :-7907412403 | : | : | : |
| :-536479308. | :0.008804 | :-4723630.33 | :10803112502.4 | :1033271487. | :9097820.664 | :-3.2597E+10 | :0.242131 | :-7892708745 | : | : | : |
| :-631452376. | :0.007100 | :-4483754.68 | :10798628747.8 | :878280764.2 | :6236409.326 | :-3.2604E+10 | :0.241716 | :-7880937497 | : | : | : |
| :-729219814. | :0.005726 | :-4175783.91 | :10794452963.9 | :746538649.5 | :4274958.006 | :-3.2610E+10 | :0.241382 | :-7871525534 | : | : | : |
| :-829788541. | :0.004618 | :-3831998.26 | :10790620965.6 | :634557652.1 | :2930414.762 | :-3.2615E+10 | :0.241113 | :-7864008943 | : | : | : |
| :-933164789. | :0.003724 | :-3475317.83 | :10787145647.7 | :539374174.3 | :2008752.054 | :-3.2620E+10 | :0.240897 | :-7858012922 | : | : | : |
| :-1039354196 | :0.003003 | :-3121605.91 | :10784024041.8 | :458468048.1 | :1376967.134 | :-3.2624E+10 | :0.240722 | :-7853235188 | : | : | : |
| :-1148361885 | :0.002422 | :-2781452.09 | :10781242589.7 | :389697840.9 | :943888.7614 | :-3.2627E+10 | :0.240582 | :-7849432339 | : | : | : |
| :-1260192521 | :0.001953 | :-2461546.41 | :10778781043.3 | :331243164.8 | :647020.5219 | :-3.2630E+10 | :0.240469 | :-7846408683 | : | : | : |
| :-1374050374 | :0.001575 | :-2165732.83 | :10776615310.5 | :281556690.0 | :443522.1319 | :-3.2632E+10 | :0.240378 | :-7844007103 | : | : | : |
| :-1492339360 | :0.001270 | :-1895812.37 | :10774719498.1 | :239323186.5 | :304027.2678 | :-3.2634E+10 | :0.240305 | :-7842101619 | : | : | : |
| :-1612663079 | :0.001024 | :-1652150.92 | :10773067347.2 | :203424708.5 | :208405.7884 | :-3.2636E+10 | :0.240246 | :-7840591348 | : | : | : |
| :-1735824855 | :0.000826 | :-1434135.85 | :10771633211.3 | :172911002.3 | :142858.8066 | :-3.2637E+10 | :0.240198 | :-7839395591 | : | : | : |
| :-1861827761 | :0.000666 | :-1240515.53 | :10770392695.8 | :146874351.9 | :97927.40776 | :-3.2638E+10 | :0.240160 | :-7838449876 | : | : | : |
| :-1990674645 | :0.000537 | :-1069649.03 | :10769323046.8 | :124928199.1 | :67127.65854 | :-3.2640E+10 | :0.240129 | :-7837702742 | : | : | : |

PERHITUNGAN PERKIRAAN UMUR EKONOMIS KAPAL (Rp)

P = 43,408,937,300 L1' = 36,897,596,705 Ro =
 Yo = 1,971,598,513 L2' = 0.85 L1'
 i= 0.24 L3' = 0.85 L2' dst

3,196,765,440

W=0.0005T^2.Ro
 X=0.005 N.Ro
 Y=0.005 N.Ro

| Tahun | | INFERIORITIES | | | | | | PENGHASILAN | | BIAYA | |
|-------|-------------|---------------|--------------|---------------|-------------|-------------|-------------|-------------|----------|-------|--|
| N,T | 1 | H | X | Y | Z | V | Ro - (3+6) | OPERASI | CYo + 4D | 8 | |
| 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | | | | | | |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2906150400 | 1971598513 | | | |
| 1 | 1453075.2 | 14530752 | 9857992.565 | 49289962.825 | 50743038.02 | 2840876610 | 1981456505. | | | | |
| 2 | 5812300.8 | 29061504 | 19715985.13 | 69706533.916 | 75518834.71 | 2801570061. | 1991314498. | | | | |
| 3 | 13077676.8 | 43592256 | 29573977.695 | 85372719.916 | 98450396.71 | 2764107747. | 2001172490. | | | | |
| 4 | 23249203.2 | 58123008 | 39431970.26 | 98579925.65 | 121829128.8 | 2726198263. | 2011030483. | | | | |
| 5 | 36326880 | 72653760 | 49289962.825 | 110215707.485 | 146542587.4 | 2686954052. | 2020888475. | | | | |
| 6 | 52310707.2 | 87184512 | 59147955.39 | 120735258.362 | 173045965.5 | 2645919922. | 2030746468. | | | | |
| 7 | 71200684.8 | 101715264 | 69005947.955 | 130408983.767 | 201609668.5 | 2602825467. | 2040604461. | | | | |
| 8 | 92996812.8 | 116246016 | 78863940.52 | 139413067.83 | 232409880.6 | 2557494503. | 2050462453. | | | | |
| 9 | 117699091.2 | 130776768 | 88721933.085 | 14786988.48 | 265568979.6 | 2509804652. | 2060320446. | | | | |
| 10 | 145307520 | 145307520 | 98579925.65 | 155868548.31 | 301176068.3 | 2459666811. | 2070178438. | | | | |
| 11 | 175822099.2 | 159838272 | 108437918.21 | 163476312.62 | 339298411.8 | 2407013716. | 2080036431. | | | | |
| 12 | 209242828.8 | 174369024 | 118295910.78 | 170745439.83 | 379988268.6 | 2351793107. | 2089894423. | | | | |
| 13 | 245569708.8 | 188899776 | 128153903.34 | 177717488.33 | 423287197.1 | 2293963426. | 2099752416. | | | | |
| 14 | 284802739.2 | 203430528 | 138011895.91 | 184426153.5 | 469228892.7 | 2233490979. | 2109610408. | | | | |
| 15 | 326941920 | 217961280 | 147869888.48 | 190899205.16 | 517841125.1 | 2170347994. | 2119468401. | | | | |
| 16 | 371987251.2 | 232492032 | 157727881.04 | 197159851.3 | 569147102.5 | 2104511265. | 2129326394. | | | | |
| 17 | 419938732.8 | 247022784 | 167585873.61 | 203227723.01 | 623166455.8 | 2035961160. | 2139184386. | | | | |
| 18 | 470796364.8 | 261553536 | 177443866.17 | 203119601.75 | 679915966.5 | 1961680897. | 2149042379. | | | | |
| 19 | 524560147.2 | 276084288 | 187301858.74 | 214849966.89 | 739410114.0 | 1890655997. | 2158900371. | | | | |
| 20 | 581230080 | 290615040 | 197159851.3 | 220431414.97 | 801661494.9 | 1813873865 | 2168758364. | | | | |
| 21 | 640806163.2 | 305145792 | 207017843.87 | 225874985.65 | 866681148.8 | 1734323459. | 2178616356. | | | | |
| 22 | 703288396.8 | 319676544 | 216875836.43 | 231190418.44 | 934478815.2 | 1651995040. | 2188474349. | | | | |
| 23 | 768676780.8 | 334207296 | 226733829 | 236386357.5 | 1005063138. | 1566879965. | 2198332342. | | | | |
| 24 | 836971315.2 | 348738048 | 236591821.56 | 241470516.72 | 1078441831. | 1478970520. | 2208190334. | | | | |
| 25 | 908172000 | 363268800 | 246449814.13 | 246449814.13 | 1154621814. | 1388259785. | 2218048327. | | | | |
| 26 | 982278835.2 | 377799552 | 256307806.63 | 251330482.27 | 1233603317. | 1294741530. | 2227906319. | | | | |
| 27 | 1059291820. | 392330304 | 266165799.26 | 256118159.75 | 1315409980. | 1198410115. | 2237764312. | | | | |
| 28 | 1139210956. | 406861056 | 276023791.82 | 260817967.53 | 1400028924. | 1099260419. | 2247622304. | | | | |
| 29 | 1222036243. | 421391808 | 285881784.39 | 265434573.15 | 1467470816. | 997287775.6 | 2257480297. | | | | |
| 30 | 1307767680 | 435922560 | 295739776.95 | 269972244.98 | 1577739925 | 892487915.0 | 2267338290. | | | | |
| 31 | 1396405267. | 450453312 | 305597769.52 | 274434898.46 | 1670840165. | 784856922.3 | 2277196282. | | | | |
| 32 | 1487949004. | 464984064 | 315455762.08 | 278826135.66 | 1766775140. | 674391195.5 | 2287054275. | | | | |
| 33 | 1582398892. | 479514816 | 325313754.65 | 283149279.29 | 1865548172. | 561087411.9 | 2296912267. | | | | |
| 34 | 1679754931. | 494045568 | 335171747.21 | 287407402.13 | 1967162333. | 444942498.6 | 2306770260. | | | | |
| 35 | 1780017120 | 508576320 | 345029739.78 | 291603352.58 | 2071620472. | 325953607.4 | 2316628252. | | | | |

$Z=0.025$ ($T^0.5$) γ_0
 $V = H + Z$

Discount factor $PW=1/(1+i)^N$
 Capital recovery factor $CR=i(1+i)^N / ((1+i)^N - 1)$

| CASH FLOW | :DISCOUNT : | PRESENT | JUMLAH | :NILAI PENJU- | PRESENT | N P V | C R | R A B |
|--------------|-------------|---------------|---------------|-----------------|--------------|--------------|------------|--------------|
| (7 - 8) | : FACTOR : | WORTH OF A | PW OF A | : ALAM KEMBALI: | WORTH OF Li | : | : | : |
| 9 | : 10 | : 9 x 10 | sum (11) | : Li | : (10 x 13) | : (12+14)-P | : (15 x 1) | : |
| 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 |
| 934551887 | 1 | 934551887 | 934551887 | 36897596705 | 36897596705 | -5576788708 | ERR | |
| :859420104.4 | :0.806451 | :693080729.3 | :5217406965.3 | :31362957199 | :25292707419 | :-1.2899E+10 | :1.24 | :-1.5995E |
| :810255563.1 | :0.650364 | :526961214.3 | :5744368179.6 | :26658513619 | :17337742989 | :-2.0327E+10 | :0.686428 | :-1.3953E |
| :762935256.5 | :0.524487 | :400149823.2 | :6144518002.9 | :22659736576 | :11884743177 | :-2.5380E+10 | :0.504718 | :-1.2810E |
| :715167779.8 | :0.422973 | :302497088.8 | :6447015091.7 | :19260776090 | :8146799758. | :-2.8815E+10 | :0.415925 | :-1.1985E |
| :666065576.6 | :0.341107 | :227200123.6 | :6674215215.4 | :16371659675 | :5584499834. | :-3.1150E+10 | :0.364247 | :-1.1346E |
| :615173454.0 | :0.275086 | :169226150.5 | :6843441366 | :13915910725 | :3828084564. | :-3.2737E+10 | :0.331074 | :-1.0839E |
| :562221006.4 | :0.221844 | :124725505.3 | :6968166871.3 | :11828524116 | :2624090225. | :-3.3817E+10 | :0.308421 | :-1.0430E |
| :507032049.8 | :0.178906 | :90711412.79 | :7058878284.1 | :10054245498 | :1798771525. | :-3.4551E+10 | :0.292293 | :-1.0099E+1 |
| :449484206.2 | :0.144279 | :64851387.13 | :7123729671.2 | :8546108674 | :1233028868. | :-3.5052E+10 | :0.280465 | :-983092443 |
| :389488373.0 | :0.116354 | :45318721.15 | :7169048392.4 | :7264192372. | :845221401.6 | :-3.5395E+10 | :0.271602 | :-961326698 |
| :326977284.9 | :0.093834 | :30681673.67 | :7199730066.1 | :6174563517 | :579385638.2 | :-3.5630E+10 | :0.264892 | :-943663710 |
| :261898683.5 | :0.075672 | :19818605.53 | :7219548671.6 | :5248378989. | :397159510.0 | :-3.5792E+10 | :0.259648 | :-929339193 |
| :194211010.5 | :0.061026 | :110852008.13 | :7231400679.7 | :4461122141 | :272246438.3 | :-3.5905E+10 | :0.255598 | :-917732946 |
| :123880570.3 | :0.049214 | :6096767.06 | :7237497446.8 | :3791953819. | :186620542.4 | :-3.5985E+10 | :0.252422 | :-908339479 |
| :50879593.36 | :0.039689 | :2019381.411 | :7239516828.2 | :3223160746. | :127925371.8 | :-3.6041E+10 | :0.249919 | :-900745964 |
| :24815128.5 | :0.032007 | :-794272.573 | :7238722555.6 | :2739686634. | :87690779.07 | :-3.6083E+10 | :0.247935 | :-894615051 |
| :103223226. | :0.025812 | :-2664457.40 | :7236058098.2 | :2328733639. | :60110614.68 | :-3.6113E+10 | :0.246359 | :-889671150 |
| :184361481. | :0.020816 | :-3837778.07 | :7232220320.2 | :1979423593. | :41204856.84 | :-3.6136E+10 | :0.245102 | :-885689325 |
| :268244373. | :0.016787 | :-4503172.70 | :7227717147.5 | :1682510054. | :28245264.77 | :-3.6153E+10 | :0.244097 | :-882486201 |
| :3548844499. | :0.013538 | :-4804556.74 | :7222912590.7 | :1430133546. | :19361673.43 | :-3.6167E+10 | :0.243293 | :-879912491 |
| :444292897. | :0.010918 | :-4850806.85 | :7218061783.9 | :1215613514. | :13272114.85 | :-3.6178E+10 | :0.242649 | :-877846847 |
| :536479308. | :0.008804 | :-4723630.33 | :7213338153.5 | :1033271487. | :9097820.664 | :-3.6187E+10 | :0.242131 | :-876190777 |
| :631452376. | :0.007100 | :-4483754.68 | :7208854398.8 | :878280764.2 | :6236409.326 | :-3.6194E+10 | :0.241716 | :-874864467 |
| :729219814. | :0.005726 | :-4175783.91 | :7204678614.9 | :746538649.5 | :4274958.006 | :-3.6200E+10 | :0.241382 | :-873803332 |
| :829788541. | :0.004618 | :-3831998.26 | :7200846616.7 | :634557852.1 | :2930414.762 | :-3.6205E+10 | :0.241113 | :-872955190 |
| :933164789. | :0.003724 | :-3475317.83 | :7197371298.8 | :539374174.3 | :2008752.054 | :-3.6210E+10 | :0.240897 | :-872277935 |
| :1039354196 | :0.003003 | :-3121605.91 | :7194249692.9 | :458468048.1 | :1376967.134 | :-3.6213E+10 | :0.240722 | :-871737640 |
| :1148361885 | :0.002422 | :-2781452.09 | :7191468240.8 | :389697840.9 | :943888.7614 | :-3.6217E+10 | :0.240582 | :-871307000 |
| :1260192521 | :0.001953 | :-2461546.41 | :7189006694.4 | :331243164.8 | :647020.5219 | :-3.6219E+10 | :0.240469 | :-8709640687 |
| :1374850374 | :0.001575 | :-2165732.83 | :7186840961.6 | :281556690.0 | :443522.1319 | :-3.6222E+10 | :0.240378 | :-8706912238 |
| :1492339360 | :0.001270 | :-1895812.37 | :7184945149.2 | :239323186.5 | :304027.2678 | :-3.6224E+10 | :0.240305 | :-8704743331 |
| :1612663079 | :0.001024 | :-1652150.92 | :7183292998.3 | :203424708.5 | :208405.7884 | :-3.6225E+10 | :0.240246 | :-8703020736 |
| :1735824855 | :0.000826 | :-1434135.85 | :7181858862.4 | :172911002.3 | :142858.8066 | :-3.6227E+10 | :0.240198 | :-870165383 |
| :1861827761 | :0.000666 | :-1240515.53 | :7180618346.9 | :146974351.9 | :97927.40776 | :-3.6228E+10 | :0.240160 | :-8700570141 |
| :1990674645 | :0.000537 | :-1069649.03 | :7179548697.8 | :124928199.1 | :67127.65854 | :-3.6229E+10 | :0.240129 | :-869971178 |

PERHITUNGAN PERKIRAAN UMUR EKONOMIS KAPAL (Rp)

P = 43,408,937,300 L1' = 36,897,596,705 Ro =
 Yo = 1,971,598,513 L2' = 0.85 L1'
 i= 0.24 L3' = 0.85 L2' dst

2,615,535,360

W=0.0005T^2.Ro
 X=0.005 N.Ro
 Y=0.005 N.Ro

| Tahun | | INFERIORITIES | | | | | PENGHASILAN : BIAYA | |
|-------|----|---------------|-----------|--------------|---------------|-------------|---------------------|-------------|
| N,T | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
| | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2906150400 | 1971598513 |
| | 1 | 1453075.2 | 14530752 | 9857992.565 | 49289362.825 | 50743038.02 | 2840876610 | 1981456505. |
| | 2 | 5812300.8 | 29061504 | 19715985.13 | 69706533.916 | 75518834.71 | 2801570061. | 1991314498. |
| | 3 | 13077676.8 | 43592256 | 29573977.695 | 85372719.916 | 98450396.71 | 2764107747. | 2001172490. |
| | 4 | 23249203.2 | 58123008 | 39431970.26 | 98579925.65 | 121829128.8 | 2726198263. | 2011030483. |
| | 5 | 36326880 | 72653760 | 49289962.825 | 110215707.405 | 146542587.4 | 2686954052. | 2020808475. |
| | 6 | 52310707.2 | 87184512 | 59147955.39 | 120735258.362 | 173045965.5 | 2645919922. | 2030746468. |
| | 7 | 71200684.8 | 101715264 | 69005947.955 | 130408983.767 | 201609668.5 | 2602825467. | 2040604461. |
| | 8 | 92996812.8 | 116246016 | 78863940.52 | 139413067.83 | 232409880.6 | 2557494503. | 2050462453. |
| | 9 | 117699091.2 | 130776768 | 88721933.085 | 147869888.48 | 265568979.6 | 2509804652. | 2060320446. |
| | 10 | 145307520 | 145307520 | 98579925.65 | 155868548.31 | 301176068.3 | 2459666811. | 2070178438. |
| | 11 | 175822099.2 | 159838272 | 108437918.21 | 163476312.62 | 339298411.8 | 2407013716. | 2080036431. |
| | 12 | 209242828.8 | 174369024 | 118295910.78 | 170745439.83 | 379988268.6 | 2351793107. | 2089894423. |
| | 13 | 245569708.8 | 180899776 | 128153903.34 | 177717488.33 | 423287197.1 | 2293963426. | 2099752416. |
| | 14 | 284802739.2 | 203430528 | 138011895.91 | 184426153.5 | 469228892.7 | 2233490979. | 2109610408. |
| | 15 | 326941920 | 217951280 | 147869888.48 | 190899205.16 | 517841125.1 | 2170347994. | 2119468401. |
| | 16 | 371987251.2 | 232492032 | 157727881.04 | 197159851.3 | 569147102.5 | 2104511265. | 2129326394. |
| | 17 | 419938732.8 | 247022784 | 167585873.61 | 203227723.01 | 623166455.8 | 2035961160. | 2139184386. |
| | 18 | 470796364.8 | 261553536 | 177443866.17 | 203119601.75 | 679915966.5 | 1964680897. | 2149042379. |
| | 19 | 524560147.2 | 276084288 | 187301858.74 | 214849966.89 | 739410114.0 | 1890655997. | 2158900371. |
| | 20 | 581230080 | 290615040 | 197159851.3 | 220431414.97 | 801661494.9 | 1813873865 | 2168758364. |
| | 21 | 640806163.2 | 305145792 | 207017843.87 | 225874985.65 | 866681148.8 | 1734323459. | 2178616356. |
| | 22 | 703288396.8 | 319676544 | 216875836.43 | 231190418.44 | 934478815.2 | 1651995040. | 2188474349. |
| | 23 | 768676780.8 | 334207296 | 226733829 | 236386357.5 | 1005063138. | 1566879965. | 2198332342. |
| | 24 | 836971315.2 | 348738048 | 236591821.56 | 241470516.72 | 1078441831. | 1478970520. | 2208190334. |
| | 25 | 908172000 | 363268800 | 246449814.13 | 246449814.13 | 1154621814. | 1388259785. | 2218048327. |
| | 26 | 982278835.2 | 377799552 | 256307806.69 | 251330482.27 | 1233609317. | 1294741530. | 2227906319. |
| | 27 | 1059291820. | 392330304 | 266165799.26 | 256118159.75 | 1315409980. | 1198410115. | 2237764312. |
| | 28 | 1139210956. | 406861056 | 276023791.82 | 260817967.53 | 1400028924. | 1099260419. | 2247622304. |
| | 29 | 1222036243. | 421391808 | 285881784.39 | 265434573.15 | 1487470816. | 997287775.6 | 2257480297. |
| | 30 | 1307767680 | 435922560 | 295739776.95 | 269972244.98 | 1577739925 | 892487915.0 | 2267338290. |
| | 31 | 1396405267. | 450453312 | 305597769.52 | 274434984.46 | 1670840165. | 784856922.3 | 2277196282. |
| | 32 | 1487949004. | 464984064 | 315455762.08 | 278826135.66 | 1766775140. | 674391195.5 | 2287054275. |
| | 33 | 1582398892. | 479514816 | 325313754.65 | 283149279.29 | 1865548172. | 561087411.9 | 2296912267. |
| | 34 | 1679754931. | 494045568 | 335171747.21 | 287407402.13 | 1967162333. | 444942498.6 | 2306770260. |
| | 35 | 1780017120 | 508576320 | 345029739.78 | 291603352.58 | 2071620472. | 325953607.4 | 2316628252. |