

ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN PADA KAPAL MV. STRAIT MAS

Oleh:

AGYEL PRADESA NIS. 01817/T-I

PROGRAM PENDIDIKAN DIKLAT PELAUT I JAKARTA 2022



MAKALAH

ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN PADA KAPAL MV. STRAIT MAS

Diajukan Guna Memenuhi Persyaratan Untuk Penyelesaian Program Diklat Pelaut ATT-I

Oleh:

AGYEL PRADESA NIS. 01817/T-I

PROGRAM PENDIDIKAN DIKLAT PELAUT I JAKARTA 2022



TANDA PERSETUJUAN MAKALAH

Nama

: AGYEL PRADESA

NIS

: 01817/T-I

Program Pendidikan

: Diklat Pelaut - I

Jurusan

: TEKNIKA

Judul

: ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK

GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN

PADA KAPAL MV. STRAIT MAS

Jakarta,

Agustus 2022

Pembimbing I

Pembimbing II

Dr. Ali Muktar Sitompul, MT

Penata Tk.I (III/d) NIP.19581229 199303 1 001 Drs. Edward Arsanova, MM, M.Mar.E

Dosen STIP

Mengetahui:

Ketua Jurusan Teknika

Diah Zakiah, ST, MT

Penata TK. I (III/d)

NIP. 19790517 200604 2 015



TANDA PENGESAHAN MAKALAH

Nama

: AGYEL PRADESA

NIS

: 01817/T-I

Program Pendidikan

: Diklat Pelaut - I

Jurusan

: TEKNIKA

Judul

: ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK

GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN

PADA KAPAL MV. STRAIT MAS

Penguji I

Penguji II

Penguji III

M. Hasan Habli, MM Pembina Utama Muda (IV/c)

NIP 19581008 199808 1 001

Dr. Ali Muktar Sitompul, MT

Penata Tk.I (III/d)

NIP.19581229 199303 1 001

Mengetahui:

Ketua Jurusan Teknika

Diah Zakiah, ST, MT

Penata TK. I (III/d)

NIP. 19790517 200604 2 015

KATA PENGANTAR

Dengan penuh kerendahan hati, penulis memanjatkan puji serta syukur kehadirat Tuhan yang maha esa, atas berkat dan rahmatnya serta senantiasa melimpahkan anugerahnya, sehingga penulis mendapat kesempatan untuk mengikuti tugas belajar program upgrading Ahli Teknika Tingkat I yang diselenggarakan di Sekolah Tinggi Ilmu Pelayaran Jakarata. Guna memenuhi persyaratan Kurikulum Program Upgreding ATT-I, maka semua pasis diwajibkan untuk membuat atau menulis sebuah makalah berdasarkan pengalaman selama bekerja di atas kapal dan ditunjang dengan teori-teori serta bimbingan dari pada dosen pembimbing STIP Jakarta. Sehingga penulis dapat menyelesaikan makalah ini sesuai dengan waktu yang ditentukan dengan judul:

"ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN PADA KAPAL MV. STRAIT MAS"

Penulis menyadari akan keterbatasan kemampuan dalam penyusunan serta penulisan makalah ini, sehingga masih banyak kekurangan-kekurangan dan hasilnya masih belum sempurna.oleh sebab itu penulis membukakan diri untuk menerima kritik serta saransaran yang positif guna menuju keperbaikan makalah ini. Selanjutnya segala rendah hati, bersama ini penulis menyampaikan rasa terima kasih sebesar besarnya kepada yang terhormat Yang Terhormat:

- Capt. Sudiono, M.Mar, selaku Kepala Sekolah tinggi Ilmu Pelayaran (STIP)
 Jakarta.
- Bapak Dr. Ali Muktar Sitompul, MT, selaku Kepala Divisi Pengembangan Usaha Sekolah tinggi Ilmu Pelayaran (STIP) Jakarta.
- Ibu Diah Zakiah, ST, MT, selaku Ketua Jurusan Teknika Sekolah tinggi Ilmu Pelayaran (STIP) Jakarta.
- Bapak Dr. Ali Muktar Sitompul, MT., selaku dosen pembimbing I yang telah meluangkan waktu untuk memberikan saran dan pikirannya mengarahkan penulis pada sistimatika materi yang baik dan benar
- 5. Bapak Drs. Edward Arsanova, MM, M.Mar.E, selaku dosen pembimbing II yang telah memberikan waktunya untuk membimbing proses penulisan makalah ini
- 6. Seluruh Dosen dan staf pengajar Sekolah Tinggi Ilmu Pelayaran (STIP) Jakarta

yang telah memberikan bantuan dan dorongan kepada penulis sehingga dapat menyelesaikan tugas makalah ini.

- 7. Istri tercinta yang membantu atas doa dan dukungan selama pembuatan makalah.
- 8. Anak tersayang yang telah memberikan semangat selama pengerjaan makalah.
- Orang tua tercinta yang membantu atas doa dan dukungan selama pembuntan makalah.
- Semua rekan-rekan Pasis Ahli Teknika Tingkat I Angkatan LXIII tahun ajaran
 2022 yang telah memberikan bimbingan, sumbangsih dan saran baik secara materil
 maupun moril sehingga makalah ini akhirnya dapat terselesaikan.

Akhir kata semoga makalah ini dapat memberikan manfaat bagi penulis dan semua pihak yang membutuhkanya.

Jakarta, Oktober 2022

Penulis,

<u>04/EL PRADES/</u> NIS. 01817/T-I

DAFTAR ISI

	Halaman
HALAMAN JUDULi	
TANDA PERSETUJUAN MAKALAHii	
TANDA PENGESAHAN MAKALAHiii	
KATA PENGANTARiv	
DAFTAR ISIvi	
BAB I	PENDAHULUAN
A.	LATAR BELAKANG1
B.	IDENTIFIKASI, BATASAN DAN RUMUSAN MASALAH3
C.	TUJUAN DAN MANFAAT PENELITIAN3
D.	METODE PENELITIAN4
E.	WAKTU DAN TEMPAT PENELITIAN5
F.	SISTEMATIKA PENULISAN5
BAB II	LANDASAN TEORI
A.	TINJAUAN PUSTAKA7
B.	KERANGKA PEMIKIRAN28
BAB III	ANALISIS DAN PEMBAHASAN
A.	DESKRIPSI DATA
B.	ANALISIS DATA
C.	PEMECAHAN MASALAH
BAB IV	KESIMPULAN DAN SARAN
A.	KESIMPULAN45
В.	SARAN45
DAFTAR PUSTAKA47	
LAMPIRAN	
DAFTAR ISTILAH	

BAB I

PENDAHULUAN

A. LATAR BELAKANG

Kapal merupakan sarana angkutan laut yang memiliki peran pentng di Negara Indonesia, karena terdiri dari banyak kepulauan sehingga dapat menunjang perkembangan ekonomi terutama di bidang transportasi antar pulau yang aman dan *efisien*. Untuk menunjang kelancaran operasional kapal perlu ditunjang dengan performa mesin induk yang optimal.

Performa mesin induk tidak terlepas dari dukungan dari pesawat-pesawat bantu dan komponen penunjangnya. Untuk itu diperlukan sistem perawatan secara terencana dan berkesinambungan untuk menjaga performa mesin induk tetap optimal. Banyak faktor yang menyebabkan performa mesin induk menurun, salah satunya yaitu pengaruh pembakaran yang kurang sempurna. Adapun tanda-tanda mesin induk mengalami gangguan diantaranya yaitu temperature gas buang terlalu tinggi, asap hitam tebal di cerobong, temperature sistem pendingin tinggi, tekanan minyak lumas terlalu rendah dan getaran mesin induk tinggi. Jika ditemukan tandatanda tersebut dapat dipastikan bahwa ada gangguan pada mesin induk.

Sebagaimana fakta yang penulis temui selama bekerja di MV. Strait Mas sebagai *Second Engineer*, saat kapal dalam pelayaran dari Kaohsiung menuju Busan, Klang menuju Chennai, Shanghai menuju Shekou, Klang menuju Chennai, Busan menuju Singapore dan Qingdao menuju Busan, terjadi **penurunan putaran mesin induk dari 80 rpm menjadi 40 rpm**. Mengetahui hal tersebut, penulis melakukan pemeriksaan pada temperature masing-masing *cylinder*. Ditemukan bahwa *temperature* gas buang pada *cylinder* No.1 melebihi batas normal yaitu 480°C, dimana temperatur terendah yaitu 350°C dan batas maksimal yaitu 450°C. Naiknya suhu gas buang menyebabkan bunyi *alarm* di dalam kamar mesin dan terdengar pula bunyi ketukan yang keras. Selanjutnya mesin induk pun distop, setelah mendapatkan order stop dari anjungan. Setelah selesai *cleaning* dan pergantian komponen terutama terhadap *filter* bahan bakar. Selanjutnya dilakukan pengecekan

dan juga dilakukan pengetesan tekanan pada pengabutnya, ternyata tekanan pengabut tersebut dibawah tekanan normal yaitu 280 bar menjadi 200 bar.

Fakta kedua yaitu saat kapal dalam pelayaran tiba-tiba mesin induk mati (shutdown). Masinis jaga melaporkan kejadian ke anjungan bahwa ada permasalahan di permesinan dan segera kapal lego jangkar.

Masalah lain yang ditemui yaitu warna gas buang yang keluar dari cerobong terlihat terlalu hitam. Hal ini mengindikasikan bahwa ada gangguan pada mesin induk. Gas buang yang keluar cerobong terlalu hitam dapat disebabkan karena proses pembakaran yang tidak sempurna akibat kualitas bahan bakar yang kurang baik, keterlambatan pengabutan dan lainnya.

Getaran mesin terlalu tinggi juga mengindikasikan bahwa ada masalah pada mesin induk. Meskipun pada saat mesin dioperasikan memang menghasilkan getaran karena adanya proses pembakaran di ruang bakar yang menyebabkan piston naik turun akan tetapi jika getaran yang wajar. Jika getaran terlalu tinggi artinya ada kerusakan pada mesin induk, seperti kerusakan pada *crankshaft*, piston goyang, *engine mounting* bermasalah dan suplai bahan bakar yang tidak lancar.

Adanya masalah-masalah tersebut menyebabkan performa mesin induk menurun, sehingga terjadi penundaan (*delay*) dalam pengiriman cargo dan *finalty* yang menyebabkan kerugian besar. Dengan itu penulis mengangkat hal tersebut menjadi judul makalah, yaitu

ANALISIS PENURUNAN PERFORMA MESIN INDUK GUNA MENJAMIN KESIAPAN PENGOPERASIAN PADA KAPAL MV. STRAIT MAS

Penulis menyadari bahwa masih banyak kekurangan dan memohon bimbingan serta arahan sehingga dalam penyusunan makalah ini menjadi lebih baik dan bermanfaat.

B. IDENTIFIKASI, BATASAN DAN RUMUSAN MASALAH

1. Identifikasi Masalah

Dari uraian latar belakang di atas, dapat diidentifikasi beberapa masalah yang timbul dalam mengoptimalisasi perawatan bahan bakar guna menunjang

kelancaran operasional mesin induk di kapal, sebagaimana hal di atas dapat diidentifikasi beberapa masalah sebagai berikut :

- a. Temperatur gas buang terlalu tinggi
- b. Mesin sering mati tiba-tiba (*shutdown*)
- c. Warna gas buang yang keluar dari cerobong terlihat terlalu hitam
- d. Getaran mesin terlalu tinggi

2. Batasan Masalah

Sehubungan dengan luasnya permasalahan dan keterbatasan waktu untuk penelitian, maka penulis hanya membatasi pada 2 (dua) permasalahan yang menjadi prioritas, yaitu :

- a. Temperatur gas buang terlalu tinggi
- b. Mesin sering mati tiba-tiba (*shutdown*)

3. Rumusan Masalah

Berdasarkan identifikasi masalah dan batasan masalah di atas, maka penulis dapat merumuskan beberapa masalah yang akan dibahas pada bab selanjutnya sebagai berikut :

- a. Apa yang menyebabkan temperatur gas buang terlalu tinggi?
- b. Mengapa mesin sering mati tiba-tiba (shutdown)?

C. TUJUAN DAN MANFAAT PENELITIAN

1. Tujuan Penelitian

- a. Untuk menganalisis dan memecahkan masalah apa yang menyebabkan *temperature* gas buang terlalu tinggi.
- b. Untuk menganalisis dan memecahkan masalah mengapa mesin sering mati tiba-tiba (*shutdown*).

2. Manfaat Penelitian

a. Aspek Teoritis

1) Sebagai suatu masukan bagi penulis dan pembaca dalam mengatasi

dan mengambil solusi yang dihadapi dalam meningkatkan performa mesin induk.

2) Berbagi pengetahuan dengan kawan seprofesi, terutama bagi peserta didik di STIP Jakarta maupun dijenjang pendidikan lainnya.

b. Aspek Praktis

- 1) Memberi sumbangan pengetahuan langsung maupun tidak langsung bagi sesama rekan kerja di atas kapal.
- 2) Sebagai pertimbangan dan pengalaman bagi perusahaan serta pembaca makalah.

D. METODE PENELITIAN

1. Teknik Pendekatan

Metode pendekatan yang digunakan dalam makalah adalah deskriptif kualitatif. Deskriptif kualitatif adalah upaya pengolahan data menjadi sesuatu yang dapat diutarakan secara jelas dan tepat dengan tujuan agar dapat dimengerti oleh orang yang tidak langsung mengalaminya sendiri, yang disajikan dalam uraian kata-kata.

2. Teknik Pengumpulan Data

Dalam penyusunan makalah, penulis menggunakan beberapa cara untuk membantu dalam menganalisa dan membahas permasalahan yang ada. Adapun teknik pengumpulan data yang digunakan yaitu:

a. Teknik Observasi (Berupa Pengamatan)

Data-data diperoleh dari pengamatan langsung di lapangan sehingga ditemukan masalah-masalah yang terjadi sehubungan analisis penurunan performa mesin induk dengan menjaga *temperature* gas buang pada batas normal.

b. Studi Dokumentasi

Data-data diambil dari dokumen-dokumen yang ada di atas kapal seperti ship particular, manual book, maintenance record dan lain-lain.

c. Studi Kepustakaan

Data-data diambil dari buku-buku yang berkaitan dengan judul makalah dan identifikasi masalah yang ada dan literatur-literatur ilmiah dari berbagai sumber internet maupun di perpustakaan STIP.

3. Subjek Penelitian

Subjek penelitian dalam penyusunan makalah yaitu mesin induk di atas kapal MV. Strait Mas.

4. Teknik Analisis Data

Dalam pengambilan Teknik Analisis Data yang digunakan penulis dalam penyusunan penulisan makalah adalah analisis data akan akar permasalahan yang diuraikan/dibahas berdasarkan data dari pengalaman maupun dari bukubuku referensi yang berkaitan dengan permasalahan yang sedang dibahas.

E. WAKTU DAN TEMPAT PENELITIAN

1. Waktu Penelitian

Waktu penelitian dalam menyusun makalah dilaksanakan pada saat penulis bekerja di atas kapal MV. Strait Mas sebagai *Second Engineer* periode 21 Mei 2021 sampai dengan 28 April 2022.

2. Tempat Penelitian

Tempat penelitian dilaksanakan di atas kapal MV. Strait Mas berbendera Indonesia milik perusahaan PT. Temas Shipping.

F. SISTEMATIKA PENULISAN

Penyusunan makalah yang sistematis diperlukan dalam memudahkan penyusun maupun pembaca dalam memahami makalah. Dan juga, sistematika penulisan disusun untuk memperoleh hasil laporan yang sistematis dan tidak keluar dari pokok permasalahan maka dibuat sistematika sebagai berikut :

BAB I PENDAHULUAN

Pada bab pendahuluan akan dibahas mengenai latar belakang masalah, identifikasi masalah, batasan masalah, perumusan masalah, tujuan dan manfaat penelitian, metode penelitian, waktu dan tempat penelitian, serta sistematika penulisannya.

BAB II LANDASAN TEORI

Berisikan teori-teori yang digunakan untuk menganalisa data-data yang didapat melalui buku-buku sebagai referensi untuk mendapatkan informasi dan juga sebagai tinjauan pustaka. Pada landasan teori, juga terdapat kerangka pemikiran yang merupakan model konseptual tentang bagaimana teori berhubungan dengan berbagai faktor yang telah diidentifikasi sebagai masalah yang penting.

BAB III ANALISIS DAN PEMBAHASAN

Data yang diambil dari lapangan berupa fakta-fakta berdasarkan pengalaman penulis selama bekerja di atas kapal MV. Strait Mas. Dengan digambarkan dalam deskripsi data, kemudian dianalisis mengenai permasalahan yang terjadi dan menjabarkan pemecahan dari permasalahan tersebut sehingga permasalahan yang sama tidak terjadi lagi dengan kata lain menawarkan solusi terhadap penyelesaian masalah tersebut.

BAB IV KESIMPULAN DAN SARAN

Berisikan penutup yang mengemukakan kesimpulan dari perumusan masalah yang dibahas dan saran yang berasal dari evaluasi pemecahan masalah yang dibahas didalam penulisan makalah dan merupakan masukan untuk perbaikan yang akan dicapai.

BABII

LANDASAN TEORI

A. TINJAUAN PUSTAKA

Salah satu faktor yang terpenting guna menunjang kelancaran kinerja permesinan khususnya mesin penggerak utama adalah bahan bakar. Pemeliharaan dan pengawasan terhadap bahan bakar sangat penting karena bahan bakar merupakan suatu media utama agar mesin penggerak utama dan bantu dapat dioperasikan dengan baik dan lancar.

Teori-teori yang dapat dijadikan sebagai landasan dalam pembahasan materi dalam makalah adalah sebagai berikut:

1. Mesin induk

Menurut Jusak Johan Handoyo (2015:35) mesin penggerak utama dalam arti luas adalah seluruh unit dalam satu ksatuan yang ditujukan untuk menggerakkan kapal selalu dalam kondisi laik laut sehingga kapal dapat dioperasikan untuk pengangkutan laut dengan kemampuan baik dan normal.

Mesin diesel adalah jenis motor pembakaran dalam dengan karakteristik utama yang berbeda dari motor bakar yang lain yaitu terletak pada metode pembakaran bahan bakarnya. Menurut Jusak Johan Handoyo, (2015:34) dalam buku Mesin diesel penggerak utama kapal. menyatakan bahwa Mesin diesel adalah satu pesawat yang mengubah energi potensial panas langsung menjadi energi mekanik, atau disebut juga combustion engine system.

Mesin induk kapal menggunakan jenis mesin diesel yang disebut dengan mesin pembakaran dalam (internal combustion engine) sebagai sumber tenaga. Konsep pembakaran mesin diesel yaitu udara masuk ke dalam ruang bakar pada saat torak melakukan langkah hisap atau dari titik mati atas (TMA) menuju titik mati bawah (TMB), langkah selanjutnya yaitu udara tersebut dikompresikan sampai mencapai

suhu tekanan yang tinggi. Beberapa saat sebelum torak mencapai titik mati atas (TMA) bahan bakar diinjeksikan ke dalam ruang bakar.

Menurut Jusak Johan Handoyo (2014:65) daya motor induk adalah salah satu parameter dalam menentukan kinerja dari suatu motor induk tersebut. Daya atau tenaga dihasilkan oleh pengabutan sempurna yang menghasilkan suatu pembakaran yang sempurna pula sebagai pendorong torak ke bawah untuk melakukan usaha mekanik sebagai penghasil daya motor maximum.

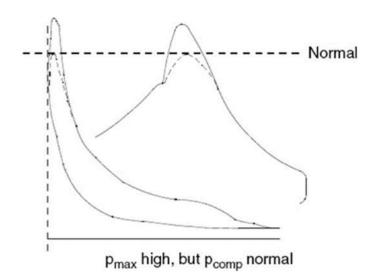
Daya motor yang maksimum dipengaruhi oleh:

- 1) Banyak sedikitnya bahan bakar yang disemprotkan oleh *injector*
- 2) Tidak terjadi kebocoran pada ruang pembakaran (kebocoran klep).
- 3) Kompresi motor induk yang tinggi, *ring torak*, *cylinder liner* masih standard normal.
- 4) Mutu bahan bakar bagus.
- 5) Jumlah udara pembakaran /kg bahan bakar memenuhi standar.

Sumber tenaga dari motor bakar adalah panas yang dihasilkan dengan membakar bahan bakar. Pembakarannya terjadi di dalam tabung silinder (Cylinder liner) dari suatu proses tertentu. Dari tenaga panas tersebut dihasilkan tenaga mekanik yang dapat menggerakkan mesin induk, sebagai alat untuk menggerakkan kapal. Tetapi kenyataannya hasil pembakarannya tidak semua tenaga panas yang dihasilkan menjadi daya guna efektif motor.

Daya guna efektif motor adalah tenaga yang hanya menggerakkan motornya saja tanpa dihitung dari semua kerugian-kerugiannya. Dengan kata lain bahwa daya guna efektif motor hanya sekitar 35 % saja, dan kerugian-kerugian lain diantaranya yaitu: kerugian panas yang dibuang bersama gas buang, kerugian panas yang diserap oleh zat pendingin dan kerugian karena pancaran panas. Kerugian-kerugian itu, ikut mengurangi tenaga efektif motor. (Arsanto, 2005:54)

Adapun parameter normalnya mesin induk:



2. Indikator-Indikator Mengapa Performa Mesin Induk Menurun

Penurunan performa mesin induk ditandai dengan beberapa hal sebagai berikut:

a. Asap yang keluar berwarna hitam

Menurut Wiranto Arismunandar Dan Koichi Tsuda, (2003:34) bahwa keluarnya asap hitam dari cerobong pada saat melakukan akselerasi pada rpm tinggi disebakan karena terdapat penumpukan karbon yang berasal dari dalam ruang pembakaran yang ikut keluar melalui saluran gas buang.

Asap hitam menunjukkan pembakaran yang tidak sempurna atau bisa karena sebab berikut ini :

1) Injector yang kotor atau aus

Menurut Karyanto (2002:34) bahwa pengabut (Injector) adalah suatu alat yang gunanya untuk mengabutkan bahan bakar solar dalam bentuk kabut yang sifatnya mudah terbakar pada ruang bakar motor. Jadi tugas dari pengabut, untuk mengabutkan atau menyemprotkan bahan bakar dalam

bentuk butiran-butiran halus dan terbagi rata pada kecepatan tinggi ke dalam ruang bakar. Pengabutan itu diberikan kepada udara yang terdapat dalam ruang bakar pada akhir langkah kompresi, dihasilkan campuran yang hetrogen antara udara dan bahan bakar. Pengabut akan bekerja pada saat tertentu sewaktu pompa bahan bakar memompakan bahan bakar dengan tekanan 250-320 bar.

Menurut Sukoco dan Zainal Arifin (2008:15) menyatakan bahwa pengabutan bahan bakar adalah proses memecah bahan bakar menjadi butiran-butiran kecil atau sering diistilahkan sebagai proses atominasi. Proses ini dimaksudkan agar bahan bakar menjadi uap atau berubah bentuk, dari bentuk cair menjadi bentuk gas. Perubahan ini untuk membantu agar bahan bakar dapat bereaksi dengan udara (O2) yang menjadi syarat untuk terjadinya proses pembakaran yang baik. Disamping itu, persyaratan proses pembakaran adalah terjadinya homogentitas

campuran udara dan bahan bakar. Homogentitas berarti kerataan campuran di seluruh ruangan di dalam silinder. Sementara proses bahan bakar hanya terjadi pada ujung pengabut (nozzle). Oleh karena itu, proses penekanan bahan bakar harus dapat mencapai dua kondisi yaitu kabutan yang memungkinkan siap menjadi uap, sedangkan kondisi yang lainnya adalah bahan bakar harus dapat dilempar hingga menyebar ke ruang silinder.

Semakin halus pengabutan, maka daya jangkauan penetrasi akan semakin jauh. Kondisi kabutan yang halus akan menyebabkan bahan bakar terlalu banyak berkumpul di sekitar ujung pengabut, hal ini berarti homogentilas tidak tercapai. Bila ini terjadi maka, uap bahan bakar ada yang tidak mengandung asap hitam. Dan ini merupakan kerugian proses pembakaran, sebab terdapat karbon yang tidak memproduksi panas.

2) Turbocharger yang rusak sebagai akibat dari kegagalan fungsi mengirim supply udara yang tidak sesuai dengan jumlah bahan bakar.

- 3) Rasio udara atau BBM yang tidak tepat
- 4) Kompresi mesin yang terlalu rendah bisa disebabkan karena ring piston atau komponen yang aus
- 5) Udara yang masuk kotor, akibat dari filter udara yang kotor
- 6) Kualitas BBM yang buruk
- 7) Kandungan karbon yang berlebihan di ruang bakar

Menurut Fandi Andi S (2020) yang diakses dari https://cabmakassar.org/ bahwa setiap mesin dengan ruang bakar dapat dinilai kinerjanya dengan memeriksa asap pembuangan untuk warna dan kepadatannya. Asap pembuangan dari Mesin Utama, Mesin Bantu, ketel dll. Harus dipantau untuk mengetahui proses pembakaran. Asap hitam menunjukkan masalah dalam sistem injeksi bahan bakar dan pembakaran yang tidak tepat (kurangnya udara, dll.) Sedangkan asap putih menunjukkan masuknya air ke dalam bahan bakar.

b. Motor induk sulit di start

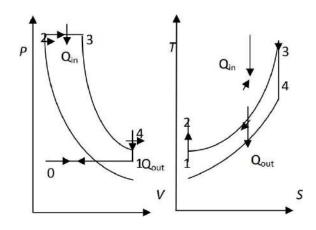
Tanda mesin induk mengalami gangguan lainnya yaitu gagal di start. Hal ini dapat disebabkan karena pengabut bahan bakar tersumbat oleh kotoran dari bahan bakar, yang mengakibatkan bahan bakar tidak dapat dikabutkan secara sempurna ke dalam cylinder sehingga motor induk sulit di start.

c. Rpm menurun

Performa mesin induk mengalami penurunan dikarenakan adanya penumpukan karbon di dalam ruang pembakaran BBM, sehingga proses pembakaran menjadi tidak sempurna. Akibat dari proses pembakaran yang tidak sempurna, maka tenaga yang dihasilkan dari mesin induk akan menurun serta kerja mesin menjadi berat.

Dalam usaha menganalisa proses motor bakar umumnya digunakan siklus udara sebagai siklus ideal, dimana siklus udara menggunakan beberapa keadaan yang sama dengan siklus yang sebenarnya, yaitu

urutan proses, perbandingan kompresi dan pemilihan temperature dan tekanan. Siklus toritis untuk penyalaan kompresi 2 langkah dengan pemanasan pada tekanan kontstant, dimana udara dikompresikan sampai mencapai temperatur nyala bahan bakar, kemudian bahan bakar diinjeksikan dengan laju penyemprotan sedemikian rupa sehingga dihasilkan proses pembakaran pada tekanan constant, dimana penyalaan bahan bakar diakibatkan oleh suatu kompresi.



Gambar 2.1 Diagram P-V dan T-S Siklus Diesel

Proses-proses yang terjadi : f

- 1) Proses (0-1) = Langkah isap (udara murni) pada tekanan konstan
- 2) Proses (1-2) = Langkah kompresi isentropic f
- 3) Proses (2-3) = Proses pembakaran (pemasukan kalor pada volume konstan) f
- 4) Proses (3-4) = Pemasukan kalor pada tekanan konstan. f
- 5) Proses (4-5) = Langkah ekspansi (kerja) dalam keadaan isentropic
- 6) Proses (5-1) = Proses pembuangan (pengeluaran kalor) pada volume konstan f
- 7) Proses (1-0) = Langkah buang pada tekanan konstan.

d. Alarm

Andi Fandi S (2020)dari Menurut yang diakses https://cabmakassar.org/ bahwa setiap alarm menunjukkan adanya masalah, besar atau kecil, kapal di dalam kapal. Mereka telah dipasang untuk tujuan mengidentifikasi kesalahan. Jangan pernah mengabaikan alarm yang terkait dengan segala jenis mesin. Alarm detektor kabut oli di mesin utama atau tambahan, bahkan ketika parameter lain normal (suhu bak mesin, suhu pembersih dll.), Harus diperhatikan dengan serius. Banyak insiden telah dilaporkan untuk ledakan karter ketika alarm OMD berbunyi tetapi crew kapal mengabaikan parameter indikasi normal.

e. Temperatur mesin lebih tinggi

Hal ini terjadi dikarenakan adanya penumpukan karbon di dalam ruang pembakaran yang ikut terbakar saat proses pembakaran BBM serta dapat menyebabkan *pre-ignition* sehingga temperatur mesin lebih cepat meningkat. Saat mesin mengalami kenaikan temperatur, maka kinerja mesin akan menurun. Jika hal ini dibiarkan, maka akan menyebabkan dampak buruk bagi mesin. Mesin induk bisa mengalami *blackout* karena tidak kuat menahan temperatur yang begitu tinggi.

f. Perubahan Amper

Menurut Fandi Andi S (2020)diakses dari yang https://cabmakassar.org/ bahwa lebih dari 80% mesin di kapal kargo dioperasikan secara elektrik, yaitu dari daya yang dihasilkan kapal. Pastikan untuk memeriksa arus semua mesin yang dioperasikan dengan listrik dan sistem pompa. Arus yang tinggi untuk perifier mengindikasikan adanya masalah pada drum kopling atau gigi transmisi. Demikian pula, arus blower bantu yang tinggi menunjukkan tekanan mengais di dalam mesin lebih dari yang disediakan oleh kipas. Karena di sebagian besar kapal, kipas peniup bantu dioperasikan secara manual, kipas harus dimatikan saat tekanan tercapai atau ketika arus melewati batas yang ditandai.

g. Suara Tidak Normal

Suara mesin yang menandakan adanya permasalahan pada inti mesin akan terdengar lebih kasar. Mesin yang sebelumnya bersifat clean dan tenang, akan berubah menjadi mesin yang berasap dengan suara yang lebih kasar. Hal ini dapat menunjukan tanda adanya keausan pada beberapa bearing hingga komponen mesin yang berada diluar range pakainya.

Menurut Fandi Andi S (2020)diakses dari yang https://cabmakassar.org/ bahwa suara sejauh ini merupakan faktor yang paling menonjol yang menarik perhatian pelaut terhadap bagian atau mesin yang bermasalah. Ada perbedaan antara suara yang berjalan normal dan suara yang bermasalah. Semisal Suara "mendesis" akan menunjukkan kebocoran, suara ketukan keras akan menunjukkan bagian yang kendur atau rusak, suara goyangan yang tinggi akan menunjukkan adanya penghalang dll. Sayangnya, tidak ada panduan untuk mempelajari suara-suara ini. Hanya melalui pengalaman seseorang dapat menguasai keterampilan seperti itu.

h. Kebocoran

Menurut Fandi Andi S (2020) yang diakses dari https://cabmakassar.org/ bahwa kebocoran adalah akibat dari sistem perpipaan atau mesin yang rusak. Mereka mudah diidentifikasi di atas kapal. Jangan pernah mengabaikan kebocoran dari segala jenis mesin karena dapat menyebabkan tumpahan, kebakaran, banjir dan kecelakaan besar lainnya. Jika menemukan kebocoran minyak-air atau udara di mesin, cobalah untuk memperbaikinya segera atau tandai sebagai penting untuk memeriksa selama jadwal perawatan berikutnya tergantung pada tingkat keparahannya.

3. Faktor- Faktor Yang Menyebabkan Performa Mesin Induk Menurun

a. Pembakaran yang tidak sempurna

Menurut H. R. Romzana (2005) tentang teori Pembakaran dari buku Mesin Penggerak Utama bahwa dengan pembakaran berarti suatu proses kimia dari pencampuran bahan bakar dengan zat asam dari udara. Umumnya memakai bahan bakar cair yang mengandung unsur zat arang (C), zat cair (H) dengan sebagian kecil zat belerang (S), biasa senyawa disebut *hydrocarbon*. Zat asam yang dibutuhkan diperoleh dari udara sebagaimana diketahui udara mengandung 22% zat asam dan 77% zat lemas bila dihitung dalam persentase volume atau 21% dengan 78% bila dihitung dalam persentase berat udara. Perlu diingat bahwa pembakaran didalam *cylinder* tidak berlangsung sederhana, karena molekul-molekul bahan bakar harus dipecah kecil berbentuk kabut halus agar pembakaran berlangsung tuntas.

Pembakaran yang tuntas dan sempurna secara kimiawi akan menghasilkan panas, proses reaksinya disebut *Exoterm*. Bila sejumlah gas atau udara dikompresi atau di ekspansi akan ada perubahan suhu selama proses terjadi, namun bila keadaan suhunya tidak ada perubahan, maka prosesnya disebut *Isotermis*. Keadaan tersebut hanya mungkin terjadi apabila selama proses kompresi berlangsung panas yang timbul diambil dan bila prosesnya ekspansi, panas yang hilang diganti sehingga suhunya tinggal tetap.

Lain halnya bila sejumlah gas saat dilakukan kompresi maupun *expansi* tanpa ada tambahan panas atau kehilangan panas, proses yang demikian disebut *Adiabatic*. Proses yang umum terjadi bila dilakukan kompresi maupun *expansi*, tekanan dan suhu beserta panas akan berubah, maka prosesnya disebut *politropis*.

Sebagai tolok ukur kualitas penyalaan BBM (bukan bensin) adalah angka Cethane dari jenis minyak destilasi yang kodenya destillate marine (DM- X, DM-A, dan DM-B). Angka tersebut dihitung dari nilai rata-rata titik didih dan massanya yaitu parameter yang berkaitan langsung dengan susunan kimia BBM. Calculated ignition index (C II) adalah tolok ukur untuk BBM residual dan mempunyai persamaan dengan angka cethane dari BBM hasil destilasi. Untuk mendapatkan kualitas penyalaan yang tepat di dalam motor diesel tertentu agak sulit menetapkan nilai minimal atau maksimal C II maupun calculated carbon aromaticity index (CCA I) dari BBM. Beberapa pabrik motor diesel membatasi kualitas pernyataan yang diinginkan dengan massa jenisnya saja. Demikian juga cara menghitung nilai pembakaran (NP) atau nilai opak (NO) BBM yang paling mendekati kebenaran terutama yang

mengandung belerang, air dan lain- lainnya.

Di berbagai negara nilai pembakaran agak berbeda terutama tergantung pada kandungan kadar belerangnya. Nilai Opaknya juga tergantung kepada kandungan kadar belerang dan kadar airnya. Gambaran umum BBM dengan $S = 982 \text{ k/m}^3 \text{ kandungan belerangnya 2. 5 % dan kadar airnya 0.02 MJ / kg}$ untuk setiap 0.05 % kadar debu atau pada sekitar 0.03 – 0.1% dari massa BBM. Motor diesel umumnya menggunakan BBM hasil destilasi yang tergolong minyak gas atau minyak diesel. Ada yang menggolongkan sebagai minyak ringan dan minyak berat, perbedaan tersebut bukan berdasarkan massa jenisnya tetapi lebih tepat berdasarkan kekentalannya meskipun tidak ada batasan yang tepat. Secara mekanis pembakaran dalam motor diesel dan motor bensin sama saja, perbedaannya hanya cara mencampurkan udara pendukung pembakaran dan perbandingan kompresinya, untuk motor bensin sekitar 6 - 11 sedangkan motor diesel antara 17 - 22 bahkan lebih. Pada motor diesel bila dilihat secara teoritis sejak BBM dikabutkan sampai katup pengabut tertutup maka BBM akan segera terbakar dan menghasilkan panas. Dalam kenyataan tidak demikian karena BBM yang mengandung unsurunsur lain agar terbakar sempurna harus memenuhi persyaratan.

Pertama bercampur dengan udara yang cukup, kedua pencampurannya benarbenar *humogen* dan ketiga udaranya harus memiliki *temperature* yang cukup untuk menyalakan BBM. Periode tersebut ialah "kelambatan penyalaan" (ID) yang merupakan tolok ukur waktu antara sejak

penyemprotan BBM sampai pembakaran terjadi. Seandainya kelambatan lebih lama karena adanya gangguan pada pengabut, pasti akan lebih banyak BBM yang harus dimasukkan maka pelaksanaan pembakaran tidak akan lancar dan sesuai dengan yang diharapkan. Demikian juga akan sebaliknya bila kelambatan lebih singkat akan terjadi kejutan yang mendadak sebelum torak mencapai TMA. Karena sifat yang rumit tersebut agak sukar dipantau dan kapan waktunya terjadi perubahan tingkat wujud BBM dari cair menjadi gas. Dengan asumsi teoritis bahwa perubahan dari sejumlah BBM akan dimulai bila seluruhnya telah bercampur dengan udara.

Untuk mengetahui ada tidaknya gangguan pada pengabutan dapat dilakukan dengan pengambilan diagram indikator. Cara pengambilan diagram indikator dilakukan dengan bantuan beberapa klem dan sebuah kertas berbentuk persegi panjang dan diklem pada tromol. Bila pencatat ditekankan pada kertas akan tergores sebuah garis tipis yang akan membentuk suatu diagram.

1) Persyaratan sebelum pengambilan diagram indikator

Sebelum pengambilan diagram indikator ada beberapa persyaratan yaitu :

- a) Putaran harus mencapai full speed ahead;
- b) Tekanan dan suhu harus sudah bekerja normal;
- c) Kapal harus steady sea goes;
- d) Kapal harus even keel;
- e) Kapal sarat dengan muatan (full loaded).

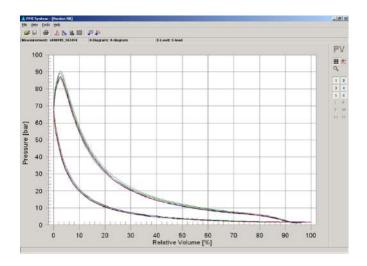
Setelah syarat tersebut diatas dipenuhi maka dapat dilakukan pengambilan diagram indikator.

2) Cara pengambilan diagram indikator

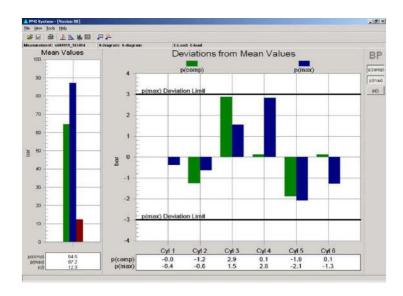
Cara pengambilan diagram indikator adalah sebagai berikut :

- a) Katup indikator pada silinder yang diperiksa dibuka sebentar sehinggga gas yang keluar membersihkan katup dan jelaga kemudian ditutup kembali.
- b) Alat indikator ditempatkan pada katup dengan cara mengikat alat pengambilan diagram indikator tersebut dengan katup silinder indikator, pada tromol ditempatkan kertas diagram. Tali tromol diikatkan pada mesin penggerak.
- c) Dengan bantuan katup silinder indikator dihubungkan dengan udara luar dan pencatat ditekankan pada kertas indikator. Pada kertas tersebut digariskan garis atmosfer.

- d) Katup ditempatkan pada suatu kedudukan tertentu sehingga silinder indikator berhubungan dengan silinder motor, dan selama sebuah proses kerja pencatat ditekankan pada kertas indikator. Dengan demikian telah tertulis diagram indikator.
- e) Agar lintasan tekanan di dalam silinder dapat dinilai lebih baik, selama perubahan tekanan, maka dipergunakan pegas yang lembek pada alat indikator. Pada perubahan tekanan kecil dapat diperoleh simpangan tegak yang besar dengan pencatatnya.



Gambar PV Diagram



Gambar Pmax & Pcom

b. Sistem Pelumasan Bermasalah

Menurut P. Van Maanen (2007:77) bahwa mesin pembakaran dalam tidak dapat berjalan jika bagian -bagian yang bergerak yang terdiri dari logam - logam diperbolehkan saling kontak tanpa lapisan pelumas. Panas yang dihasilkan sangat luar biasa karena jumlah gesekan akan mencairkan logam, menuju kehancuran mesin. Untuk mencegah hal ini, semua bagian mesin yang bergerak harus dilapisi minyak pelumas yang dipompa ke semua bagian mesin yang bergerak.

Umumnya pelumasan mesin menggunakan minyak pelumas yang kekentalannya menggunakan satuan *SAE* (*Society Automotive Engineers*), fungsi dari pelumas tersebut adalah untuk mengurangi gesekan dan getaran antara bagian-bagian yang bergerak, melindungi mesin dari keausan, menyerap panas dan gesekan yang dihasilkan oleh bantalan mesin yang bergerak, serta mempertahankan tekanan supaya aliran minyak lumas bisa melumasi bagian yang terkecil dalam system sehingga mampu mempertahankan kinerja atau performa dari pada mesin itu sendiri.

Untuk memastikan agar bagian-bagian mesin yang bergerak terlumasi dengan baik maka perawatan berkala perlu dilakukan agar sirkulasi pelumasan mesin tidak terhambat dan tersumbat. Minyak pelumas ditampung dan disimpan dibak minyak pelumas (*crank case*) dimana telah terdapat pompa minyak pelumas untuk memompa minyak pelumas dari bak minyak pelumas dan memompanya ke saluran - saluran pembagi setelah terlebih dahulu melewati saringan-saringan minyak pelumas.

Dari saluran-saluran pembagi minyak pelumas disalurkan untuk melumasi permukaan bantalan, poros engkol, roda gigi, silinder, pegas dan bagian-bagian yang bergerak lainnya. Minyak pelumas yang mengalir dari tempattempat pelumasan kemudian kembali ke dalam bak minyak lumas (*crank case*) lagi melalui saluran kembali dan kemudian dihisap kembali oleh pompa minyak lumas untuk disalurkan kembali dan begitu seterusnya.

c. Sistem Pendingin Mesin Induk

Pada umumnya mesin yang dipasang pada kapal dirancang untuk bekerja dengan efisien, maksimal dan berjalan selama berjam -jam berjalan lamanya. Hilangnya energi paling sering dan maksimum dari mesin adalah dalam bentuk energi panas. Untuk menghilangkan energi panas yang berlebihan harus menggunakan fungsional mesin (*Cooler*) untuk menghindari gangguan fungsional mesin atau kerusakan pada mesin, untuk itu sistem air pendingin dipasang di kapal. (Daryanto, 2006:34)

Ada 2 (dua) media air pendingin yang digunakan diatas kapal untuk tujuan pendinginan, yaitu menggunakan air laut dan air tawar. Dimana air laut mendinginkan air tawar didalam pendingin (*Cooler*) yang nantinya air tawar mendinginkan mesin.

Agar air laut yang masuk selalu bersih dari kotoran-kotoran laut, maka dipasanglah saringan-saringan untuk menampung kotoran-kotoran yang terhisap kedalam aliran pipa-pipa air laut. Untuk menjaga agar saringan-saringan air laut tersebut tetap bersih harus dilakukan pembersihan pada saringan - saringan air laut dengan rutin.

4. Langkah-Langkah Penanganan Mesin Induk Menurun

Untuk mempertahankan kondisi mesin agar tetap mampu beroperasi maksimal tentunya *main engine* akan dibantu dengan beberapa sistem pendukung lainnya. Sistem pendukung tersebut antara lain:

a. Mengoptimalkan Sistem Bahan Bakar

Sistem bahan bakar ini secara umum terdiri atas fuel oil transfer, filtery dan purifering; fuel oil circulating, fuel oil supply,dan heater. Bahan bakar di kapal disimpan di storage tank. Koil pemanas harus dipasang pada tangki bunker sehingga temperature bahan bakar pada tangki bunker dapat dipertahankan pada temperature 40 -50°C. Untuk memastikan pensuplaian bahan bakar cukup banyak, maka kapasitas dari circulating pump dibuat lebih besar dari jumlah bahan bakar yang dikonsumsi oleh motor induk. Dan kelebihan bahan bakar tersebut akan disirkulasikan kembali dari motor

melalui venting box yang kemudian akan menuju ke circulating pump kembali.

Ketika engine berhenti, *circulating pump* akan terus bekerja untuk mensirkulasikan Heavy Fuel yang telah dipanaskan dan tetap melewati fuel oil system engine dengan tujuan untuk menjaga bahan bakar tetap panas dan katup bahan bakar tetap terdeaerated.

Pada sistem bahan bakar ada beberapa peralatan yang mendukung sistem tersebut antara lain: *System Transfer, Filtering dan purifikasi*. Sistem ini bertugas memindahkan bahan bakar dari *storage tank* ke *settling tank*, serta membersihkan bahan bakar dari kotoran yang berasal dari *storage tank*. Heavy fuel oil harus dibersihkan terlebih dahulu dengan melewatkanya melalui centrifuge sebelum masuk ke *daily tank*. Pada centrifuge nantinya kotoran-kotoran yang terdapat pada HFO yang terdiri atas partikel dan air akan dipisahkan dari HFO.

Menurut Wiranto Arismunandar dan Koichi Tsuda (2018:89) mengenai pembakaran yang sempurna bahwa yang dimaksud dengan pembakaran yang sempurna ialah pembakaran yang terjadi ketika bahan bakar yang mengandung unsur zat Carbon (C), zat Hidrogen (H), bereaksi secara cepat dengan oksigen (O2) dan menghasilkan karbon dioksida (CO₂) dan air (H₂O).

Adapun syarat-syarat proses pembakaran yang sempurna antara lain diperlukan:

1) Perbandingan bahan bakar minyak dan udara seimbang.

Pembakaran yang sempurna mebutuhkan 15 kg faktor udara untuk setiap 1 kg bahan bakar.

2) Bahan bakar minyak berbentuk kabut (sehalus mungkin).

Semakin halus pengabutan bahan bakar, pembakaran semakin bagus. Dalam hal ini dibutuhkan kinerja alat pengabut bahan bakar yang optimal.

3) Temperatur bahan bakar mendekati titik nyala (*flash point*)

Bahan bakar dapat terbakar secara sempurna apabila temperatur bahan

bakar mencapai 40°C untuk MFO Cst 180 dan pada temperatur 50°C untuk MFO Cst 380.

4) Kelambatan penyalaan tepat (ignition delay).

Waktu pembakaran harus tepat (*ignition delay*) Apabila terlalu cepat akan terjadi ketukan (*knocking*), tetapi jika terlambat maka pembakaranpun terlambat sehingga menyebabkan temperatur gas buang tinggi.

5) Viscosisty (kekentalan) bahan bakar minyak tepat.

Kekentalan bahan bakar HSD dapat terbakar dengan sempurna pada temperatur 60°C sedangkan MDFpada temperatur 40°C.

6) Mutu bahan bakar minyak baik (*diesel index*).

Mutu bahan bakar minyak dikatakan baik apabila unsur C-H seimbang.

b. Mengoptimalkan Sistem Pelumasan

Pelumas merupakan sarana pokok dari mesin untuk bekerja secara optimal. Tanpa pelumas dapat dipastikan bahwa mesin tidak akan dapat beroperasi. Memberikan pelumas yang salah dapat mengakibatkan mesin yang menggunakannya langsung rusak atau jika tidak begitu fatal, maka salah satu konsekuensinya adalah mesin tidak dapat bekerja secara optimal. Pelumas di engine sangat diperlukan karena berfungsi untuk melumasi koponen-komponen yang bergesekan. Tujuannya adalah untuk mempertahankan umur dan daya tahan komponen sesuai dengan umur ekonomisnya. Selain sistem pelumas berfungsi untuk mengurangi gesekan antar komponen engine

Prinsip Pelumasan pada Mesin Induk

- Memisahkan benda yang saling bergesekan dengan lapisan oil film dari minyak lumas yang baik.
- 2) Untuk membentuk seal/penahan antara permukaan piston ring dan cylinder liner, untuk mencegah bocornya gas pembakaran keruang crankcase.

- 3) Menetralisir korosi yang diakibatkan oleh pembakaran yang dihasilkan dan mencegah *cylinder ilner piston ring* dari pengaratan.
- 4) Mengurang keausan pada Bantalan (*Bearing*).

c. Mengoptimalkan Sistem Pendingin

Sistem pendingin adalah sistem yang digunakan untuk mendinginkan Main Engine sehingga dapat beroperasi dalam waktu yang lama. Ada beberapa konfigurasi yang paling sering digunakan dalam perencanaan sistem pendingin, yang pertama dengan pendinginan menggunakan air laut temperature rendah dan pendinginana air tawar untuk jacket cooling. Sistem ini hanya mempunyai dua set pompa (untuk *sea water* dan *jacket water*).

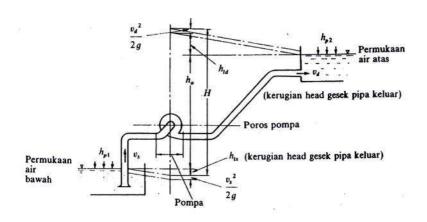
Sistem pendingin menggunakan type Central Cooling, dimana air laut difungsikan sebagai obyek penerima panas dari air tawar yang telah digunakan sebagai pendingin utama, dengan alat penukar panas pada central cooler. Sirkulasi dari air laut ini merupakan sirkulasi terbuka dimana air laut dipompa dari sea chest kemudian disirkulasikan dan akhirnya keluar lewat over board.

Ketiga sistem tersebut diatas sangat berpengaruh terhadap kinerja main engine, oleh sebab itu kesuksesan operasi maupun kegagalan operasi didalam main engine juga akan dipengaruhi oleh ketiga sistem tersebut diatas.

d. Mengoptimalkan system pompa

Head pompa adalah energi per satuan berat yang harus disediakan untuk mengalirkan sejumlah zat cair yang direncanakan sesuai kondisi instalasi pompa atau tekanan untuk mengalirkan sejumlah zat cair, yang umumnya dinyatakan dalam satuan panjang. Head dapat bervariasi pada penampang yang berbeda,tetapi pada kenyataannya selalu ada rugi energi. Head total pompa yang harus disediakan untuk mengalirkan jumlah air seperti direncanakan, dapat ditentukan dari kondisi instalasi yang akan

dilayani oleh pompa.



Gambar Head pompa

Dari gambar diatas kita dapat menentukan head total pompa dengan persamaandibawah ini:

$$H_{sis} = h_a + \Delta h_p + h_l + \frac{vd^2}{2g}$$
(1)

Dimana : H_{sis} : Head sistem pompa (m)

 h_a : Head statis total (m)

 Δh_n : Perbedaan head tekanan yang bekerja pada kedua

permukaan (m), $\Delta h_p = h_{p2} - h_{p1}$

 h_l : Berbagai kerugian head di pipa, katup, belokan,

sambungan, dll (m) $h_1 = h_{ld} + h_{ls}$

 $v_d^2/2g$: Head kecepatan keluar (m)

g : Percepatan gravitasi (9,81 m/s²)

Head total pompa salah satunya dipengaruhi oleh berbagai kerugian

pada sistem perpipaan yaitu gesekan dalam pipa, katup, belokan, sambungan, reduser dll. Untuk menentukan head total yang harus disediakan pompa, perlu menghitungterlebih dahulu kerugaian-kerugaian pada instalasi. Dimana kerugian-kerugian tersebut akan dijumlahkan untuk mengetahui kerugian head yang terjadi dalam instalasi. Berikut akan dihitung kerugian head pemipaan dan instalasi pengujian pompa.

1. Head kerugian gesek dalam pipa lurus, dirumuskan sebagai berikut :

$$h_f = \frac{10,666 \ Q^{1,85}}{C^{1,85}D^{4.85}} x \ L \tag{2}$$

Dimana: h_f : Head kerugian gesek (m)

Q : Kapasitas pompa (m³/s)

L : Panjang pipa (m)

D : Diameter dalam pipa (m)

C : Koefisien pipa

2. Kerugian belokan heta , dirumuskan sebagai berikut :

$$\mathbf{h}_f = f \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g} \tag{3}$$

$$f = 0.131 + 1.847 \left(\frac{D}{2R}\right)^{3.5} \left(\frac{\theta}{\theta}\right)^{0.5} \dots (4)$$

Dimana: \mathbf{h}_f : Head kerugian belokan (m)

v : Kecepatan aliran (m/s)

g : Gaya gravitasi (m/s²)

D : Diameter dalam pipa (m)

R : Jari-jari lengkung sumbu belokan (m)

θ : Sudut belokan (derajat)

f: Koefisien kerugian

3. Kerugian katup isap dengan saringan

$$\mathbf{h}_f = f \cdot \frac{v^2}{2 \cdot g}$$
 (5)

g Dimana: \mathbf{h}_f : Head kerugian katup isap (m)

 f : Koefisien kerugian katup isap: Gaya gravitasi

 $(\mathbf{m}/\mathbf{s}^2)$

4. Kerugian karena pengecilan penampang pipa secara mendadak

$$\mathbf{h}_f = \frac{v_2^2}{2 \cdot g} \tag{6}$$

Dimana: h_f : Head kerugian kecepatan keluar (m)

v₂ : Kecepatan aliran sisi keluar (m/s)

g : Gaya gravitasi (m/s²)

5. Kerugian karena perbesaran penampang secara mendadak

$$\mathbf{h}_f = f \frac{\left(v_1 - v_2\right)^2}{2 \cdot g} \tag{7}$$

Dimana: h_f : Head kerugian kecepatan keluar (m)

v₁ : Kecepatan aliran sisi masuk/diameter kecil (m/s)

v₂ : Kecepatan aliran sisi keluar/diameter besar (m/s)

g : Gaya gravitasi (m/s²)

f : Koefisien kerugianv : Kecepatan aliran m/s

Kecepatan spesifik merupakan indeks jenis pompa yang memakai kapasitas, putaran pompa dan tinggi tekan yang diperoleh pada titik efesiensi maksimum pompa, kecepatan spesifik digunakan untuk menentukan bentuk umum impeler. Kecepatan spesifik dapat didefinisikan seperti persamaan berikut

$$n_{s} = n \frac{Q^{0.5}}{H^{0.75}}$$
(8)

Dimana: ns = Putaran spesifik

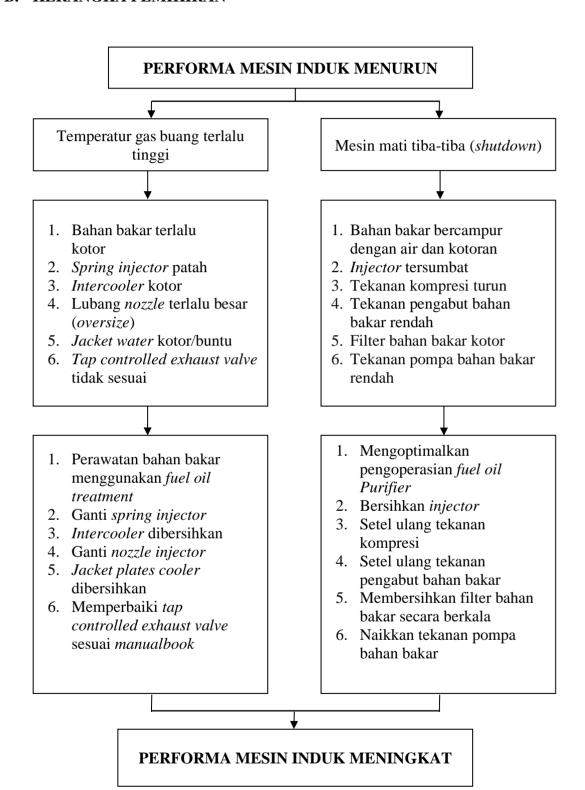
Q = Kapasitas spesifik (m/s)

H = Head pompa (m)

n = Putaran pompa (rpm)

dalam persamaan diatas digunakan untuk pompa-pompa yang sebangun bentuk impelernya, meskipun ukuran dan putarannya berbeda. Dengan kata lain harga n_s dapat dipakai sebagai parameter untuk menyatakan jenis pompa. Dalam menghitung n_s untuk pompa sentrifugal jenis isapan ganda (double suction) nilai Q dari persamaan adalah Q/2. Karena kapasitas aliran melalui sebelah impeler adalah setengah dari kapasitas aliran keseluruhan.

B. KERANGKA PEMIKIRAN



BAB III

ANALISIS DAN PEMBAHASAN

A. DESKRIPSI DATA

Kapal sebagai sarana penting dalam transportasi laut dan proses pengoperasian kapal tidak lepas dari mesin induk sebagai penggerak kapal yang dibantu dengan mesin bantu yang saling berkaitan, sehingga tiap mesin harus bekerja baik dan aman. Adapun permasalahan yang penulis temui selama bekerja di atas kapal MV. STRAIT MAS adalah sebagai berikut:

1. Temperature gas buang terlalu tinggi

Pada salah satu kejadian tanggal 15 September 2021 saat kapal dalam pelayaran dari China menuju India (Lat: 22° 2.577' Lon: 119° 49.464', 16.57 LT) terjadi penurunan putaran mesin induk dari 80 rpm menjadi 40 rpm. Mengetahui hal tersebut, penulis melakukan pemeriksaan pada temperature masing-masing *cylinder*. Ditemukan bahwa *temperature* gas buang pada *cylinder* No.1 melebih batas normal yaitu 480°C, dimana suhu normal hanya 350°C. Adapun batas temperatur terendah yaitu 150°C dan batas maksimal yaitu 450°C. Naiknya suhu gas buang menyebabkan bunyi *alarm* di dalam kamar mesin dan terdengar pula bunyi ketukan yang keras. Selanjutnya mesin induk pun distop, setelah mendapatkan order stop dari anjungan..

2. Mesin sering mati tiba-tiba (Shutdown)

Pada salah satu kejadian tanggal 16 Oktober 2021 saat kapal dalam pelayaran dari Malaysia menuju Kolombo (Lat: 23°3.654' Lon: 116°521', 03.00 LT) tiba-tiba mesin induk mati (*shutdown*). Masinis jaga melaporkan kejadian ke anjungan bahwa ada permasalahan di permesinan dan segera kapal lego jangkar. Masinis segera melakukan pengecekan terhadap bahan bakar dan memeriksa jalur bahan bakar ke pompa bahan bakar apakah ada jalur atau pipa yang bocor atau buntu dan juga memeriksa pompa bahan bakar apakah berfungsi dengan baik atau tidak.

B. ANALISIS DATA

Dari pengalaman yang terjadi saat yang penulis alami selama bekerja di atas kapal MV. Strait Mas, penulis dapat menganalisa penyebab dari dua masalah utama yang penulis angkat, yaitu:

1. Temperature gas buang terlalu tinggi

Penyebabnya adalah sebagai berikut:

a. Bahan bakar terlalu kotor

Banyaknya kotoran yang terkandung dibahan bakar diakibatkan kurang telitinya dalam proses penerimaan bahan bakar (*bunker*) diatas kapal dan kurang seringnya melakukan pembersihan terhadap tanki-tanki bahan bakar terutama *service tank* sehingga pada waktu adanya ombak yang besar mengakibatkan kotoran bercampur dengan bahan bakar.

Dan sifat dari bahan bakar sangat mempengaruhi kinerja dan keandalan suatu mesin adapun sifat-sifat bahan bakar diantaranya:

- 1) Penguapan
- 2) Residu karbon
- 3) Viskositas
- 4) Kandungan karbon
- 5) Abu
- 6) Air dan endapan
- 7) Titik nyala
- 8) Mutu pelayanan

Untuk mesin diesel skala besar dibutuhkan penguapan bahan bakar yang tinggi dari mesin diesel besar agar didapatkan penggunaan bahan bakar yang lebih hemat,suhu buang rendah dan asap minimum. *Residu karbon* adalah karbon yang tertinggal setelah penguapan dan pembakaran habis suatu bahan yang diuapkan dari minyak, menunjukkan kecenderungan bahan bakar untuk membentuk endapan karbon pada bagian mesin (torak) didapatkan *residu karbon* sebesar 0,1 %

Viskositas suatu minyak dinyatakan oleh volume tertentu dari minyak untuk mengalirkan melalui lubang dengan diameter tertentu, makin rendah

lubangnya maka makin rendah *viskositas*nya. alat yang digunakan untuk mengukur *viskositas* bahan bakar adalah *viskosimeter saybolt*.

Dalam sistem bahan bakar dapat menghasilkan gas yang sangat *korosif* yang diembunkan oleh dinding *cylinder* yang didinginkan, terutama kalau mesin beroperasi pada beban yang rendah dan suhu *cylinder* menurun. Korosi sering disebabkan oleh gas belerang yang sering dijumpai pada dalam sistem gas buang mesin diesel. kandungan belerang tidak diijinkan lebih dari 1,5 %. Titik nyala adalah suhu paling rendah yang harus dicapai untuk pemanasan minyak sehingga dapat menimbulkan penguapan dalam jumlah yang cukup sehingga mudah untuk menyala/terbakar.

Dari analisis yang dilakukan ditemukan bahwa bahan bakar terlalu kotor sehingga menyebabkan temepratur gas buang tinggi.

b. Spring injector patah

Injector adalah suatu alat yang berfungsi sebagai alat penyemprotan bahan bakar, agar bahan bakar dapat terbakar di dalam cylinder, melalui proses pembakaran didalam cylinder dengan jalan mengabutkan bahan bakar didalam ruang pembakaran, sehingga bahan bakar dapat terbakar dengan melalui suatu proses pembakaran

Kerusakan pada *spring injector* menyebabkan penyemprotan bahan bakar tidak maksimal, sehingga pembakaran di dalam silinder tidak sempurna. Pembakaran yang tidak sempurna akan mengakibatkan performa mesin induk menurun. Oleh karena itu, *spring injector* yang rusak harus diganti.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan *spring injector* yang patah suhu gas buang tetap normal.

c. Intercooler kotor

Intercooler adalah salah satu bagian dari mesin diesel berbentuk kotak terletak pada samping ataupun bawah dari turbocharge compressor, yang dibuat dari lapisan plat tipis kecil memanjang dan berfungsi untuk menurunkan suhu udara, tekan udara pengisi sebelum udara tersebut masuk ke dalam silinder. Adapun bagiannya, intercooler terdiri dari dua bagian atau dua sisi yaitu sisi aliran udara dan sisi aliran air pendingin,

dimana fungsi dari sisi aliran pendingin tersebut yaitu untuk menyerap panas daripada udara yang masuk pada sisi aliran udara. Jadi *intercooler* tersusun yaitu bagian samping ataupun luar untuk sisi aliran udara dan bagian dalam tersusun dari saluran air pendingin masuk dan keluar. Suhu udara yang masuk dan keluar dari *intercooler* dapat kita memantau dari *thermometer* yang terpasang. Apabila suhu udara sudah melebihi dari batas normal maka dapat dipastikan air pendingin yang masuk *intercooler* kurang mencukupi.

Temperatur gas buang akan mengalami kenaikan temperatur sekitar \pm 10°C setiap harinya dan bersamaan dengan itu kondisi *bellow expansion joint* pun akan membara, untuk mengatasi hal ini maka KKM menginstruksikan kepada para masinisnya untuk selalu menurunkan putaran mesin induk itu sendiri dan menjaga temperatur gas buang tetap berada pada \pm 390 °C.

Intercooler yang kurang terawat dapat terlihat keadaan pipa-pipa dan sirip-siripnya intercooler tersebut sudah sangat kotor, sehingga sudah dapat dipastikan bahwa aliran udara bilas yang akan masuk ke scavenging box menjadi terganggu, akibatnya tekanan dan volume udara bilas yang masuk ke dalam cylinder menjadi berkurang. Apabila dalam olah gerak putaran mesin induk berubah-rubah, maka gas buang terkadang keluar melalui blower side turbocharge dan terdengar bunyi mengaung.

Udara yang diisap oleh *blower* atau *compressor* tidak selamanya bersih, akan tetapi sering tercampur dengan kotoran-kotoran debu, minyakminyak yang ada di sekitar *blower side*, serta karbon-karbon yang dihasilkan oleh pembakaran yang keluar lewat cerobong, diisap oleh *blower* kamar mesin, dimana salah satu saluran udara dari *blower* diarahkan ke *blower side*.

Dari analisis yang dilakukan ditemukan banyaknya kotoran pada *intercooler* sehingga menyebabkan suhu gas buang terlalu tinggi.

d. Lubang nozzle terlalu besar (oversize)

Pada pengabut bahan bakar (injector) mesin induk, saat kapal sedang

berlayar maka akan terjadi proses pembakaran di dalam *cylinder* secara terus menerus dan bergantian, karena seringnya bekerja secara terus menerus ini akan mengakibatkan terjadinya gesekan pada bagian-bagian pengabut tersebut, pada suatu saat akan timbul kerusakan atau keausan pada alat pengabut tersebut.

Kebocoran bahan bakar dari lubang pengabut, dikarenakan jarum pengabut tidak dapat menutup pada kedudukannya. Dengan menutupnya jarum pengabut bahan bakar yang tepat pada kedudukannya mengakibatkan tekanan bahan bakar naik. Untuk mendapatkan tekanan yang diinginkan sesuai dengan buku petunjuk atau *Instruction Manual Book*. Untuk mendapatkan tekanan pada 350 bar, maka dengan menambahkan *disc* untuk menambahkan tekanan yang diinginkan didapat.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan lubang *nozzle* yang terlalu besar (*oversize*).

e. Jacket water kotor/buntu

Cooler adalah suatu alat pemindah panas yang gunanya untuk mendinginkan air tawar yang keluar dari motor induk. Apabila dalam pipa-pipa cooler terdapat kotoran seperti lumpur yang menyumbat sehingga mengakibatkan penyerapan panas terhadap air tawar akan berkurang / terhalang, sehingga temperatur air tawar yang keluar dari cooler tersebut tetap tinggi. Maka hal ini dinamakan proses pendinginan tidak sempurna.

Banyaknya panas dari air tawar yang masuk *cooler* akan diambil sebagian oleh air laut. Air laut akan menjadi panas, karena hal itu *cooler* disebut juga alat penukar panas. *Cooler* bekerja normal bila perbedaan suhu air tawar masuk dan keluar *cooler* ±10°C. Dan apabila suhu mesin terlalu panas yang disebabkan oleh *cooler* kotor maka diadakan pemeriksaan pada *plate element* dengan membuka *cooler* dibersihkan dengan cara menyikat dan menyemprot air sambil memperhatikan *seal* nya agar tidak rusak/robek.

Apabila dalam *plate cooler* terdapat kotoran seperti lumpur yang menyumbat akan mengakibatkan penyerapan panas terhadap air tawar

akan berkurang karena terhalang sehingga temperatur air tawar yang keluar dari *cooler* tersebut tetap tinggi. Maka hal ini namanya proses pendinginan tidak sempurna. Untuk mengatasi *fresh water cooler* yang sering buntu / kotor maka perawatan *sea chest* dilakukan perawatan sekali tiap 6 bulan sesuai PMS atau disesuaikan dengan kondisi suhu air tawar pada mesin induk.

Pembersihan *coole*r dilaksanakan setiap enam bulan secara rutin, Pembersihan ini perlu diperhatikan agar tidak merusak bagian — bagian dari *cooler* tersebut. Perawatan *cooler* yaitu dengan membuka tiap lembaran *plate-plate cooler* dibersihkan dengan memakai sabun detergen dan menggunakan sikat yang bahannya tidak terlalu kasar sehingga tidak merusak seal atau karetnya. Sesudah dilakukan penyikatan terhadap lembaran *plate* tersebut lalu dilakukan penyemprotan dengan menggunakan air tawar supaya kotoran-kotoran dan endapan lumpur yang melekat pada *plate cooler* terlepas, kemudian perlu diperhatikan tentang cara pengikatan baut dilakukan sesuai dengan ukuran yang telah ditentukan agar tidak terjadi kerusakan pada *seal* juga untuk menghindari terjadinya kebocoran air pendingin melalui celah-celah *seal*.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan kebuntuan pada *jacket water* sehingga tidak berpengaruh terhadap suhu gas buang.

f. Tap controlled exhaust valve tidak sesuai

Daya mesin yang berkurang dapat menyebabkan mesin mati dengan tibatiba diakibatkan oleh celah katup yang tidak tepat, sehingga pembukaan dan penutupan katup juga tidak tepat atau masa kerja katup tidak tepat. Pengukuran yang tidak sesuai dengan *instruksi engine manual book* karena munculnya goresan atau lubang-lubang pada permukaan *seating exhaust valve* dan *exhaust spindle valve* mesin induk. Katup duduk (*spindle valve*) harus secara presisi pada katup *seat* (*seating valve*), yang dibuat menyatu dalam *cylinder head*, yang menyekat *cylinder* selama langkah kompresi dan langkah buang. Jika kualitas kontak antara katup duduk dan katup *seat* menurun, tekanan kompresi juga akan menurun. Hal tersebut menyebabkan penurunan *output* mesin dan emisi asap hitam.

Munculnya goresan atau lubang-lubang pada permukaan *exhaust* dan *spindle valve* disebabkan udara bilas yang masuk ke *cylinder* kurang bersih, masih terdapat kandungan air yang tercampur dengan udara. Pada proses pembilasan, udara yang dihasilkan harus benar-benar bersih dan tidak boleh bercampur dengan air, karena air akan menjadi panas ketika berlangsungnya proses kompresi sehingga panas tersebut menyebabkan kerusakan yaitu munculnya goresan atau lubang-lubang pada permukaan *seating exhaust valve* dan *exhaust spindle valve*.

Udara yang disuplai kedalam ruang pembakaran (*cylinder*) berasal dari udara yang berada di ruang mesin, udara tersebut dihisap oleh *turbocharge* kemudian didinginkan oleh sebuah *intercooler*, setelah didinginkan udara masuk ke ruang penerima udara bilas (*scavinging air receiver*) dan diteruskan ke ruang pembilasan atau pembakaran didalam *cylinder liner*.

Dari analisis yang dilakukan ditemukan bahwa *tap controlled exhaust valve* sesuai *manual book*.

2. Mesin sering mati tiba-tiba (Shutdown)

Penyebabnya adalah sebagai berikut :

a. Bahan bakar bercampur dengan air dan kotoran

Pada umumya bahan bakar yang kita terima dari bunker maupun dari darat belum cukup bersih dari kotoran-kotoran yang mungkin berasal dari kapal bunker / darat yang mana akan ikut masuk ketangki penyimpanan, kotoran tersebut bisa berbentuk lumpur, air dan kotoran-kotoran lainnya setelah di cerat ternyata masinis jaga menemukan banyak di *service tank*.

Maka perawatan/pembersihan bahan bakar sebelum dikonsumsi dimesin induk perlu dilakukan untuk menghindari kerusakan- kerusakan yang disebabkan oleh bahan bakar kotor.

Faktor lainnya yang menyebabkan kualitas bahan bakar kurang bagus, yaitu kurang optimalnya kinerja *FO purifier. FO Purifier* merupakan komponen sistem bahan bakar yang berfungsi sebagai salah satu

pembersih bahan bakar yang paling *efektif* dalam perawatan bahan bakar. Di kapal *FO purifier* berfungsi untuk membersihkan bahan bakar dari kotoran cair maupun padat (lumpur) sehingga kerusakan pada mesin induk akibat bahan bakar yang kurang baik dapat dikurangi. Apabila *FO purifier* tidak bekerja dengan baik akan mengakibatkan mutu bahan bakar kurang baik.

Untuk itu perawatan *FO purifier* harus benar-benar diperhatikan. Apabila *purifier* telah melampaui batas kerja 3000 jam sesuai dengan *Instruction Manual Book* maka segera diadakan *overhaul* untuk pembersihan *purifier*, karena kotoran-kotoran yang menempel harus dibersihkan.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan bahan bakar tercampur air dan kotoran sebagai penyebab mesin sering mati tiba-tiba (*Shutdown*)

b. *Injector* tersumbat

Umumnya untuk pengabut bahan bakar seperti di kapal tempat penulis bekerja mempunyai 1500 jam kerja (*running hours*). Indikasi dari fungsi pengabut bahan bakar yang tidak bagus, ditandai dengan gas buang yang

berwarna hitam pekat, temperature gas buang yang tinggi dan denyut penyemprotan yang tidak maksimal pada suatu cylinder, sedang jam kerja dari pengabut bahan bakar tersebut kurang lebih 1500 jam kerja, dari batas maksimal jam kerja pengabut berdasarkan instruction manual book adalah 3000 jam. Penyebab dari cepatnya proses keausan pengabut dikarenakan seringnya kotoran masuk kedalam injector sehingga mempercepat proses keausan injector. Banyaknya kotoran yang terkandung didalam bahan bakar dapat merusak pengabut sehingga terjadi pembakaran yang tidak sempurna didalam cylinder. injector adalah suatu alat yang berfungsi untuk mengabutkan bahan bakar untuk memperoleh hasil penyemprotan / pengabutan yang baik harus ditunjang oleh performa yang baik dari pengabut bahan bakar. Sehingga dalam pengoperasiannya dapat menghasilkan daya mesin induk yang optimal. Untuk mempertahankan kinerja dari pengabut bahan bakar yang perlu diadakan perawatan yang baik dan terencana

Alat pengabut dapat bekerja dengan baik bila perawatan dilaksanakan

dengan baik dan terencana sehingga dapat dipakai dalam jangka waktu yang lama, perawatan yang baik akan dapat menghemat atau mengurangi pemakaian suku cadang yang tersedia di atas kapal.

Karena seringnya bekerja secara terus menerus maka mengakibatkan terjadinya gesekan pada bagian-bagian pengabut tersebut, pada suatu saat akan timbul kerusakan atau keausan pada alat pengabut tersebut, kerusakan-kerusakan atau keausan *injector* dijumpai pada:

- 1) Kebocoran atau pengetesan bahan bakar setelah selesai proses pengabutan dari lubang-lubang pengabut, disebabkan karena jarum pengabut (*nozzle*) tidak dapat menutup rapat pada kedudukannya.
- 2) Timbulnya goresan serta terjadinya keausan pada tempat kedudukan atau *seating* jarum. Pada saat pengecekan di atas kapal penulis memang ditemukan banyak *injector* yang tidak bisa mengabutkan bahan bakar dengan baik.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan bahwa *injector* tersumbat.

c. Tekanan kompresi turun

Tekanan kompresi memegang peranan yang cukup penting bagi mesin agar dapat menghasilkan tenaga mesin yang paling optimal. Tinggi rendahnya tekanan kompresi akan mempengaruhi hasil pembakaran dari campuran bahan bakar dan udara di dalam ruang bakar. Oleh karenanya, pihak pabrikan mesin sudah menentukan nilai tekanan kompresi masingmasing mesin sesuai dengan karakteristik dan jenis yang digunakan.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan penurunan tekanan kompresi sebagai penyebab terjadinya mesin induk mati tiba-tiba.

d. Tekanan pengabut bahan bakar rendah

Tekanan ideal untuk pengabut bahan bakar yaitu 180 kg/cm² sampai 300 kg/cm². Jika tekanan pengabut bahan bakar tidak mencapai tekanan normal maka bisa dikatakan bahwa pengabut tidak sesuai standar. Alat pengabut dapat bekerja degan baik bila perawatan dilaksanakan dengan baik dan terencana sehingga dapat dipakai dalam jangka waktu yang lama, perawatan yang baik akan dapat menghemat atau mengurangi pemakaian

suku cadang yang tersedia di atas kapal.

Pada pengabut bahan bakar (*injector*) mesin induk, saat kapal sedang pelayanan penundaan maka akan terjadi proses pembakaran di dalam *cylinder* secara terus menerus dan bergantian, karena seringnya bekerja secara terus menerus ini akan mengakibatkan terjadinya gesekan pada bagian-bagian pengabut tersebut, pada suatu saat akan timbul kerusakan atau keausan pada alat pengabut tersebut.

Kebocoran bahan bakar dari lubang pengabut, dikarenakan jarum pengabut tidak dapat menutup pada kedudukannya. Dengan menutupnya jarum pengabut bahan bakar yang tepat pada kedudukannya mengakibatkan tekanan bahan bakar naik. Untuk mendapatkan tekanan yang diinginkan sesuai dengan buku petunjuk atau *Instruction Manual Book*. Untuk mendapatkan tekanan pada 300 bar, maka dengan menambahkan *disc* untuk menambahkan tekanan yang diinginkan didapat.

Dari analisis yang dilakukan ditemukan bahwa tekanan pengabut bahan bakar rendah yaitu di bawah 150 kg/cm², sehingga menyebabkan terjadinya mesin mati tiba-tiba.

e. Filter bahan bakar kotor

Salah satu komponen dalam instalasi bahan bakar adalah saringan (*filter*), yang merupakan komponen yang sangat penting dalam operasional mesin induk di kapal. Mengingat begitu pentingnya fungsi saringan bahan bakar untuk menghambat kotoran dan lumpur masuk dalam sistem pembakaran mesin induk sehingga performa mesin baik, sebaliknya apabila saringan bahan bakar tidak bekerja dengan baik dapat menyebabkan penurunan kinerja mesin induk dan yang lebih fatal lagi dengan ikutnya kotoran serta lumpur dapat menyebabkan terjadinya kerusakan pada bagian mesin terutama *injector*, *fuel injection pump* dan di dalam ruang pembakaran.

Dengan adanya penyumbatan saringan bahan bakar oleh kotoran dan lumpur dan hal ini menyebabkan kinerja mesin induk terhambat dan operasioanl kapal tertunda sampai ke pelabuhan berikutnya. Dengan kejadian tersebut maka penulis menganalisa bahwa sangat pentingnya untuk menjaga saringan bahan bakar agar bekerja secara maksimal.

Kurang baiknya fungsi saringan bahan bakar untuk menghasilkan bahan bakar yang bersih dalam operasional mesin induk disebabkan oleh beberapa hal, diantaranya yaitu kurangnya perawatan pada saringan bahan bakar. Perawatan yang dimaksud yaitu membersihkan saringan dari kotoran dan lumpur yang ikut serta dalam bahan bakar, hal ini dapat menyebabkan performa mesin induk tidak bekerja secara baik, hal demikian dapat mengganggu proses pengoperasian kapal sehingga dapat menyebabkan keterlambatan kapal dalam pelayanan penundaan.

Dari analisis yang dilakukan tidak ditemukan filter bahan bakar yang kotor.

f. Tekanan pompa bahan bakar rendah

Pompa bahan bakar ialah pompa yang berfungsi mendistribusikan bahan bakar menuju *injector* dan juga memberikan tekanan yang tinggi ketika masuk ke dalam *injector*. Pompa sebagai sistem penyalur bahan bakar disini mempunyai tekanan kerja yang berfungsi untuk memberikan tekanan pada bahan bakar sebelum masuk pada pengabut bahan bakar. Tekanan pompa bahan bakar yang ada di kapal antara 250-350 bar, dan dikabutkan oleh *injector* dengan tekanan 280 bar. Penurunan tekanan dapat terjadi karena keausan pada plunyer, bocornya pipa tekanan tinggi, dan filter tersumbat kotoran.

Pada pompa banyak yang terjadi disebabkan keausan dan kerusakan pada plunyer, sehingga bahan bakar banyak yang lolos.Untuk mengembalikan kinerja pompa maka diharuskan pembongkaran, pengecekan, dan penggantian pada bagian-bagian pompa yang mengalami keausan tersebut. Hal ini berguna untuk mencegah turunnya tekanan dari bahan bakar yang akan dikabutkan *injector*.

Dari hasil observasi yang didapat bahwa turunnya tekanan pompa dapat terjadi, karena beberapa hal: plunyer pada pompa telah mengalami keausan sehingga banyak bahan bakar yang lolos, salah pengaturan pada *rack* sehingga tekanan kerja yang dihasilkan tidak sesuai untuk pengabutan bahan bakar di dalam *injector*, adanya kerusakan pada ring dari pompa bahan bakar. Dengan adanya kerusakan tersebut dapat diambil

langkah perbaikan dan pembongkaran pompa bahan bakar guna meningkatkan kinerja pompa tersebut.

Dari analisis yang dilakukan ditemukan bahwa tekanan pompa bahan bakar normal.

C. PEMECAHAN MASALAH

Dari penjelasan analisis data di atas maka Penulis dapat menganalisa beberapa pemecahannya adalah sebagai berikut:

1. Alternatif Pemecahan Masalah

Berdasarkan penjelasan pada analisis data di atas, maka alternatif pemecahan dari masing-masing maslaahnya adalah sebagai berikut :

a. Temperatur gas buang terlalu tinggi

1) Bahan bakar terlalu kotor

Alternatif pemecahan masalah yang dapat dilakukan untuk mengatasi temperatur gas buang terlalu tinggi dikarenakan bahan bakar terlalu kotor adalah:

- a) Melakukan penceratan 2 kali setiap jam jaga
- b) Mengoptimalkan kinerja purifier

2) Intercooler kotor

Alternatif pemecahan masalah yang dapat dilakukan untuk mengatasi intercooler kotor sehingga menyebabkan temperatur gas buang terlalu tinggi adalah:

- a) Membersihkan intercooler menggunakan chemical
- b) Membersihkan intercooler dengan hand brush

b. Mesin mati tiba-tiba (shutdown)

1) Tekanan pengabut bahan bakar rendah

Alternatif pemecahan masalah yang dapat dilakukan untuk mengatasi mesin mati tiba-tiba dikarenakan tekanan pengabut bahan bakar

rendah adalah:

- a) Melakukan *pressure test* pada pengabut bahan bakar secara berkala
- b) Penyetelan kembali waktu pengabutan kompresi
- c) Melakukan penggantian pengabut bahan bakar dengan yang baru

2. Evaluasi Terhadap Alternatif Pemecahan Masalah

a. Temperatur gas buang terlalu tinggi

1) Bahan bakar terlalu kotor

Evaluasi pemecahan masalah.

a) Melakukan penceratan 2 kali setiap jam jaga

Keuntungan:

- (1) Pelaksanaannya lebih mudah
- (2) Waktu yang dilakukan lebih cepat
- (3) Tidak membutuhkan tenaga yang banyak
- (4) Tidak perlu biaya yang banyak

Kerugiannya:

- (1) Tangki slop tank akan cepat penuh
- (2) Tempat sekitar cepat kotor
- (3) Tidak efisien pada waktu ombak besar karena kotoran pasti
- (4) Akan tetap bercampur dengan bahan bakar.

b) Mengoptimalkan kinerja purifier

Keuntungan:

- (1) *Slop tank* tidak akan cepat penuh karena pembersihan dengan *purifier* benar-benar akan terpisah kotoran dan minyak
- (2) Lebih optimal pada waktu ombak
- (3) Lebih bersih karena tidak terlalu banyak tumpahan minyak

Kerugiannya:

- (1) Waktu yang dilakukan lebih lama
- (2) Membutuhkan biaya yang besar karena mesti mempersiapkan *spare part*nya.
- (3) Membutuhkan tenaga yang banyak karena memerlukan perawatan yang sesuai dengan petunjuk di *manual book*nya
- (4) Membutuhkan tempat yang besar

2) Intercooler kotor

Evaluasi pemecahan masalahnya yaitu:

a) Membersihkan dengan chemical

Keuntunggannya:

- (1) *Intercooler* lebih bersih dikarenakan chemical mampu membersihkan sampai ke sela-sela intercooler.
- (2) Proses pengerjaan lebih mudah

Kerugiannya:

- (1) Membutuhkan biaya lebih untuk pengadaan chemical
- (2) Memakan waktu lebih lama

b) Membersihkan dengan hand brush

Keuntunggannya:

- (1) Waktu pengerjaan lebih cepat dan lebih mudah
- (2) Tidak membutuhkan wadah
- (3) Biaya pengoperasian murah

Kerugiannya:

- (1) Hasil kurang maksimal
- (2) Dapat merusak kisi-kisi intercooler

b. Mesin mati tiba-tiba (shutdown)

1) Tekanan pengabut bahan bakar rendah

Evaluasi pemecahan masalah yaitu:

a) Melakukan *pressure test* pada pengabut bahan bakar secara berkala

Keuntungannya:

- (1) Mudah dikerjakan oleh semua masinis
- (2) Tekanan pengabutan sesuai yang diharapkan

Kerugiannya:

- (1) Diperlukan pemahaman tentang cara pengetesan yang benar
- (2) Diperlukan ketelitian saat pengetesan tekanan

b) Penyetelan kembali waktu pengabutan

Keuntungannya:

- (1) Waktu pengabutan tepat, sehingga tekanan pengabut maksimal
- (2) Prose pengerjaan mudah

Kerugiannya:

Perlu pemahaman tentang cara penyetelan pengabutan yang benar

c) Melakukan penggantian pengabut bahan bakar dengan yang baru

Keuntungan:

- (1) Lebih cepat pemasangannya karena *spare* tidak perlu dibersihkan lagi
- (2) Hasilnya dipastikan lebih optimal Kerugiannya:

Kerugiannya:

- (1) Perlu biaya yang lebih besar
- (2) Perlu tenaga dan waktu yang banyak untuk mencari *spare*

3. Pemecahan Masalah Yang Dipilih

Berdasarkan evaluasi terhadap alternatif pemecahan masalah di atas, maka untuk mengoptimalkan perawatan sistem bahan bakar dalam menunjang kinerja mesin induk, pemecahan yang dipilih yaitu :

a. Temperature gas buang terlalu tinggi

Solusi yang diambil untuk mengatasi temperatur gas buang terlalu tinggi

- Bahan bakar terlalu kotor, ini dapat diatasi dengan mengoptimalkan kinerja purifier
- 2) Intercooler kotor, ini dapat diatasi dengan cara membersihkan intercooler menggunakan chemical

b. Mesin mati tiba-tiba (shutdown)

Solusi yang diambil untuk mengatasi mesin mati tiba-tiba (*shutdown*), yaitu, tekanan pengabut bahan bakar rendah dapat diatasi dengan melakukan *pressure test* pada pengabut bahan bakar secara berkala

BAB IV

KESIMPULAN DAN SARAN

A. KESIMPULAN

Berdasarkan pembahasan pada bab-bab sebelumnya, penulis mengambil beberapa kesimpulan tentang masalah yang dapat menghambat kelancaran operasional mesin induk MV. STRAIT MAS, diantaranya sebagai berikut:

- 1. Temperatur gas buang terlalu tinggi disebabkan oleh :
 - a. Bahan bakar terlalu kotor, ini dapat diatasi dengan mengoptimalkan kinerja *purifier*
 - b. *Intercooler* kotor, ini dapat diatasi dengan cara membersihkan *intercooler* menggunakan *chemical*
- 2. Mesin mati tiba-tiba (*shutdown*) disebabkan oleh tekanan pengabut bahan bakar rendah dapat diatasi dengan melakukan *pressure test* pada pengabut bahan bakar secara berkala.

B. SARAN

Dari beberapa kesimpulan tersebut diatas, maka penulis memberikan saran sebagai berikut :

- 1. Untuk mengatasi temperatur gas buang terlalu tinggi, penulis menyarankan
 - a. Melakukan perawatan bahan bakar menggunakan fuel oil treatment
 - b. Mengganti *spring injector* sesuai jam kerja / petunjuk maker
 - c. Membersihkan intercooler secara berkala
 - d. Mengganti nozzle injector dengan yang baru
 - e. Membersihkan *Jacket plates cooler* secara berkala
 - f. Memperbaiki tap controlled exhaust valve sesuai manualbook

- 2. Untuk mencegah mesin mati tiba-tiba, penulis menyarankan
 - a. Mengoptimalkan pengoperasian fuel oil Purifier
 - b. Membersihkan *injector* secara berkala
 - c. Setel ulang tekanan kompresi
 - d. Setel ulang tekanan pengabut bahan bakar
 - e. Membersihkan filter bahan bakar secara berkala
 - f. Naikkan tekanan pompa bahan bakar

DAFTAR PUSTAKA

- Arismunandar, Wiranto dan Koichi Tsuda. (2003). *Motor Diesel Putaran Tinggi*, Jakarta: PT Pradnya.
- Daryanto. (2006), Dasar- Dasar Teknik Mesin, Jakarta: PT. Bhineka Cipta
- Fandi Andi S. (2020). Parameter Penurunan Performa Mesin Induk. Sumber: https://cabmakassar.org/
- Johan Handoyo, Jusak. (2015). Manajemen Perawatan Kapal. Jakarta : Djangkar
- Romzana, H. R. (2005). MPU (Mesin Penggerak Utama). Jakarta: Djangkar
- P. Van Maanen. (2007). Motor Diesel Kapal. Jakarta: Nautech.

IMO CREW LIST

				X Arrival	Departure				Page No.	
1. N	Name of ship / Call sign / IMO numb	er		2. Port of Arriv	2. Port of <u>Arrival</u> / Departure 3. Date of <u>Arrival</u> / Departure					
	MV.STRAIT MAS / YD	BO2 / 925	52369	Port kla	ng, Malaysia		25-Jun-22			
4. N	Vationality of ship			5. Port Arrive	d from / Port of destination	6 Passport and S	eaman Book No. of	No. of		
	INDONES	STA			Singapore	•	identity document (seaman's passport)			
	TIDONE	7171	T		~ 8 F	identity document	(Seaman's passport)	13. Join Place	14. Vaccinatio	
7.No	9 Eamily Namaraiyan namas	9. Sex	10. Rank	11. Nationality	12. Place and Date of Birth	No.Passport	No. Seaman Book		Status	
/.INC	8. Family Name; given names	9. SCX	10. Kalik	11. Nationality	12. Flace and Date of Birth	Date of Expiration	Date of Expiration	14. Join Date		
					PONTIANAK	C7068419	G 022270	Tg. Priok, IDN		
1	GUNAWAN	M	MASTER	INDONESIA	August 10, 1972	22-Jan-26	2-Dec-23	21-May-21	Yes	
					LAPPARIAJA	B7497673	G 038049	Tg. Priok, IDN		
2	RAFIUDDIN ARKAM	M	CHIEF OFFICER	INDONESIA	August 18, 1973	7-Jul-23	10-Feb-24	20-May-21	Yes	
					UJUNG PANDANG	C0745751	F 129804	Tg. Priok, IDN		
3	RICK ERIDANI TASIYAM	M	2ND OFFICER	INDONESIA	August 13, 1991	21-Jun-23	10-Apr-23	18-May-21	Yes	
					SITUBONDO		H 031063	Tg. Priok, IDN		
4	RUDI SUIFANDI	M	3RD OFICER	INDONESIA	November 14, 1995	C5795091		_	Yes	
						12-Dec-24	10-May-25	20-May-21		
5	ANDREAS SUPARTONO	M	CHIEF ENG	INDONESIA	TARAMAN	B8299003	E 134814	Tg. Priok, IDN	Yes	
					November 13, 1979	18-Oct-22	6-Dec-23	20-May-21		
6	AGYEL PRADESA	M	2ND ENG	INDONESIA	BONTANG	B6861774	F 197989	Tg. Priok, IDN	Yes	
					December 4, 1991	5-May-23	5-Dec-23	21-May-21		
7	GUNAWAN PUTRA GINTING	M	3RD ENG	INDONESIA	BERASTAGI	C6989123	H 009396	Tg. Priok, IDN	Yes	
					August 4, 1990	11-Aug-23	7-Mar-25	18-May-21		
8	YUDA PRAWIRA	M	4TH ENG	INDONESIA	MAJALENGKA	B9191375	F 092720	Tg. Priok, IDN	Yes	
	TODATIONNICA	141	THEETO	I (DOT LOE)	April 14, 1997	13-Feb-23	13-Dec-22	21-May-21	103	
9	SULAIPAN	M	ELECTRICIAN	INDONESIA	BERKAT	C0320414	G 029268	Tg. Priok, IDN	Yes	
,	SOLAH AIV	101	ELECTRICIAN	INDONESIA	March 16, 1976	18-Jul-23	9-Oct-23	20-May-21	103	
10	DUDIN CAHADI	М	ENC EODEMAN	INDONESIA	GORONTALO	C0253546	G 020263	Tg. Priok, IDN	Yes	
10	RUDIN SAHARI	IVI	ENG FOREMAN	INDONESIA	March 1, 1986	11-May-23	18-Aug-23	20-May-21	res	
1.1	Premovia v variorinos v		DO A TOWN A DV	DIDONEGIA	AMBON	B7028693	E 108925	Tg. Priok, IDN	37	
11	PETRUS LATUPEIRISSA	M	BOATSWAIN	INDONESIA	April 19, 1967	28-Aug-22	23-Aug-23	19-May-21	Yes	
			. ~		PALOPO	B8213363	F 321010	Tg. Priok, IDN		
12	MUHAMMAD RUSTAM	M	A/B	INDONESIA	August 17, 1988	20-Oct-22	19-Feb-23	20-May-21	Yes	
					ALLU	C3915415	F196698	Tg. Priok, IDN		
13	JUFRI SULAIMAN	M	A/B	INDONESIA	August 18, 1982	15-May-24	6-Feb-24	18-May-21	Yes	
					BIMA	C0254428	G 042969	Tg. Priok, IDN		
14	ILYAS	M	A/B	INDONESIA	January 5, 1994	21-May-23	15-Feb-24	21-May-21	Yes	
					MANGGAR	C1589568	F 256479	Tg. Priok, IDN		
15	NURDIANSYAH	M	OILER	INDONESIA	December 3, 1992	7-Feb-24	4-Sep-22	18-May-21	Yes	
					KEBUMEN	C7179893	G 015551	Tg. Priok, IDN		
16	ARIS SETYO WIDODO	M	OILER	INDONESIA	April 4, 1991	12-Aug-25	21-Jul-23	18-May-21	Yes	
					BANYUWANGI	C6525450	H 023846	Tg. Priok, IDN		
17	FAJAR FAJRIS SAMAK	M	OILER	INDONESIA	June 9, 1995	24-Jul-25	25-Apr-25		Yes	
					·		_	18-May-21		
18	JOHAN TAMBARU	M	СН. СООК	INDONESIA	PAPUSUNGAN	B7909437	G 038050	Tg. Priok, IDN	Yes	
		 	-		January 15, 1973	26-Sep-22	10-Feb-24	20-May-21		
19	RANDY MANSUR	M	MESSBOY	INDONESIA	AMANRANG	C7030636	F 336970	Tg. Priok, IDN	Yes	
					October 9, 1994	9-Jul-25	1-Jul-23	20-May-21		
20	MUHAMMAD KEHEVIN ZEIN	M	OS	INDONESIA	BOGOR	B7801891	F 066747	Tg. Priok, IDN	Yes	
					August 31, 1999	8-Sep-22	13-Sep-22	18-May-21		
21	SHOBIRIN TRI LEKSONO	M	CADET	INDONESIA	GROBOGAN	C7540584	F 301907	Tg. Priok, IDN	Yes	
					December 1, 1999	25-Mar-26	15-May-23	21-May-21		
22	WANDA SATRIO GUMILAR	M	CADET	INDONESIA	BANYUMAS	C6956407	G 040620	Tg. Priok, IDN	Yes	
		.,,			May 30, 2001	24-Feb-26	22-Dec-23	20-May-21	1.00	
23	RAHMATULLAH	F	CADET	INDONESIA	MAMUJU	C7028846	F 326763	Tg. Priok, IDN	Yes	
	TO THE STATE OF TH	1	CADLI	TIDOTESIA	January 7, 2000	10-Jul-25	3-Mar-23	18-May-21	103	
24	JUMIRWAN IRADA SALAM	M	CADET	INDONESIA	BANJARMASIN	C7100724	G 042507	Tg. Priok, IDN	Yes	
24	JUMIK WAIN IKADA SALAM	IVI	CADEI	INDONESIA	March 15, 2001	7-Apr-26	26-Jan-24	21-May-21	1 es	



25-Jun-22

Pengoptimalan Kinerja Fuel Oil Purifier





Service Injector





Laporan Latar Belakang Menurunnya Performa Main Engine

KETERANGAN LAIN-LAIN Opens surrands	CLEANER FOR FITHE ARE SET THE TEMPER TO SEE THE TEMPER TO SEE THE COMP - ACT TO CLEAN WHICH HE COMP - ACT TO CLEAN WHICH HE COMP FOR THE SEE FOR THE S	The Proportion of Anna Mar. And Proceed promise Out Proceed from the Star The Anna Proceeding The Anna Proceeding The Anna Procedure Star Anna Anna Anna Anna Anna Anna Anna An		7 - 5		Dilanda - tangani oleh -	Signed by Kepala Kamar Mesin	Chief Engineer			1	
Political de la company de la	2.8 0.9 ARE 655 C.5 440 1000 2.5 -	2.7 5.5 2.7 0.7 At 2 0.49 68 440 little	26 35 28 0.7 4 0.59 68 440 000 000 000 000 000 000 000 000 00	4 4 60 Miles (60 Miles	Permission of the Commission o	Becan Base	Scalments swall revent when your	(He sign)	San Marian San Marian	Clercia 1904	State section (State Section)	
Suhu (ang) (98 5	80 81 81 81 804	3. TOS 862 006 688 008 008 08 08 08 08 08 08 08 08 08 08	006 704 506 L06 L67 V4 V6	30 Ol Oc 301	1	Motor induk sira	Mator Indok Kanath Mator Indok Kanath mathangsile S.B	Generator Nort generator Nort Camerator No.2	garleratur no 2 Kompresser Udara	pair comprisator Lain-lain others	
Pending no	98 98 98 98 98 98 98 98 98 98 98 98 98 9	18 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00	280 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	2/4 01180000 5 2/4 5/5 5/5 5/5	20 00 02 24 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00		Mengelahu		(a) Contract of Court	A CONTRACTOR OF THE PROPERTY O	178	

	l			
	k	١	•	
		,		×
			14	e
		۰		ë
		۰		
		۰		E
		1	ΙĠ	s
		۰		
		ı	ıs	9
			ю	w
			м	5
			В	
		ı	13	я
		۱	s	3
		1	æ	53
	۰	ı	в	в
		ı	8	8
		ı		
	۰	ı		
	ı			
			5	
	1			
	1			
	и		5	
	и			
	1		8	
	ı	۰	86	3
	ı			я
	r			
ı	в	ì		
ı	п	á		
۰			23	

	I		ı				(Here-apt)				3	Gerpataor	E ME METAL ME GLI-7 MID)	Fruis No Georgia V
			Control of the Contro	CHES INTO SERVICES		10 % 4 8 8 4 4 8 4 4 8 4 4 8 4 8 4 8 4 8 4	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	The filter to	tion the	Fit top is the		Lo Conte Main Air on Book Ae I.	大学 なる	indi trad a
	ı					233	Charge .	A Course	# Clean	3 3	- Olta	F 6 F	1333	1 3 3
(50	ı	Apri	on o	ejuisei Buusei	ujāve. W					0		Q	G.	
Clerum (Tross)		i l		3010	dwy	88	629	0/2 Ja	cot ons	044 Bto	+	8	35	
Talas.		Jeneral ngine		810		64	oh h	69	3	5	+	2	3	
₫ _		aviditary engine	- 64	place of the land	a tio dui g tio dui g tio dui	S 75.0	25 270	2 60	20	5.0		E O	210	
he 22	0	Malor bantu (generator auxiliary engine	767	evinos t	Signatures	\$ 1 4 0	100		1 12		- 1 (·		12/2	3
(412		to to		EITON	mat.	1.0								
Part there (Maraysta)		E en		no bug	MeyniM (ubneat	5.0								
9		Tekanan	1070.	an Elvige Units Unit	Supposed a	A ou	-							
The Part				tue	A SEADO	8	tr En		-		A		1	
李克			.0	doron	ambre	4	8		-		8			
CE	/	1-	1.	Mesin	Temex		1			5 7	1	1		
2		Gas buang exhauer pas	cylinder No	-	9	7						11 3		
Tenggal		\$ 60°	cyli	2 3	. CD	:A		-		-	-			
11				-	1	42 3% 397 349 348 348 348 348 348 348 348 348 348 348		15				- /-		
				9	12	69		1000	-		-	6		-
	il new	Air tawar pendingn cylinder cylinder	Pr No	in	Ŧ	瑟	(40)	w		U.	-	The second	7-10	
11	Suhu	cylinder cooling waren	keluar cylinder No petfet cylinder no.	-4	10	- 55	T.	Σ				E		
		r pand	keluar	2 3	di en	65	900	1		8	9	2		
		ir tawa		-	1	82 82		5)		7 =	17			
1		750			DESCRIPTION OF THE PROPERTY OF	本	2	5	- 0	多	-11.EE			
		10	or best		Kelina	4	इ	04	1		10	-		
		endingin	1	- 12	HERUI HERUI	*	4	4		#1V#			1 1 1 1	
		1	100	-	Kelus	8				ch =				1-1-1
Aprilay	3930	d and	nd to	DUNH JOH	THIS OUT	818				7 7				
Ž		91.1010	i um	enluny	10.1	GFEETERS								
	8.0	PULL SO	L L CA	aratu's nombro	4	R					-			
Parle hari	147	1900		Contract of the	to the Paris	13 (V								
4 63		808	100	Waki		material Material	00.40 -	OH PG	00 24 5	00.00	00.01	oneig soci	1167 - Driesto ^{c)} 100,00 - 00,01	1384 - MA 4518 W km

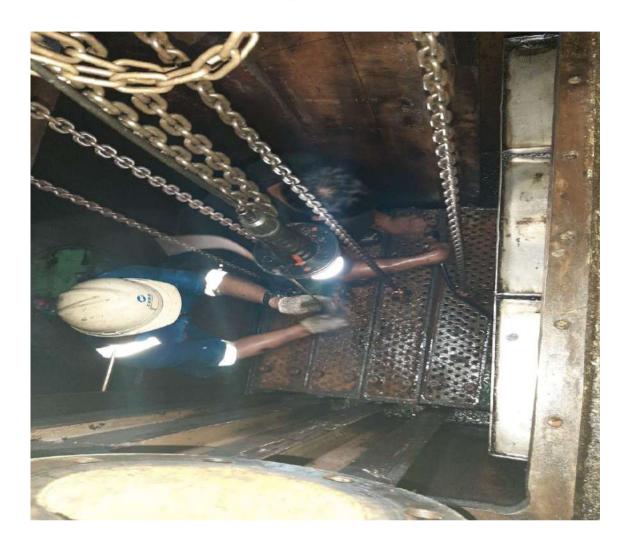
	KETERANDAN LAMIN-LAMIN	Chance Open 128 And Property To foreface To Chance 200] Connect and families 200] Connect and families One Ble so 1.2 - Tourish of the Connect Tourish of the son 1.2 - Tourish of the Connect Tourish of the son 1.2	pu extensi The pu cascata The	3 3	et intende N/6 un Acce to Hit	- Part For Create The - Add For Enpart Th		Dilanda - tangani oleh	Signed by	Kepala Kamar Wesim Chief Engineer				
SHAKETAL KIN SHEKKUU OCT AVEUT 2021	Account of the following of the followin	35 25 03 45 00 00 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10		27 3.5 2.8 0.8 4 0.5 6.8 490 1000 Bm	001 046 83 exo 130 150 150	28 75 2.3 0.9 4 0.19 6.9 940 1000 A	LEGISTIC LUCKER	Block Date FG Bhis Bak DC Manish Series Many School	Gingeriale Heiskinstein	Goldscharts	An Trigory	Grant spirate and Comments	Charteful Charte	Included a service of 12 days
Sjirku Sjirku	Com	81 81 82 81 81 22 1201 250 120 120 120 120 120 120 120 120 120 12	80 81 80 81 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30	105 60 81 81 18 19 08 18 03 11	30 CT STOP NE	81 81 80 8 1 30 301 307 307 307 307 307 307 307 307 307 307	Substantial and seven made bada lam Scutt bengalish	83111111	Total Control	Motor indick karran manuargine S.B.	Generator No. 7	Generator No. 2 generator no 2	Kompresor Udara	Leinstain
T Herringer of growthing the first transfer to find that	The state of the s	10015040 COP	26 25 35 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	0	AHCHOPAGE (C	1 30 PT 00 00 CT 0			Mengerahui seknowedge	Nakhoda	3/	Control of the Contro	24881F	

Kepala Kamar Mesin Chief Engineer Ditanda - tangani oleh Signed by KETERANGAN LAIN-LAIN × MAN HUTER NO ME AND BOLLER . 12.15 Parsy IM, PCC TOP ME Cu coccode 5 pords Coscode Cleared F. EX Ald pu Fa CHANGED RUSE Bdd B26 #11 FW. TAPT CLESSE 1 7 inp uo buusevibus ebel siursevij 000 090 000 0000 200/ ohto 24 8 3/1 04.40 THE STATE OF THE S 00 5 3 63 39 89 200 Oct 33.0 20 400 2021 Ke (三) 五年 (型)の # /2 明日 10/10 6.0 80 8 60 OCTOBER. 6.0 pendingin silinder inder cooling water lubricating oil istanicating sil 0 PORT KLAMG 23 2.8 3.8 2.9 80 4 6 35 50 4 35 moth enigne gnorobned kold koold telop tuel trA telew teet 83 17 2.8 28 8 8 9 cylinder No. 5 20% 4 350 484 36 Darri rism Tanggal sale 300 o) 30f 300 305 306 303 305 205 200 20 301 303 30 300 290 2,000 50% 300 10 28 18 80 20 10 90 00 0 20 50 75 10 80 80 90 CTOP 18 (0) 10 80 130 100 200 (0) 80 5 10 8 8 0.0 18 18 4 ₩ % € 500 E 5 5 99 5 MURRIT 29 2 74 17 Meluar Reluar 56 36 28 30 50 AUZBITI TUELDAY 13 ٢ 2.5 43 3 Seiner Reiner 44 33 30 公 SE. Ausem 84 90 125 37 15 exed nerted laborat island 318 3/5 3/5 319 318 penunjukan putaran terahun ceunter CHCLOSE 188116 96 80187676 £00066 06 60621026 Heart I nately? 80 08 26 Aubri solom alges mat souch galento eniges olem 30 3/4 3/4 5/4 4/8 3/4 Waktu - Jaga watch hours Aples metals oo as oo os

					Others remarks	THE REAL PROPERTY.	- # d of per colored Tr	+ dd Fw Corcode	- Add Few Perpenson - Add Pew Parks Arrest Arrest Colonson Book Colonson	- Add for Cascade The - Add for Drift Cascade The	- CLEAN MAIN NITER TO ME - LEAN MAIN NITER TO ME - ADD FW BOOMS TK - 18-35 CPART ANY DOLLER.	-414 F. W. Garpon or 774			Ditanda - tangani oleh :	Signed by	Kepala Kamar Mesin	in the second se	J. w.	The state of the s	
		Ì	Asi	np vo b	iniasini Innason	liuo	d	3	4	CR	12	#		or Salvaher Of 16							
		H	-	- Maria	saladu		0001	1000	0001	2001	0901	(100)		Meyes							
940		П	orator ne		HIOA		440	2140	o Mb	24	0.64	440		the carlotters						1	
THEAFORE		ı	Motor banto? generator auxiliary engine	'dise	pued I	Bullono n nuns	5	89	3	60	89	83	ш	No.	ı						
	20.21	I	auxiliar	a/n	issang h	o qn _l	250	800	\$	15.0	21.0	0.07	100	00 20	Ī						ı
	2	И	hato	5.1	noų Bu eliox ii	ist intui	型一	4/2	# (A-	新/五	# 10	(4)	A CHAPTER	Dates Da							
	Į,	П	Rg/cm ¹	- 1	selid ex	PO	8.0	20	900	0.9		8.6	Military II	04	ī				Ī	1	i
Ŧ	DECEMBER	u	Takanan pressure	Si	emul ve	MUM	2.8	8: 2	69.00	2.8		2.8		Barren Risea					1	11	
Buch	6	ı	Tak			Alt pendi cylinder c	7	64	2	6		7.		- Bar				-	+	1	-
					TUBI T	IΨ	38	ন্ন	200	C0 H		2.8			Tarre .	計	100000	100		The second	0000
				1	е соощ	Blok be		45	-						Parish sa	(ma)		Illes san	October 1	Person and	The same
A A	H V	1	1		UISOM.	leme's	\$ C.	1 2 E		15.0		3.0	1	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	1	1	1	1	1		1
			Gas buang	cylinder No	14	10	\$	308	30c 30c	*		9	0.0 teno	tan hitself	1	1	1	1			
Dan Tangah	200		Gas	cyline	es	0	3	106	705	15 A		8	123,100	Pempetulan	CORPRE	1	1				
DE T	1				2	60	705	196 Joh	340 W	487 501		1 305	- Condition	recuite P						-	
			-	-	15	2 7	300	191 18	2 2	160 17	46	104 J8	n moloi	Notice	ı	1					Į.
			Ser	0	CD.	17: 12	6	99	3 6	80 8	DP M6		populara	earth fag	H	1					
	4 1	Più	cyline	nder cooling water keluar cylinder No	der no	10	0 00	18	08	18		18 98	The last of	This is	STATE OF THE PARTY.			No. 1	No.2	Udara	
	THE PERSON NAMED IN	Su	dangin cylin	onling a	al cylin	o	6	ā	90	0 00	5.	8			or Inda	Material and P. S. Material and	main angine 5.6	deferator no. 1	Generalor No. 2	Kompresor Uda	Lain-tain
		۱	18.0	kelua	2 000	.00	8	98	Co.	75	06.30	98			Mor	Mot	makin	gen	Semi-	Sign.	Latt
		I	1	Arr tawar period grader No keluar cylinder No	e	2	16 08	& &	5 16	€ 56 E		00 So									
		N		3		Ausem.	F	74	73	4	# 410 FAGE	74									
	PAG	N		+	Town II	Meliuar Telluq	64	34	90	36	委	95									
	WIEDHELDAY	N		Pendingith	#5	ynseui Jejino	3	3	53	5		5									
	13.1	ı		Pol	nut limit	reliak.	36	20 05	32	34		\$									
			1/4/12	nothizo	a sypus	Musem Musem	3 3 3	Mean	4	5		85				de	(3)	(1)	1		
			9000000			inuna9 Man Man	र्गडरम		5/2	2/\$- 1615216		7/2		The Party of the P	acknowledge	1808	Stolen	1	10 4 10		
				WHOLE	m they no	(leso)	80	98	8	Se Consulta		8910826		The same of	BCKNO	N. N. B.	A TE		1		
- 25	10	and and		neu hv	juuni ab	Jam keri main angi	5/9	-	2/4	2/4-		98				1	B	X			
22	Berlayar di safetir	Pada hari.		e6e	10 - 15 10 (10)	4€W.	mateM - 1s natew sibt no. No - nit	00 00:90 - 00:90 Priv 4218 M During	0.00 - 12.00 A	0 00.01 00.21	12 05 - 20 al	20 00 - 54 00 10 101 148101						Sans.			
		-costfl						used insid-inio	Hey-ifie	I her - bueis	Innd-goeted	i ned - meleM dolew tall i									

	KEYERANGAN LAIN-LAI others implifin:	FW CHENT TON	CLOSH MAN MILES DO THE COLD - BATE) CLOSH MAN MILES DO THE OF YE THAT AN BOLLE. CLOSHE A COLD LOOK BOTH AND FLOW COLD LOOK BOTH AND FLOW COLD LOOK BOTH AND FLOW COLD LOOK BOTH	F. S. Carlo de F.	thort for concern Creaned work s	Ditanda - tangani oleh Signed by Kepala Kamar Masin Chief Engneer
GINEPAD No BOIAN ON RESIDENT 2022	Ache and incention of the second of the seco	25 3.5 2.8 6.9 4.6 6.4 6.9 44.0 1000 2. 2.6 42. 2.6 42. 44.0 1000 1000 1000 1000 1000 1000 100	20 - 1 000 000 000 60 000 000 Ti- 02	3.5 2.8 0.8 AT OUT (5) Apro mass	26 2.5 2.8 0.8 4 0.45 69 400 people -	Construction (Construction Construction Cons
Tangare date	Supply (emperature controller) Gas busing a controller	1 10 1 10 1 10 1 10 1 10 1 10 1 10 1 1	30 CT STOP MI	004 Cot 704 18 08 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	80 81 80 F 70F 70F 70F 80 81 8 08	Jumi shi, jame pili ke an motor pedak jem 12, 300 km30 km30 km30 km30 km30 km30 km30
ATA	Aubon subona sugan and subona	\$ 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	AHCHERAGE 089	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	2/4 9uersee 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4 2/4	Mengerahus askroomerage Bisandary (%) Master (%) (%) Master (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%)

Pembersihan Intercooler





Pembersihan Jacket Plates Cooler





PT TEMAS SHIPPING 047

MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE

CS VOY
Release : 11 Dec 2017

Rev.01 : 1 Dec 2019

32

please fill-up at sea only

MV: MV STRAIT MAS Voy No:

Week no.: K'SIUNG - BUSAN Date: 3-Jun-22

M/E type : MITSUI-MAN B & W DE7S70 MC-C

RPM: 80 Prop. Pitch: % FW Cons. total: t/d Eng. Room Temp.: 39 0 C Eng. Load: 60.98 % GO Cons.: t/d

Exhaust gas Temp. before TC : 319/338 0 C Sea Water Temp : 24 0 C FO Cons. ME : 1/d Exhaust gas Temp. behind TC : 265/284 0 C Wind : Bft FO Cons. AE : 1/d

Speed: 17.2 kn Boiler: t/d

Rev. Turbo charger : 5200/5200 rpm Sea : m

	cyl 1	cyl 2	cyl 3	cyl 4	cyl 5	cyl 6	cyl 7	cyl 8	cyl 9	cyl 10
Exh. Gas temp. cyl. ME	298	486	295	300	305	303	302			
Exh. Gas temp. cyl. E.C.R	276	481	290	286	282	287	296			
Fuel pp. rack pos.	71	72	71	71	70	72	71			
Ignition pressure	86	88	86	86	86	84	84			
Compress. Pressure	60	62	60	60	60	60	60			
Big end bearing/oil splash temp.	51	51	51	52	51	50	51			

Temperatures+pressure of main engine

7	4	₀ C
8	1	°C
2.	6	bar
7	5	°C
2.	6	bar
2	4	t/d
		°C
0.8	0.9	bar
86	37	⁰ C
		m bar
		III Dai
2,	6	bar
4	6	⁰ C
5	2	⁰ C
		bar
		⁰ C
		bar
		°C
4	0	°C
		kW
	8 2. 7. 2. 2. 0.8 86 2. 4 5.	

Cooling water treatment	HT	LT
PH (potentia hydrogenia)	7	
Inhabitor consetration	1440	
Chlorid / ppm	40	

Boiler

Alkalinity / ppm	150
conductivity / ppm	80
Condensate ph	9.2

Main jobs/repairs carried out

Heavy/Light Fuel Oil

P fuel before M/E		7		bar
T fuel before M/E		132		°C
Viscosity of fuel at M.E		380		cst
Fuel type/grade/sulphur	RMG 380	MFO	0,35	cst @ 50°C

Daily Lub oil consumption

Main engine	48			kg/d
Aux, Gen, 1/2/3	3,6	3,6	3,6	kg/d
Emerg. Gen				kg/d
Stern tube				kg/d

38290

Lub Oil Stock Main engine.L.O

Auxilary diesel L.O		22747		kg
Running hours				
Main engine				total
Generator 1/2/3	10260	34022	54852	total
Energ , Gen.				total
compressor 1/2/3	3	4		h/d
Work air compressor				
Boiler Burner				h/d
LO separator M/E	6	h	78	°С
LO separator A/E	5	h	60	°С
HFO 1 separator	12	h	92	°С
HFO 2 separator	12	h	92	°C
GO separator		h		°С

<u>Main jobs/repairs carried out</u>

•	Name			date	TRAIT
Signed by	ANDREAS	Chief Engineer	on board since :	MV.	45

				(10)	CALL SIGN : YDBOZ
Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :		10000

PT TEMAS SHIPPING

047

MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE

CS VOY
Release : 11 Dec 2017

									Rev.01 : 1 [Dec 2019
			plea	ase fill-up a	t sea only				_1	
MV :	MV STF	RAIT MAS							Voy No:	69
Week no. :	BUSAN-	SINGAPORE		Date :		1-Dec-21				
M/E type :	MITSU	MAN B & W	DE7S70	MC-C						
RPM:	8	0	Prop. Pito	h:		%	FW Cons.	total :		t/d
Eng. Room Temp.:	3	9 °C	Eng. Load	d :	60.98	%	GO Cons.	•		t/d
Exhaust gas Temp. before l	C: 319/338	°C	Sea Wate	r Temn ·	24	· °C	FO Cons.	ME ·		t/d
				ср .	2.					
Exhaust gas Temp. behind	TC: 265/284	°C	Wind:		47.0	Bft	FO Cons.	AE.		t/d
Rev. Turbo charger :	5200/5200	rpm	Speed : Sea :		17.2	m	Boiler :			t/d
	cyl 1	cyl 2	cyl 3	cyl 4	cyl 5	cyl 6	cyl 7	cyl 8	cyl 9	cyl 10
Exh. Gas temp. cyl. ME	487	301	304	300	305	303	302			
Exh. Gas temp. cyl. E.C.R	482	300	290	295	282	287	296			
Fuel pp. rack pos.	71	72	71	71	70	72	71			
Ignition pressure	86	88	86	86	86	84	84			
Compress. Pressure	60	62	60	60	60	60	60			
Big end bearing/oil splash te	emp. 51	51	51	52	51	50	51			
T	.				11	O''				
Temperatures+pressure o T water engine inlet H.T	i main engine	74	°C	7	Heavy/Light I			7		hor
T water engine outlet H.T		81	°C	+	T fuel before I	-		132		bar ⁰ C
P water before engine H.T		2.6	bar	+	Viscosity of fu			380		cst
T water LT		75	⁰ C	+	Fuel type/grad		RMG 380	MFO	0,35	cst @ 50°C
P water LT		2.6	bar	†		consumption	TRIVIC 300	IVII O	0,00	CSI @ 50 C
Evapopator production		24	t/d	†	Main engine	consumption		48		kg/d
water in oil test M/E lub oil		2-7	°C	†	Aux, Gen, 1/2	/3	3,6	3,6	3,6	kg/d
P changer air bef./ aft coole	0.8	0.9	bar	†	Emerg. Gen	, 0	0,0	0,0	0,0	kg/d
T charger air bef./ aft cooler			7 °C	†	Stern tube					kg/d
P differential air cooler (take U-pipe)		<u> </u>	m bar	1	Lub Oil Stock	<u>k</u>				1.9
P lube oil before engine		2,6	bar	†	Main engine.L	0		38290		kg
T lube oil before inlet		46	°C	1	Auxilary diese	I L.O		22747		kg
T lube oil before outlet		52	°C	1	Running hou	rs				
P lub oil gear box			bar	1	Main engine					total
T lub oil gear box			°C	1	Generator 1/2	2/3	10260	34022	54852	total
P oil CPP unit			bar	1	Energ , Gen.			•	•	total
T oil CPP unit			°C	1	compressor 1	/2/3	3	4	ļ	h/d
T stern tube		40	⁰ C	1	Work air com	pressor				h/d
Shaft generator			kW	<u> </u>	Boiler Burner					h/d
Cooling water treatment	HT	LT	_		LO separator		6	h	78	°C
PH (potentia hydrogenia)	7				LO separator		5	h	60	°C
Inhabitor consetration	1440				HFO 1 separa		12	h	92	°C
Chlorid / ppm	40				HFO 2 separa		12	h	92	⁰ C
<u>Boiler</u>					GO separator			h		°C
Alkalinity / ppm	150									
conductivity / ppm	80									
Condensate ph	9.2									
Main jobs/repairs carried of	<u>out</u>									
Nam	e							date		
Signed by		NDREAS		Chief Eng	jineer	on board sinc	e :	N	STRAIT	MAR
				-						

				(©)	(1MO: 9252369 CALL SIGN: YOBO2) ®)	
Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :		7		

cs VOY Release : 11 Dec 2017

PT TEMAS SHIPPING 047 MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE Rev.01 : 1 Dec 2019 please fill-up at sea only MV: **MV STRAIT MAS** 62 Voy No: Week no.: QINGDAO-BUSAN Date: 4-Feb-22 DE7S70 MC-C MITSUI-MAN B & W M/E type: FW Cons. total: RPM: 80 Prop. Pitch: % t/d Eng. Room Temp.: 39 °C Eng. Load: 60.98 % GO Cons.: t/d Exhaust gas Temp. before TC: 0C Sea Water Temp: 24 °C FO Cons. ME: 319/338 t/d Exhaust gas Temp. behind TC: 265/284 Wind: Bft FO Cons. AE: t/d Speed: Boiler: 17.2 kn t/d Rev. Turbo charger: Sea: 5200/5200 cyl 2 cyl 4 cyl 5 cyl 6 cyl 8 cyl 9 cyl 10 cyl 1 cyl 3 cyl 7 Exh. Gas temp. cyl. ME 488 299 305 303 302 306 301 Exh. Gas temp. cyl. E.C.R 483 290 295 287 296 300 282 Fuel pp. rack pos. 72 71 71 70 72 71 71 Ignition pressure 86 88 86 86 86 84 84 Compress. Pressure 60 62 60 60 60 60 60 Big end bearing/oil splash temp. 51 51 51 52 51 50 51 Temperatures+pressure of main engine Heavy/Light Fuel Oil P fuel before M/E T water engine inlet H.T 74 0C bar 81 T fuel before M/E 132 T water engine outlet H.T ОC ٥С P water before engine H.T 2.6 bar Viscosity of fuel at M.E. 380 cst T water LT 75 0C Fuel type/grade/sulphur **RMG 380 MFO** 0,35 cst @ 50°C P water LT 2.6 Daily Lub oil consumption bar Evapopator production 24 Main engine 48 t/d kg/d ОC water in oil test M/E lub oil Aux, Gen, 1/2/3 3,6 3,6 3,6 kg/d P changer air bef./ aft cooler 8.0 0.9 bar Emerg. Gen kg/d T charger air bef./ aft cooler 86 37 °C Stern tube kg/d P differential air cooler (taken fr. m bar **Lub Oil Stock** U-pipe) P lube oil before engine 2,6 Main engine.L.O 38290 bar kg T lube oil before inlet 46 ٥С Auxilary diesel L.O 22747 kg T lube oil before outlet 52 ٥С Running hours P lub oil gear box bar Main engine total T lub oil gear box Generator 1/2/3 10260 34022 54852 total °C P oil CPP unit total Energ , Gen. bar T oil CPP unit ٥С compressor 1/2/3 3 4 h/d 40 T stern tube 0C Work air compressor h/d Shaft generator kW Boiler Burner h/d LO separator M/E HT LT 6 78 ٥С **Cooling water treatment** LO separator A/E PH (potentia hydrogenia) 5 60 ٥С Inhabitor consetration 1440 HFO 1 separator 12 92 ٥С Chlorid / ppm 40 HFO 2 separator 12 92 °C GO separator ٥С **Boiler** Alkalinity / ppm 150 conductivity / ppm 80

Main jobs/repairs carried out	
-------------------------------	--

9.2

ANDREAS

Condensate ph

Signed by

Namo		data	

Chief Engineer

on board since :

(A) IMO: 9252369

				(m	CALL SIGN : YDBO2	راسر	
Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :		7		

PT TEMAS SHIPPING 047 MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE

cs VOY Release : 11 Dec 2017

Rev.01 : 1 Dec 2019

please fill-up at sea only MV: **MV STRAIT MAS** 55 Voy No: KLANG - CHENNAI Week no.: Date: 5-Oct-21 DE7S70 MC-C MITSUI-MAN B & W M/E type: FW Cons. total: RPM: 80 Prop. Pitch: % t/d Eng. Room Temp.: 39 °C Eng. Load: 60.98 % GO Cons.: t/d Exhaust gas Temp. before TC: 319/338 0C Sea Water Temp: 24 °C FO Cons. ME: t/d Exhaust gas Temp. behind TC: 265/284 Wind: Bft FO Cons. AE: t/d Speed: Boiler: 17.2 kn t/d Rev. Turbo charger: Sea: 5200/5200 cyl 2 cyl 4 cyl 6 cyl 8 cyl 9 cyl 10 cyl 1 cyl 3 cyl 5 cyl 7 Exh. Gas temp. cyl. ME 485 305 303 302 301 310 305 Exh. Gas temp. cyl. E.C.R 295 305 480 287 296 290 282 Fuel pp. rack pos. 71 72 71 71 70 72 71 Ignition pressure 86 88 86 86 86 84 84 Compress. Pressure 60 62 60 60 60 60 60 Big end bearing/oil splash temp. 51 51 51 52 51 50 51 Temperatures+pressure of main engine Heavy/Light Fuel Oil P fuel before M/E T water engine inlet H.T 74 0C bar 81 T fuel before M/E 132 T water engine outlet H.T ОC ٥С P water before engine H.T 2.6 bar Viscosity of fuel at M.E. 380 cst T water LT 75 0C Fuel type/grade/sulphur **RMG 380 MFO** 0,35 cst @ 50°C P water LT 2.6 Daily Lub oil consumption bar Evapopator production 24 Main engine 48 t/d kg/d 0C water in oil test M/E lub oil Aux, Gen, 1/2/3 3,6 3,6 3,6 kg/d P changer air bef./ aft cooler 8.0 0.9 bar Emerg. Gen kg/d T charger air bef./ aft cooler 86 37 °C Stern tube kg/d P differential air cooler (taken fr. m bar **Lub Oil Stock** U-pipe) P lube oil before engine 2,6 Main engine.L.O 38290 bar kg T lube oil before inlet 46 ٥С Auxilary diesel L.O 22747 kg T lube oil before outlet 52 ٥С Running hours P lub oil gear box bar Main engine total T lub oil gear box Generator 1/2/3 10260 34022 54852 total °C P oil CPP unit total Energ , Gen. bar T oil CPP unit ٥С compressor 1/2/3 3 4 h/d 40 T stern tube 0C Work air compressor h/d Shaft generator kW Boiler Burner h/d LO separator M/E HT LT 6 78 ٥С **Cooling water treatment** LO separator A/E PH (potentia hydrogenia) 5 60 ٥С Inhabitor consetration 1440 HFO 1 separator 12 92 ٥С Chlorid / ppm 40 HFO 2 separator 12 92 ٥С GO separator ٥С **Boiler** Alkalinity / ppm 150 conductivity / ppm 80 Condensate ph 9.2 Main jobs/repairs carried out Name date STRAIT Signed by Chief Engineer VNDDEVC

Signed by	ANDREAS	Crilei Erigirieei	on board since .		1	10
				(©)	IMO: 9252369 CALL SIGN: Y0802) ®
Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :			

PT TEMAS SHIPPING

MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE

cs VOY

047 Release : 11 Dec 2017 Rev.01 : 1 Dec 2019 please fill-up at sea only MV: **MV STRAIT MAS** 41 Voy No: Week no.: SHANGHAI - SHEKOU Date: 7-Aug-21 MITSUI-MAN B & W DE7S70 MC-C M/E type: RPM: 80 Prop. Pitch: % FW Cons. total: t/d Eng. Room Temp.: 39 °C Eng. Load: 60.98 % GO Cons.: t/d Exhaust gas Temp. before TC: 0C Sea Water Temp: 24 °C FO Cons. ME: 319/338 t/d Exhaust gas Temp. behind TC: 265/284 Wind: Bft FO Cons. AE: t/d Speed: 17.2 kn Boiler: t/d Rev. Turbo charger: Sea: 5200/5200 cyl 4 cyl 5 cyl 6 cyl 8 cyl 9 cyl 10 cyl 2 cyl 3 cyl 7 cyl 1 Exh. Gas temp. cyl. ME 299 305 303 302 487 310 305 Exh. Gas temp. cyl. E.C.R 482 305 286 287 296 290 282 Fuel pp. rack pos. 72 71 71 70 72 71 71 Ignition pressure 86 88 86 86 86 84 84 Compress. Pressure 60 62 60 60 60 60 60 Big end bearing/oil splash temp. 51 51 51 52 51 50 51 Temperatures+pressure of main engine Heavy/Light Fuel Oil P fuel before M/E T water engine inlet H.T 74 0C bar 81 132 T water engine outlet H.T ^{0}C T fuel before M/E ٥С Viscosity of fuel at M.E P water before engine H.T 2.6 bar 380 cst T water LT 75 0C Fuel type/grade/sulphur **RMG 380 MFO** 0,35 cst @ 50°C P water LT 2.6 Daily Lub oil consumption bar Evapopator production 24 48 t/d Main engine kg/d Aux, Gen, 1/2/3 ОC water in oil test M/E lub oil 3,6 3,6 3,6 kg/d P changer air bef./ aft cooler 8.0 0.9 bar Emerg. Gen kg/d Stern tube T charger air bef./ aft cooler 86 37 °C kg/d P differential air cooler (taken fr. m bar **Lub Oil Stock** U-pipe) P lube oil before engine 2,6 Main engine.L.O 38290 bar kg T lube oil before inlet 46 ٥С Auxilary diesel L.O 22747 kg 52 T lube oil before outlet ٥С Running hours P lub oil gear box bar Main engine total T lub oil gear box Generator 1/2/3 10260 34022 54852 total °C P oil CPP unit Energ , Gen. bar total T oil CPP unit οС compressor 1/2/3 3 4 h/d 40 T stern tube 0C Work air compressor h/d Shaft generator kW Boiler Burner h/d LO separator M/E HT LT 6 78 ٥С **Cooling water treatment** LO separator A/E PH (potentia hydrogenia) 5 60 ٥С Inhabitor consetration 1440 HFO 1 separator 12 92 ٥С Chlorid / ppm 40 HFO 2 separator 12 92 °C GO separator ٥С **Boiler** Alkalinity / ppm 150 conductivity / ppm 80 Condensate ph 9.2 Main jobs/repairs carried out

•	Name			date	EDAIS		
Signed by	ANDREAS	Chief Engineer	on board since :	100	SINAI	1.0	
				(© (IMO: 9252369 CALL SIGN: YDB02) ©	
Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :			/	

PT TEMAS SHIPPING

MAIN ENGINE & MACHINERY REPORT - 2 STROKE ENGINE

CS VOY

Release: 11 Dec 2017

Rev.01: 1 Dec 2019

please fill-up at sea only

MV: MV STRAIT MAS Voy No: 36

Week no.: KLANG - CHENNAI Date: 19-Jul-22

047

M/E type : MITSUI-MAN B & W DE7S70 MC-C

RPM: 80 Prop. Pitch: % FW Cons. total: t/d Eng. Room Temp.: 39 0 C Eng. Load: 60.98 % GO Cons.: t/d

Exhaust gas Temp. before TC: 319/338 °C Sea Water Temp: 24 °C FO Cons. ME: 1/d

Exhaust gas Temp. behind TC: 265/284 °C Wind: Bft FO Cons. AE: 1/d

Speed: 17.2 kn Boiler: t/d

Rev. Turbo charger : 5200/5200 rpm Sea : m

	cyl 1	cyl 2	cyl 3	cyl 4	cyl 5	cyl 6	cyl 7	cyl 8	cyl 9	cyl 10
Exh. Gas temp. cyl. ME	482	336	337	340	334	335	336			
Exh. Gas temp. cyl. E.C.R	484	326	332	339	336	342	301			
Fuel pp. rack pos.	71	72	71	71	70	72	71			
Ignition pressure	86	88	86	86	86	84	84			
Compress. Pressure	60	62	60	60	60	60	60			
Big end bearing/oil splash temp.	51	51	51	52	51	50	51			

Temperatures+pressure of main engine

T water engine inlet H.T	7	4	°C
T water engine outlet H.T	8	1	°C
P water before engine H.T	2.	6	bar
T water LT	7	5	°C
P water LT	2.	6	bar
Evapopator production	2	4	t/d
water in oil test M/E lub oil			°C
P changer air bef./ aft cooler	0.8	0.9	bar
T charger air bef./ aft cooler	86	37	°C
P differential air cooler (taken fr. U-pipe)			m bar
,	0	^	
P lube oil before engine	2		bar
T lube oil before inlet	4	6	⁰ C
T lube oil before outlet	5	2	⁰ C
P lub oil gear box			bar
T lub oil gear box			°C
<u> </u>			U
P oil CPP unit			bar
P oil CPP unit	4	0	bar

Cooling water treatment	HT	LT
PH (potentia hydrogenia)	7	
Inhabitor consetration	1440	
Chlorid / ppm	40	

Boiler

Alkalinity / ppm	150
conductivity / ppm	80
Condensate ph	9.2

Heavy/Light Fuel Oil

fuel before M/E 7		bar		
T fuel before M/E	132		°C	
Viscosity of fuel at M.E	380		cst	
Fuel type/grade/sulphur	RMG 380	MFO	0,35	cst @ 50°C

Daily Lub oil consumption

Main engine	48			kg/d
Aux, Gen, 1/2/3	3,6	3,6	3,6	kg/d
Emerg. Gen				kg/d
Stern tube				kg/d

38290

Lub Oil Stock Main engine.L.O

22747			kg
			total
10260	34022	54852	total
			total
3	4		h/d
			h/d
			h/d
6	h	78	°C
5	h	60	°C
12	h	92	°C
12	h	92	°C
	h		°C
	6 5 12	10260 34022 3 4 6 h 5 h 12 h 12 h	10260 34022 54852 3 4 6 h 78 5 h 60 12 h 92 12 h 92

Main jobs/repairs carried out

Name	date

Signed by	ANDREAS	Chief Engineer	on board since :	1	1.0	9.5	
				(œ)(IMO: 9252369 CALL SIGN: YOBO2)

Signed by	Capt. GUNAWAN	Master	on board since :
-----------	---------------	--------	------------------

ISSUED: 2002. 5. 13

TEST RESULTS of SHOP TRIAL

ENGINE TYPE: MITSUI-MAN B&W 7S70MC-C

: MESSRS. PACIFIC INTERNATIONAL LINES (PTE) LTD

YARD NO. : KANASASHI 3556

JOB NO. : TE3455

ENGINE NO. : 4202

DIESEL ENGINE TEST GROUP QUALITY ASSURANCE DEPARTMENT MACHINERY FACTORY

DRAWING NO.

4T- 3455

MITSUI ENGINEERING & SHIPBUILDING CO., LTD.

Dipindai dengan CamScanner

Data Sheet No. 3455100

Parti	Particulars of Engine									
Engine Type	MITSUI-MAN B&	W 7S7OMC-	·C							
Number of Cylinder	7	Engine	No.	4202						
Cylinder Bore x Stroke	700	mm x	2800	mm						
OutPut (M. C. O.)	21735	kW	91. (min^{-1}						
Firing Order	1 - 7 - 2 - 5 -	4 - 3 -	6							

Part	iculars of TurboCharger
Type	IHI ABB TPL77-B12
Specification	CV12CT75 CA19 TV10TT40TF20TA28
TurboCharger No.	450416/450417

Note

Formula for Calculating OutPut (kW)

 $kW = K \times Ne \times W \times 0.7355$

K : Dynamometer Coeficient = 1

W : kgf on Water Brake (kgf) Ne : Engine Speed (min-1)

Specification of Used Oil at Shop Trial

1. Fuel Oil LSA (0.5) by NIPPON MITSUBISHI OIL CO., LTD.

Specific Gravity	(15/4 ℃)	:	0. 8594
Flash Point	(℃)		74
Viscosity (Centi	Stokes at50 ℃)		2. 594
Residual Carbon	(10%) (wt %)	:	0. 37
Ash	(wt %)		0. 00
Water	(Vol. %)		0. 040
Sulfur	(wt %)		0. 43
Net Cal. Value	(kJ/kg)	:	42163

2. System Oil, CamShaft Oil

MOBIL DTE NO. 3 by MOBIL OIL CO., LTD.

3. Cylinder Oil

MOBIL GARD 570 by MOBIL OIL CO., LTD.

4. TurboCharger Oil

MOBIL DTE NO. 3 by MOBIL OIL CO., LTD.

5. Governor Oil

FBK 68 by NIPPON OIL CO., LTD.

²⁾ SFOC is corrected to ISO reference conditions.

Room Room	n Temp.	Put (kW) 10861 Exh. V Driv. 0i 0. 30 40 3 106 69	19 Lu	Handle Position 6. 6 T/C oil 0. 20 45 105 70	Fue I 0. 7 32 6 105	Bar	ometric Covernor Osition 4. 1 Cooling Fresh Water 0. 28 71	Press.	: 08: : 101 Speed Air I	6 h	Pa ator
Weight 05. 1 kg Pisto Cooli Oil 0. 2 45 e. 1 5. 1 105 0. 0 70 - 6. 5	Out I on g 5 104 70	Put (kW) 10861 Exh. V Driv. 0i 0. 30 40 3 106 69	kW L1 106	Handle Position 6. 6 T/C ub. Oil 0. 20 45	Fue l 0. 7 32 6	Bar Oil 7	ometric Fovernor Osition 4. 1 Cooling Fresh Water 0. 28 71	Press.	Speed Air I O. arge rolant 0. 24	d Set Press. 35 M Actua Pilot Air	Pa ator
05. 1 kg 05. 1 kg 0il Pisto Cooli 0il 0. 2 45 e. 1 5. 1 105 0. 0 70 - 6. 5	n g 5 104 70	10861 Exh. V Driv. Oi 0. 30 40 3 106 69	1 Lu	Position 6. 6 T/C ub. 0il 0. 20 45 105	Fue l 0. 7 32 6	0 i l 7 105	4. 1 Cooling Fresh Water 0. 28	Ch	Air I 0. arge rolant 0. 24	Set Press. 35 M Actua Pilot Air	Pa ator
Pisto Cooli Oil 0 1	5 2 104 70	Exh. V Driv. Oi 0. 30 40 3 106 69	1 Lu	6. 6 T/C ub. 0il 0. 20 45 5	Fue l 0. 7 32 6	0 i l 7 1 105	4. 1 Cooling Fresh Water 0. 28	Ch	arge rolant 0. 24	Actua Pilot Air	ator t
Cooli 0il 0il 0il 0il 0il 0il 0il 0il 0il 0	5 2 104 70	0. 30 40 3 106 69	4 106	0. 20 45 5 105	0. 7 32 6 105	7 1 105	Fresh Water 0. 28 71	Ai	olant 0. 24 25	Pilot	12
45 e. 1 5. 1 105 0. 0 70 - 6. 5	2 104 70	3 106 69	4 106	45 5 105	6 105	7 105	0. 28		0. 24		12
e. 1 5. 1 105 0. 0 70 - 6. 5	104 70	3 106 69	106	105	6	District N	71		25	11	
5. 1 105 0. 0 70 - 6. 5	104 70	106	106	105	105	District N	8	9	10	11	
0. 0 70	70	69		105	105	District N			10	11	
6. 5		69				District N					
			10		10						
5. 9 75		7. 2	7. 5	6. 9	7. 1	6. 2					
	76. 5		76.		76	75. 5					
55 245	250	250	260	260	260	260					
3. 3 78	79	78	79	78	78						
0. 6 50	50	51	50	52	51	50					1
					S	caveno	ing Air				
. 1	2	Pres	ssure	(MPa)		ситень		neratu	-	(90)	
1 0.98	1. 04						1 City	peratu.		(0)	Harb.
90	95	Exh.	Gas			sure			A 100 A)	MPa
26	26		Speci	ific Fue	1 Oil	Consum	ntion (SEOC) (
25			*1 M	esured V	alue	оонош					/kg
29	28			173. 0					170. 8		
	1 0. 98 90 26 25 29	1 2 1 0.98 1 90 26 26 25	0. 6 50 50 51 1	0. 6 50 50 51 50	0. 6 50 50 51 50 52 Pressure (MPa) 1 0. 98 1. 04 90 95 26 26 25 ** Specific Fue* *1 Mesured V 173. 0	1 2 Pressure (MPa)	Scaveng Pressure (MPa) Scaveng Pressure (MPa) O. 089 1	Scavenging Air Pressure (MPa) Temporal Temporal	Scavenging Air Pressure (MPa) Temperature	Scavenging Air Pressure (MPa) Temperature 1	Scavenging Air Pressure (MPa) Temperature (%)

Turbo	0	Speed	Intake	Air	Exhau	ıst Gas		Lub. 0i1	Temp.	F. W. Temp.
Charg		(min-1)	Temp. (℃)	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (℃)
	Ave.	10250	18. 8	0. 22	365	273	0. 69	45. 0	60	
T/C	No. 1	10200	17. 9	0. 22	355	266	0. 71	45	60	
	No. 2	10300	19. 7	0. 22	375	279	0. 67	45	60	

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

Thrust Brg. Seg. Temp. : 45 °C

F. O. Drain : 1.5 g/kW/Hr

TE3455	Sec								Da	ta Sheet	No.	34	551	12
Data Sheet o	f	7	5		% Load	Tes	t		Dat	te		200	2. 5. 13	3
Ambiant Cardini									Mea	asurement	Time :	09:	10	
Ambient Conditi	on		Room	Temp.	1	9	C		Ba	rometric I	Press.	: 101	6	hPa
Engine Speed	W/	B Weigh	t	Out	Put (kW)		Handle Positio	n		Governor		Speed Air I	d Set Press.	
82.5 min -1		266. 9	kg		16195	kW	8. 0			5. 1		0.	41	MPa
Inlet	Main Lub.		Pistor Coolis Oil	1	Exh. V Driv. Oil	L	T/C ub. Oil	Fuel	Oil	Cooling Fresh Water	Aiı	arge olant	Actu Pilo Air	ator
Press. MPa	0.	. 23	0. 25	5	0. 31		0. 20	0. 7	1	0. 28	0	. 24	-	
Temp. ℃		45			41		45	33		71	2	6		13
Cylinder No.		Ave.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Pmax. ba	Г	132. 0	131	131	133	133	132	131	133					
Pcomp. ba	r	100. 7	101	101	101	101	100	100	101					
Fuel Actuator Inde	(4)		6. 5	6. 1	7. 2	7. 5	6. 9	7. 2	6. 2					
Pump Pump Man	k	93. 5	93	94	93	94	94	93. 5	93					1.1
Exh. Gas Temp.		256	250	255	250	260	260	260	260					red .
C. F. W. Temp. Cyl. Outlet		79. 6	79	80	79	80	80	80	79					
P. C. O. Temp. Cyl. Outlet	0	52. 1	52	52	52	52	53	52	52					
Air C	oole	r						S	caver	nging Air				
No.		Ave.	1	2	Pre	ssure	e (MPa)			Temp	eratur	е	(℃)	
Press. Drop (kl	a)	1. 57	1. 62	1. 52			0. 171					30		
Temp. Air I		137	132	142	Exh	. Gas	s Receive	r Press	sure			0. 153		MPa

ALI		er			
		Ave.	1	2	Pre:
. Drop	(kPa)	1. 57	1. 62	1. 52	
Air	In	137	132	142	Exh.
AII	Out	29	30	28	
Water	In-	26	26		
	Out	34	34	33	
	Drop	Drop (kPa) Air In Out Water In	Ave. Drop (kPa) 1.57 Air In 137 Out 29 Water In 26	Ave. 1 Drop (kPa) 1.57 1.62 Air In 137 132 Out 29 30 Water In 26 26	Drop (kPa) 1.57 1.62 1.52 Air

Scavengi	ng Air
Pressure (MPa)	Temperature (℃)
0. 171	30
Exh. Gas Receiver Pressure	0. 153 MPa
Specific Fuel Oil Consump	tion (SFOC) (g/kW/Hr)
*1 Mesured Value	LCV Corrected to 42700 kJ/kg

Turbo		0 1	Intake	Air	Exha	ust Gas		Lub. 0il	Temp.	F. W. Temp.
Charg		Speed (min-1)	Temp. (℃)	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (℃)
	Ave.	13100	22. 5	0. 50	375	245	1. 42	45. 0	62	
T/C	No. 1	13000	18. 4	0. 5	365	240	1. 39	45	62	
	No. 2	13200	26. 7	0. 49	385	250	1. 45	45	62	

170. 3

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

Thrust Brg. Seg. Temp. : 47

F. O. Drain : 1.0 g/kW/Hr 168. 2

TE3455								Dat	a Sheet	No.	34	55113	}
ata Sheet of	9	0	%	Load	Test		4	Date	e		2002	2. 5. 13	
Ambient Conditio	\n		-					Mea	surement '	Time :	10:0	00	
morene condition)II	Room	Temp.	19)	C		Bar	ometric F	ress. :	1017	7 hF	a
Engine Speed	W/B Weigh	t	OutPu	ıt (kW)		Handle Position	n		Governor Position		Speed Air P	Set ress.	74
88. 1 min -1	302. 0	kg	. 19	9569 k	W	8. 7			5. 8		0.	44 MI	Pa
Inlet	Main Lub. Oil	Piston Coolig Oil	1	Exh. V Oriv. Oil		T/C ib. Oil	Fuel	Oil	Cooling Fresh Water	Char	rge lant	Actua Pilot Air	
Press. MPa	0. 22	0. 24		0. 30		0. 20	0. 7	71	0. 28		24		
Temp. ℃	45			42		45	33		68		6. 2		
Cylinder No.	Ave.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Pmax. ba	r 143. 0	142	142	144	143	144	143	143		4			
Pcomp. ba	r 117. 1	118	118	116	116	117	117	118					
Fuel Actuator Inde	X	6. 5	6. 1	7. 2	7. 5	6. 9	7. 2	6. 2					
Pump Pump Mar Inde	rk 2X 104. 7	104. 5	105. 8	104	105	105	105	104					
	C 271	270	275	270	270	270	270	270					
C. F. W. Temp. Cyl. Outlet	77.9	77	78	78	78	78	79	77					
P. C. O. Temp. Cyl. Outlet	54.0	54	54	54	54	54	54	54	1				

Air Cooler											
No.			Ave.	1	2						
Press.	Drop	(kPa)	1. 67	1. 69	1. 65						
	Air		165	160	170						
Temp.	1111	Out	32	33	30						
(℃)	Water	In	26. 2	26. 2							
		Out	37	37	37						

Scavengi	IIG AIT	
Pressure (MPa)	Temperature	(℃)
0. 215	33. 5	
Exh. Gas Receiver Pressure	0. 198	MPa
Specific Fuel Oil Consump	otion (SFOC) (g/kW/Hr)	
4 44	LCV Corrected to 4270	00 kJ/kg

Turbo		Coood	Intake Air		Exhau	ıst Gas		Lub. Oil Temp.		F. W. Temp.	
Charg		Speed (min ⁻¹)	Temp. (℃)	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (°C)	
	Ave.	14300	24. 4	0. 69	403	247	1. 91	45. 0	80		
-T/C	No. 1	14200	22. 1	0. 7	395	242	1. 93	45	80		
	No. 2	14400	26. 7	0. 68	410	251	1. 89	45	80		

170.7

Note: SFOC at this load is guaranteed under ISO conditions.

Guaranteed SFOC: 168.6 g/kW/Hr + 3% ISO Corrected SFOC: 168.5 g/kW/Hr

Thrust Brg. Seg. Temp. : 49

168.6

Measured SFOC is corrected to ISO Reference Conditions according to the following conversion factors.

F. O. Drain

: 0.9

g/kW/Hr

Parameter	Reference Condition	Conversion Factors
Room Temp.	25 ℃	+0.2%/10℃ Rise
Barometric Pres.	1000 hPa	-0.02%/10 hPa Rise
Air Cool. Water Temp.	25 ℃	+0.6%/10℃ Rise
F. O. Lower Cal. Value	42700 kJ/kg	-1.0%/1% Rise

*1 Marked SFOC is Corrected by F. O. Drain

5				_	_			Lili		Dat	a Sh	eet	No.	345	511	4
heet) f	1	00		% L	oad					2002. 5. 13					
Condit	ion			-						Meas	ureme	ent T	ime :	11:0	0	
			Room	Temp.		19		°C		Bar	ometr	ic P	ress.:	1017	h	Pa
Speed	W,	/B Weigh	t	Outl	Put	(kW)	H	andle	n		Govern	101		Speed	Set	
91. 2 min -1 323. 4 kg		kg		2169)3 k			11				-				
	1 7		Distant					3. 0			0.	4		U.	46 M	Pa
	-	Control of the Contro	Coolig				727 255		Fuel	Oil	Fres	h	Air		Pilot	
		0. 22	0. 23		0	. 29	0.	20	0. 7	2						
~~~		45		42			4	5	33							
ler No.		Ave.	1	2		3	4	5	6	7	8		9	10	11	12
		149. 1	148	149	1	50	150	148	149	150						10
		125. 0	126	125	1	125	125	124	124	126						
In	dex		6. 5	6. 1	1	7. 2	7. 5	6. 9	7. 2	6. 2						
Pump N	lark dex	111. 5	111	112.	5	111	111. 5	112	111. 5	111						
as Temp	· °C	289	285	290		285										
Temp. utlet	°C	80. 4	80	80		80	81	81								
Temp. utlet	°C	55. 3	55	55		55	55	56	56							
Air	Cool	er								Scave	nging	Air				
		Ave.	1	2		Pre	ssure	(MP a					peratu	ге	(°C)	-
Drop	(kPa)	1. 73	1. 72					0. 23	37							
Air	1					Exb	L Gas	Receiv	er Pre	ssure				0. 214	7) =	MPa
***				31	_		Speci	ific F	uel Oil	Cons	umpti	on (	SFOC) (	g/kW/Hr	)	
Water	L ASSET			20			*1 M	esured	Value		L	V Co	rrecte	ed to 42	2700 k	J/kg
	out	00	03	30				172.	6					170. 4		
	Spee	ed –		The same of the sa	1.1							Lu	ıb. Oil	Temp.	F. V	V. Temp.
Г		16	emp.	Pre	SS.		Inle Temp.		Outlet Temp. (°C)	Pr	ess.	It	ılet (℃)	Outlet (℃)	t 01	utlet C)
				1						(1)						
Ave.	150	00 3	1. 9	0.	. 79		420		256	2	25	1	5. 0	84		
	heet of Conditate Speed  Speed  MPa  MPa  MPa  Temp  Intlet  Temp  Itlet  Temp  Itlet  Temp  Itlet  Temp  Itlet  Temp  Water  Water	heet of  Condition  Speed W.  min -1  Ma Lu  MPa  C  ler No.  bar  bar  Actuator Index  Pump Mark Index  Pump Mark Index  as Temp. utlet  C  Temp. utlet  C  Air Cool  Drop (kPa)  Air  Out  Water In  Out  Spee	Condition  Speed W/B Weigh  min -1 323. 4  Main Lub. Oil  MPa 0. 22  C 45  der No. Ave.  bar 149. 1  bar 125. 0  Actuator Index  Pump Mark Index 111. 5  as Temp. Itlet C 289  Temp. Itlet C 80. 4  Temp. Itlet C 55. 3  Air Cooler  Ave.  Drop (kPa) 1. 73  Air In 175  Out 33  Water In 26  Out 39	Room   Room   Room	Room Temp.   Speed   W/B Weight   Outling	Note	Room Temp.   19   Speed   W/B Weight   OutPut (kW)	Room Temp.   19   Speed   W/B Weight   OutPut (kW)   H   P	Room Temp.   19   C	Room Temp.   19   C	Date   Date	Data Sheet of   100    % Load Test	Data Sheet   Date   D	Data Sheet No.	Data Sheet No.   345	Data Sheet No.   345511

430

261

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

15100

No. 2

Thrust Brg. Seg. Temp. : 50 °C

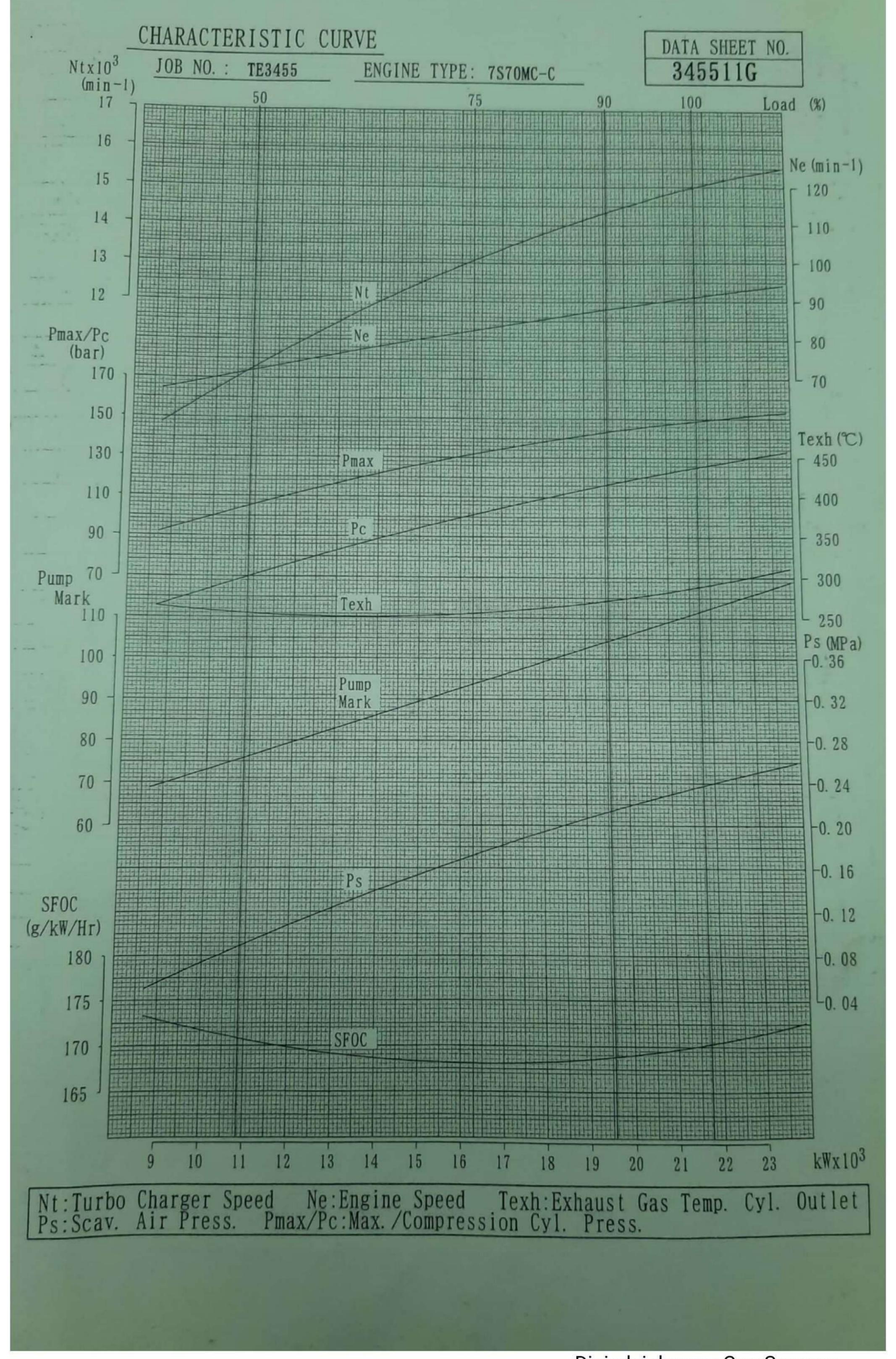
F. O. Drain : 0.8 g/kW/Hr

33. 1

0.80

2. 28

84



Data Sheet No.	3455140
----------------	---------

	St	ar	t i	ng	Tes	t
--	----	----	-----	----	-----	---

		,				(Ur	lit: MPa)
Times	Ahead Air Press	Times	Astern Air Press	Times	Ahead Air Press	Times	Astern Air Press
1	3. 00	2	2. 75	17		18	
3	2. 42	4	2. 15	19		20	
5	1. 97	6	1. 82	21		22	T 100
7	1. 65	8	1. 46	23		24	
9 -	1. 31	10 -	1. 22	25		26	
11	1. 08	12	1. 00	27		28	
13	0. 88	14	0. 81	29		30	
15	0.70	16	0. 63×	31		32	

Starting Air Capacity	10. 31	m ³
Room Temp.	19	°C
F. W. Temp.	70	°C
L.O. Temp	44	°C

Min. Available Pres.	0. 70	MPa
Failure Press.	0. 63	MPa

Governor Test

Instant Variation: 4.4 ( 95  $min^{-1}$ )

 $min^{-1}$ )

91  $min^{-1}$ )

# Emergency Shut Down Test

No.	Item	Set Value	Result	No.	Item	Set Value	Result
1	Over Speed	99 min ⁻¹	98 min ⁻¹	-			
2	Manual Stop	C/R / E/S	GOOD/GOOD	47.2			
3	Main L. O. Low Press.	0.11 MPa	0.11 MPa				
4	T/C L. O. Low pres.	0. 13 MPa	0.13 MPa				

# Miscellaneous Test

Item	Result
Turning Interlock Test	GOOD
Engine Side Manoeuvering Test	GOOD

## Minimum Revolution Test

Engine	Weight	Output	Handle	Dump	T	urboChar	ger Speed	i
Speed (min-1)	(kg)	(kW)	Notch	Pump Mark	No. 1 (min ⁻¹ )	No. 2 (min ⁻¹ )	No. 3 (min ⁻¹ )	No. 4 (min ⁻¹ )
30. 3	46. 6	1039	1. 2	36	2900	2900		

Propeller Margin	running				Data Sheet No.	3455-	-1
Data Sheet of	100	% Load Test			Date :	2002. 5. 10	
	100	/0 LO	au I	231	Measurement Time :	14:25	
Ambient Condition	Room '	Temp.	21	°C	Barometric Press.:	1011	hPa

Engine Speed	W/B Weight	OutPut (kW)	Handle Position	Governor	Speed Set Air Press.
94. 2 min -1	312. 7 kg	21665 kW	9. 4	6. 1	0.48 MPa

Inlet		Main Lub. Oil	Piston Coolig Oil	Exh. V Driv. Oil	T/C Lub. Oil	Fuel Oil	Cooling Fresh Water	Charge Air Coolant	Actuator Pilot Air
Press.	MPa	0. 22	0. 23	0. 26	0. 19	0. 72	0. 29	0. 22	
Temp.	C	46		42	46	33	70	25	

Cylin	ider No.	Ave.	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Pmax.	bar	146. 0	146	145	148	145	145	146	147					
Pcomp.	bar	124. 3	124	125	125	123	124	124	125					
Fuel	Actuator		6. 5	6. 1	7. 2	7. 5	6. 9	7. 1	6. 2					
Pump	Pump Mark Index	109. 0	109	110	108	109	109. 5	108. 5	109					
Exh. G Cyl. O	as Temp. utlet ℃	287	280	285	285	290	290	285	295					
C. F. W. Cyl. O		80. 7	80	80	81	81	81	81	81			-		
	Temp. utlet ℃	56. 3	56	56	57	56	57	56	56			H		

	Aiı	r Cool	er		
No.			Ave.	1	2
Press.	Drop	(kPa)	1. 81	1. 91	1. 72
	Air	In	173	170	175
Temp.	nii	Out	34	35	32
(℃)	Water	In	25	25	
4 1		Out	39	38	39

Scaveng	ing Air	
Pressure (MPa)	Temperature	(°C)
0. 234	35	1411
Exh. Gas Receiver Pressure	0. 218	MPa

170.3

Turbo		C 1	Intake	Air	Exhau	ist Gas		Lub. 0il	Temp.	F. W. Temp.
Charg		Speed (min-1)	Temp.	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (℃)
	Ave.	15000	24. 9	0. 77	420	254	2. 19	46	84	
T/C	No. 1	14900	22. 8	0. 78	412	250	2. 21	46	84	
170	No. 2	15100	26. 9	0. 76	428	258	2. 16	46	84	

172. 5

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

Thrust Brg. Seg. Temp. : 50

F. O. Drain : 0.8 g/kW/Hr

	5 (Dat		sam	e []	ype e	ngine	e)			1	Dat	a She	eet N	0.	345	5	2
Data S	Sheet	of		25		9	Load	Test			Date			:	2002.		
Ambient	t Condi	tion				-					Mea	sureme	nt Tim	ie :	8:10		
	· condi	· · · · · ·			Room	Temp.	7		°C		Bar	rometr	ic Pre	SS.:	1023	h	Pa
Engine	Speed		W/B We	ight		OutP	ut (kW)		Handle Positio	n		Govern Positi			Speed Air Pr	Set ress.	
57. 4	4 min	1-1	127	. 6	kg	5387 kW 4. 6					3. 1				0. 3		(Pa
Inlet	Main Pisto Cooli Lub. Oil Oil			Piston Coolig Oil		Exh. V Oriv. Oil		I/C b. Oil	Fuel	Oil Cool Fresh Water		1	Char Air Coo		Actua Pilo Air		
Press.	0. 20 0. 2				0. 23		0. 31	(	0. 22	0. 8	80	0. 3			21	AII	
Temp.	℃ 46					45		16	32		70		100	0. 1		No.	
Cylin	der No.		Ave.		1	2	3	4	5	6	7	8	9		10	11	12
Pmax.		bar	75.	3	74	75	76	75	76	75	76						
Pcomp.		bar	46.	9	46	46	49	46	46	46	49						
Fuel	Actua Ii	tor		1	5. 5	5. 5	5. 5	5. 0	6. 0	6. 0	4. 5						
Pump		ndex	55.	1	55	55. 5	55	55. 5	5 55	55	55						76
Cyl. Ou	as Temp	D. C	27	7	275	280	270	285	280	280	270						
	utlet	C	78.	1	78	78	79	79	78	78	77						
P. C. O. Cyl. Ou	Temp. utlet	r	50.	0	50	50	50	50	50	50	50						
	Air	Coo	ler								Scaven	ging /	lir	-			-
No.			Ave.		1	2	Pre	ssure	(MPa)		Jearen		Temper	atur	0	1901	
Press.	Drop	(kPa)	0. 6	7	0. 68	0. 65			0. 033				Cmpci		36	(℃)	
Temp.	Air	In	39		37	40	Exh	. Gas	Receive	er Pres	sure				0. 023		MPa
(°C)  -		Out	31		31	30		Spec	ific Fu	el Oil	Consi	mntio	(SEO		/kW/Hr)		
1	Water In 30.1 30.1							*1 M	esured	Value	COHSE	LCV	Corre	cted	1 to 427	700 k	1/ko
	Out 32 32 32							178. (	)					175. 6	00 10	7 1.6	
Turbo				Air		E	Exhaust	Gas			Lub. 0	)il T	emp.	EW	Tomo		
Charge					Filt	. Drop	Inle	t 01	ıtlet	Bac	k	Inlet		Outlet		Temp.	
	AVP 5050 (kPa)				(Pa) Temp. Temp. (°C)		Pre (kP	a)	(°C)		(C)	(%					
	No. 1	585		12.		0. 1		280		77	0. 16		46		51		
1/1/	., .,	000	70	9. 4	. 2 0. 19 6. 6 0. 19				1 2	276	0.	15	46		51		

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

Thrust Brg. Seg. Temp. : 48.5

F. O. Drain : 2.9 g/kW/Hr

TE3455 (data		type e	engin	e)				Da	ta Shee	t N	0.		553	}	
Data Sheet of		110		% Load	Tes	t	-	Dal	asurement	Tir	: no :	2002	. 2. 4		
Ambient Conditio	n	Room	Temp.	1	0	C			rometric					а	
Engine Speed	W/B Weigh	nt	OutP	ut (kW)		Handle	n		Governor			Speed Air P			
94. 1 min -1	348. 6	kg	2	24127	ζW	9. 3			7. 5			0.	47 MI	?a	
Inlet	Main Lub. Oil	Pistor Coolig Oil	f	Exh. V Driv. Oil	L	T/C ub. Oil	Fuel	0 i 1	Cooling	5	Cha Air Coo	rge lant	Actua Pilot Air		
Press. MPa	0. 24	0. 25		0. 31		0. 24		30	0.31			20	-		
Temp. ℃	45			46		45	33		72		2	5. 9			
Cylinder No.	Ave.	1	2	3	4	5	6	7	8	1	9	10	11	12	
Pmax. bar	155. 0	155	154	156	155	156	155	154	1						
Pcomp. bar	140. 6	140	141	142	140	139	140	142	2		- 11				
Fuel Actuator Index		5. 5	5. 5	5. 5	5. 0	6. 0	6. 0	4. 9	5						
Pump   Pump Mark Index		120. 5	120.	5 121	121	121	119. 5	120	0						
Exh. Gas Temp. Cyl. Outlet °C	360	355	355	355	365	370	355	36	5						
Cyl. Outlet °C	83. 7	84	84	84	84	84	84	8	2						
P.C.O. Temp. Cyl. Outlet ℃	54. 0	54	54	54	54	54	54	5	4	1			THE STATE OF	-	

	Ai	r Cool	er		
No.			Ave.	1	2
Press.	Drop	(kPa)	2. 38	2. 42	2. 33
	Air	In	178	175	180
Temp.	ATI	Out	37	37	36
(℃)	Water	In	25. 9	25. 9	
		Out	48	48	48

Scaveng	ing Air
Pressure (MPa)	Temperature (°C)
0. 282	38
Exh. Gas Receiver Pressure	0. 252 MPa
Specific Fuel Oil Consum	ption (SFOC) (g/kW/Hr)
*1 Mesured Value	LCV Corrected to 42700 kJ/kg
175. 3	172. 9

Turbo	1	C 1	Intake	Air	Exha	ust Gas		Lub. Oil	Temp.	F. W. Temp.
Charg		Speed (min ⁻¹ )	Temp.	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (°C)	Outlet (°C)
	Ave.	15500	14. 4	1. 99	409	268	1. 82	45	84	
T/C	No. 1	15500	15. 1	2.02	410	265	1. 78	45	84	
1,0	No. 2	15500	13. 8	1. 96	408	271	1. 86	45	84	

Note: *1 Marked SFOC is Corrected by F.O. Drain

Thrust Brg. Seg. Temp. : 50 °C

F. O. Drain : 0.9 g/kW/Hr

1 T/C cut ou		g (Data	of	same ty	pe e	engine)				Sheet	No.		5	1
Data Sheet of		50		% Load	Test		-	Dat		ement T	ime :	9:40	CONTRACTOR OF THE PARTY OF THE	
Ambient Conditio	n	Room	Temp	. 11		C		TE.		etric P				Pa
Engine Speed	W/B Weigh	h t	Out	Put (kW)		Handle Position	1			vernor		Speed Air P		
72. 3 min -1	204. 5 kg			10875 kW 6. 6				4. 3						IPa
IHICL	Main Lub. Oil	Pistor Coolig	5	Exh. V Driv. Oil	Lu	T/C ıb. Oil	Fuel	Oil Cooling Fresh Water			sh Air		Actu Pilo Air	
Press. MPa	0. 22	0. 25		0. 32		0. 25	0. 8	0	T	0. 31		. 20	-	-1.
Temp. ℃	46	3		45		46	32			70	2	21. 4		THE STATE OF
Cylinder No.	- Ave.	1	2	3	4	5	6	7		8	9	10	11	12
Pmax. bar	140. 1	141	137	143	140	140	140	140	0					79 -2-1
Pcomp. bar	119. 4	118	118	126	117	117	116	12	4					
Fuel Actuator Index		5. 5	5. 4	5 5. 5	5. 0	6. 0	5. 9	4.	5					
Pump Pump Mark Index		73	73	74	75	74	74	7	3					1000
Exh. Gas Temp. Cyl. Outlet °C	324	325	340	315	345	310	320	31	5					
C. F. W. Temp. Cyl. Outlet °C	79. 3	80	80	80	79	79	79	7	8					
P. C. O. Temp. Cyl. Outlet: ℃	49. 3	49	50	49	49	50	49	4	19					1 3
Air Cod	oler				_			Scav	eng	ging Ai	ī			
lo.	Ave.	1	2	Pre	ssure	e (MPa	)			Te	mperat	ure	(°	C)
ress. Drop (kPa)	2. 37		2. 3	7		0. 22	2					31		
emp. Air In	145		-									MPa		
C) Out	28		28		Spe	cific Fu	uel Oil	Cor	nsu	mption	(SFOC)	(g/kW/	/Hr)	
Water In	42. 8	21. 4	20			Measure								kJ/kg
Out	28		28											
urbo Spe		Intake	Air			Exhaust	Gas	Lub. Oil Temp.			).	F. W. Temp		
harger	Tomp Filter						Outlet Temp.	I	Bac Pre	k Inlat Outlat Out			Outlet (%)	

Turb	0	Coood	Intake	Air	Exha	ust Gas		Lub. Oil	Temp.	F. W. Temp.	
Charger		Speed (min-1)	Temp.	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (℃)	
	Ave.	14200	17. 5	0. 17	330	222	1. 53	46	74		
T/C	No. 1										
	No. 2	14200	17. 5	0. 17	330	222	1. 53	46	74		

Thrust Brg. Seg. Temp. : 48 °C

Data	Sheet	t of	1 011	7		(Da		of sa			ngine	TASE OF	te	Sheet	No.		345 2002.		-5	-
Ambier	nt Cond	lition		-	-							Me	asu	rement	Time	:	13:45	j		
		. c ron			Room	Temp		12		C		В	arom	etric	Pres	s. :	1020		hPa	
Engine Speed W/B			W/B We	eigh	ight OutPu			ut (kW) Handle Position			Governor					Speed Set Air Press.				
80. 9 min -1 257. 1			kg	15298 k				W 7. 8			6. 5				0. 40 MPa					
		ain ub. Oi	1 (00119		1	Exh. V Driv. Oil		Lı	T/C Lub. Oil Fuel		Oil	Oil Cooling Fresh Water			Charge Air Coolant		Actuator Pilot Air		Г	
Press.	MPa		0. 23		0. 25		0	. 31		0. 24	0.	80		0. 31		0.				
Temp.	C			45		46			45 32			69			20					
Cylin	ider No	).	Ave		1	2		3	4	5	6		7	8	9	1	10	11		12
Pmax.		bar	131	. 8		137	1	25	135	135	125	13	34							
Pcomp.		bar	101	. 5		106		97	103	102	95	1	06							
Fuel	Actua	ndex				5. 4	5	5. 5	5. 0	6. 0	5. 9	4	. 5							
Pump		Mark	104	. 7		105		105	105	105	105	1	03							8
Exh. G Cyl. O	as Tem utlet	ip.	33	9		310		350	380	375	325	2	95						- 1	
	Temp.	°C	- 80	. 5		81		81	81	81	80		79						1	
P. C. O.		c	51	. 5		51		51	51	52	52		52						1	
		r Coo	ler											ring A	F					
Vo.		- 000	Ave		1	2		Pressure (MPa) Scavengi							Temperature (°C)					
ress.	Drop	(kPa)	1. 7		1. 78	1. 8	1	0. 183						25						
	Air	In	129		127	130		Exh.	Gas	s Recei	ver Pr	essu	re				0. 156		M	lP a
emp. (℃)		Out	25		25	25			Spe	cific	Fuel Oi	1 00	nsu	mption	(SE	00) (	o/kW/H	(r)		
	Water		20		20					Measur			Hou				ed to		0 kJ	/kg
		Out	28		28	28														
urbo Speed		4	Intake Air				Exhaust Gas					Lub. 0				il Temp. F. W. 7			Tem	
hargei	r		Speed Temp. (min ⁻¹ ) (°C)			Filter Press. Drop (kPa)						Back Pre (kP	SS.	s. Inlet		Outle (°C)	1 1 3	100	tlet	
	Ave.	129	E0	16	3	1	13		35		241			00	15		71		-	

Turbo		Canad	Intake Air		Exhau	ist Gas		Lub. Oil	Temp.	F. W. Temp.	
Charg		Speed (min ⁻¹ )	Temp. (℃)	Filter Press. Drop (kPa)	Inlet Temp. (°C)	Outlet Temp. (°C)	Back Press. (kPa)	Inlet (℃)	Outlet (℃)	Outlet (℃)	
	Ave.	12950	16. 3	1. 13	350	241	1. 00	45	71		
T/C	No. 1	12900	14. 9	1. 14	350	214	0. 97	45	70		
., 0	No. 2	13000	17. 6	1. 13	350	267	1.03	45	72		

Thrust Brg. Seg. Temp. : 49 °C

#### **LAMPIRAN**

NAME / CALLSIGN /VSL. TYPE	STRAIT MAS YDBO2 CONTAINER									
PORT OF REGISTRY	JAKARTA	12202								
OPERATORS	WAN HAI LINES	I.TD								
OWNER		PING. JAKARTA, IND	ONESIA							
TRADING AREA	INDONESIA									
MO No.	9252369									
CLASS / CLASS No.	BKI REGISTER NO. 25058 / NK NO. 022727									
P&I CLUB	BRITISH MARINE									
BUILDING SHIPYARD	SHIN KURISSHIN	IA DOCKYARD CO. I	LT., TOYOHASHI, JAPAN							
KEEL LAID DATE	05 MAY 2002									
DELIVERY DATE	19 NOVEMBER 2	002								
GRT	29558									
NRT	14317									
LIGHT SHIP	11315									
L.O.A	226.54 M									
L.B.P.	214.00 M									
BEAM	32.20 M									
DEPTH MOULDED	16.80 M									
DEPTH EXTREME	16.87 M									
REGISTER LENGTH	214.21 M									
MAX. HIEGHT FROM KEEL	50.34 M									
MMSI	525119161									
SAT COM C	452504739/452504740									
TEL.	+8821-669-310-656									
Email	strait.mas@amosconnect.com									
HYDROSTATIC (Full load)	SUMMER	TROPICAL	FRESH							
DISPLACEMENT	48429	49792	48433							
DEADWEIGHT	37114	38477	37118							
DRAFT	11.530 M	11.770 M	11.744 M							
FREEBOARD	5340 mm	5100 mm	5126 mm							
F.W.A.	214 mm									
TPC	56.48 MT									
BALLAST CAPACITY	9518 MT									
NO. OF BALLAST TANKS	19 + 2 HEELING	TANKS								
FRESH WATER CAPACITY	532 MT									
FUEL OIL CAPACITY	3682.50 T @ 90%									
DIESEL OIL CAPACITY	188.84 T @ 90%									
MAX. CONTR. CAPACITY	2607 TEU (1651 O	N DECK & 956 UNDE	ER DECK)							
EFFECTIVE TEU	2100 TEU									
REEFER CAPACITY / VOLTS		OLTS (DECK ONLY	r)							
M.E. TYPE / POWER	MITSUI-MAN B&	W / 29552 HP								
SERVICE SPEED	22 KTS.									
BOW THRUSTER POWER	1250 KW / 1700 H									

#### **DAFTAR ISTILAH**

Air Distributor Valve: Komponen pada sistem udara penjalan yang berfungsi sebagai

pembagi pada katup udara penjalan (*air starting valve*) yang bekerja menggunakan *plunger* dan pembukaannya diatur

sesuai urutan pembakaran di dalam silinder.

Air Reservoir : Sebuah tabung yang berfungsi menampung udara yang

diproduksi kompresor udara

Air starting valve : Komponen pada sistem udara penjalan yang berfungsi sebagai

katup suplai udara tekanan tinggi antara 17-30 bar (langsung dari bejana udara) masuk ke dalam silinder mesin untuk

menggerakkan / mendorong torak.

Blower : Pesawat bantu yang menghisap udara luar untuk

mendinginkan suhu di Kamar Mesin.

Bearing : Besi tempat dudukan dari pada bearing metal.

Clearance : Ukuran yang dipakai sebagai standart pengukuran silinder.

Crankcase : Ruang dari poros engkol sekaligus tempat penampung minyak

lumas.

Cylinder : Bagian silindris dari mesin sebagai tempat bergeraknya torak,

dan merupakan tempat berlangsungnya pembakaran.

Fuel Oil Purifier : Pesawat bantu yang berfungsi sebagai pemisah air, lumpur

dan kotoran lainnya yang ikut pada bahan bakar.

*Injection* : Pengabutan bahan bakar yang dikabutkan oleh injector.

Injector : Alat untuk mengabutkan bahan bakar minyak, sehingga

terpecah-pecah menjadi bagian yang halus sekali, akibatnya

bahan bakar minyak berubah bentuknya menjadi kabut.

Manual book : Buku petunjuk untuk pengoperasian mesin di atas kapal.

Nozzle : Bagian dari injektor/katup semprot untuk menempatkan

lubang yang dilalui bahan bakar yang diinjeksikan ke dalam silinder

PMS : Planned Maintenance System yaitu sistem perawatan

berencana yangdilakukan secara berkala yang telah

dijadwalkan sesuai jam kerja mesin.

Pressure : Tekanan pengabut bahan bakar yang berasal dari injection

pump.

Reservoir : Tabung dengan kekuatan bahan yang berkualitas sangat baik

sebagai tempat penampung udara bertekanan.

Safety Valve : Katup pengamanan yang berfungsi melepaskan udara

bertekanan tinggi yang berlebihan di dalam sistim.

Solenoid Valve : Katup yang sistem membuka dan menutupnya menggunakan

listrik.