

昭和二十五年三月二十日
月刊第十二号
第三種郵便物認可
二月二十八日発行
運輸省特許承認
昭和二十四年六月二十二日
昭和二十四年九月二十九日
昭和四九年六月二十二日
發印
行刷

船舶 2

VOL. 27

S. 29. 2. / 7

日本郵船株式会社御註文
貨物船「淺間丸」
(10,200重量噸18.75ノット)
昭和28年12月26日進水
三菱日本重工業・横浜造船所建造



天 然 社

KOBE STEEL

神鋼の技術と設備に依って作られる

世界一流の

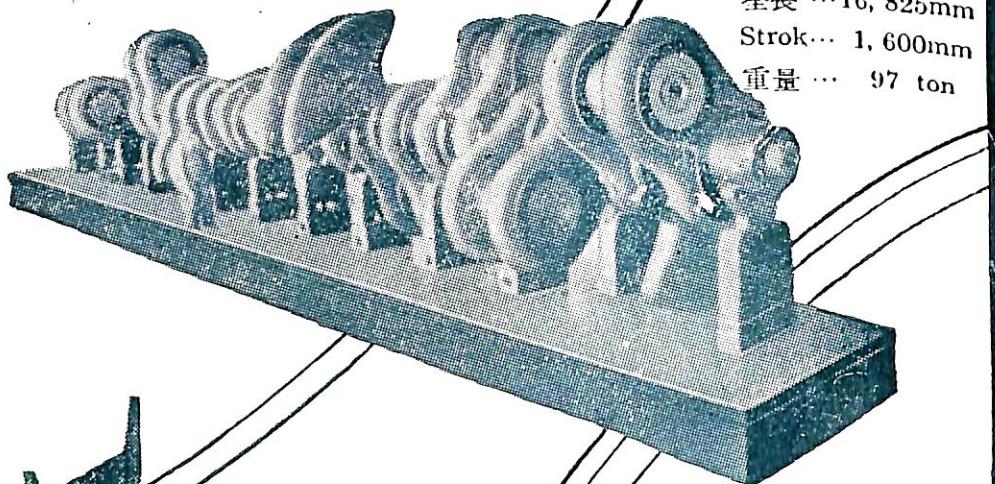
造船用品

クランク軸

全長 … 16,825mm

Strok… 1,600mm

重量… 97 ton



スタンフレーム

高さ… 9,140mm

巾… 8,120mm

重量… 28.5 ton

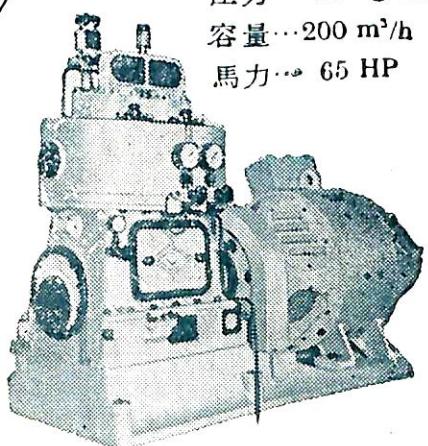
ディゼルエンジン

起動用空気圧縮機

圧力… 30 kg/cm²

容量… 200 m³/h

馬力… 65 HP



クランクシャフト其他軸系・スタン
フレーム・ラダーフレーム・シャフト
プラケット・各種アンカー・ディゼル
エンジン起動用空気圧縮機・船内冷
蔵用冷凍機・各種ワイヤーロープ。
A.B.ロイド規格電弧溶接棒

株式 神戸製鋼所

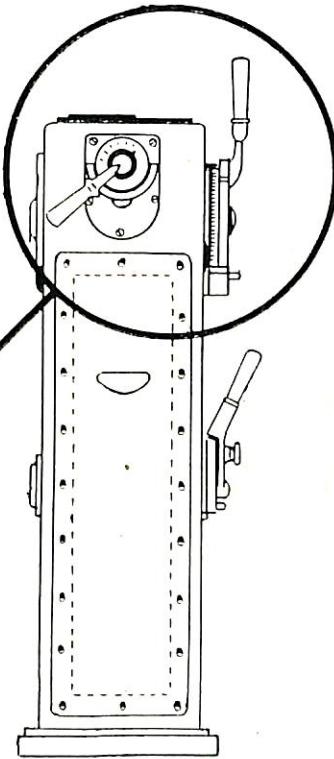
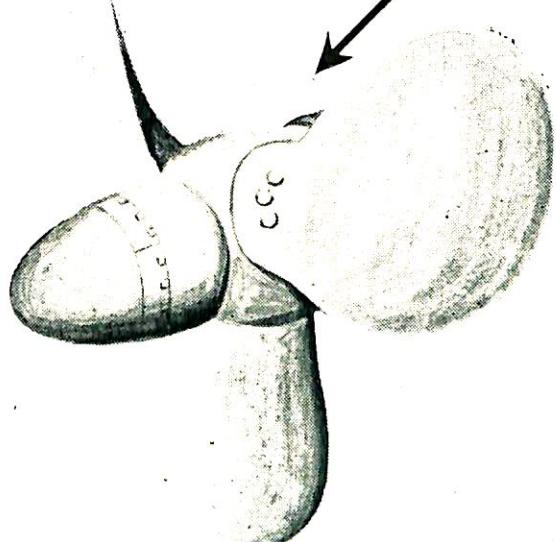
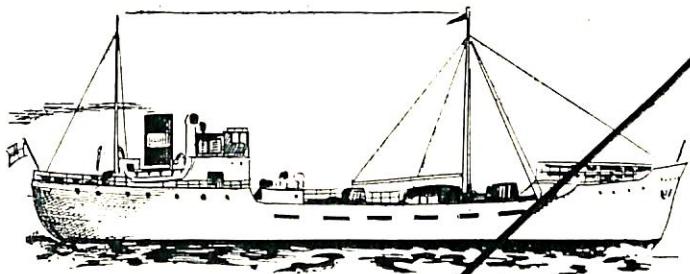
本社 神戸市 虎之門町

東京支社 東京都千代田区丸ノ内(鉄鋼ビル)

九州営業所 門司市小森江(神鋼金属内)

名古屋営業所 名古屋市中村区広井町(名古屋ビル)

The
KAMEWA
 PROPELLER



船舶界の驚異
カメワ可変ピッチ・プロペラは

型式、規模の如何を問はず、如何なる船舶
 にも絶大な効果を發揮します。

既に二百隻以上の全世界の船舶に装置され、その種類は次の通りです。

曳船 航船 油槽船 貨物船
 客船 各種艦艇 破氷船

Ka Me Wa

可変ピッチ船舶用プロペラは
 三翼あるいは四翼いずれの型にも使用出来
 標準型は 500 乃至 15,000 軸馬力で、ディーゼル
 あるいはタービン駆動いずれの船舶にも好適
 です。



日本總代理店
 株式会社 ガーデリウス商会

東京都港区芝公園7号地 電話 芝(43) 1847・1848・3423

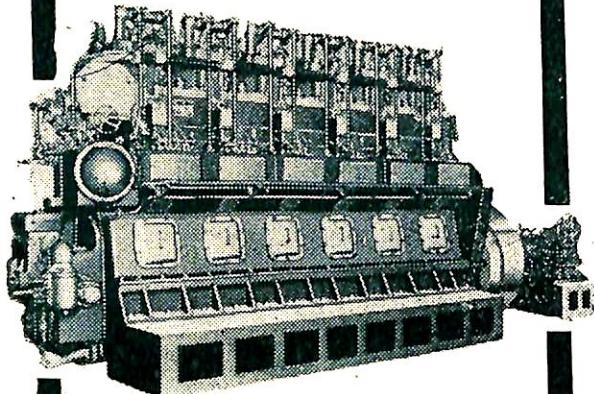
神戸市生田区京町六七番地(モチエビル) 電話 (4) 5813-7

AKASAKA DIESEL

創業 45年

50 B.H.P. - 2,000 B.H.P.

船舶主機用
船舶輔機用



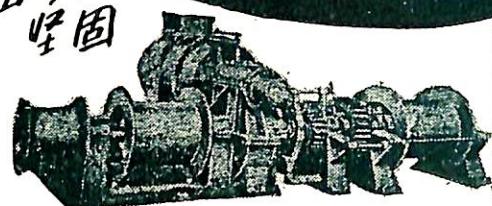
株式会社赤阪鐵工所

本社 東京都中央区銀座6の3TEL銀座(57)1414-6489
工場 静岡県焼津市中392の1 TEL焼津1010-1014



品質堅固

三菱
船舶用電氣機器



電動揚貨機	各種發電機
電動操舵機	各船用無線機
電動送風機	船舶用直流水泵
船舶用冷凍機	船用電動氣扇
船舶用廚房器	電動揚船機
變壓器	電配盤

東京ビル・大阪難波北町
名古屋廣小路道・福岡三笠ビル
札幌南一條・仙台東一番丁
富山安住町・廣島袋町

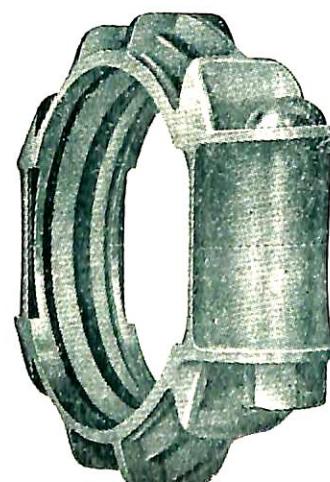
三菱電機株式會社



日本ヴィクトリック株式会社

VICTAULIC

LEAKTIGHT
PIPE



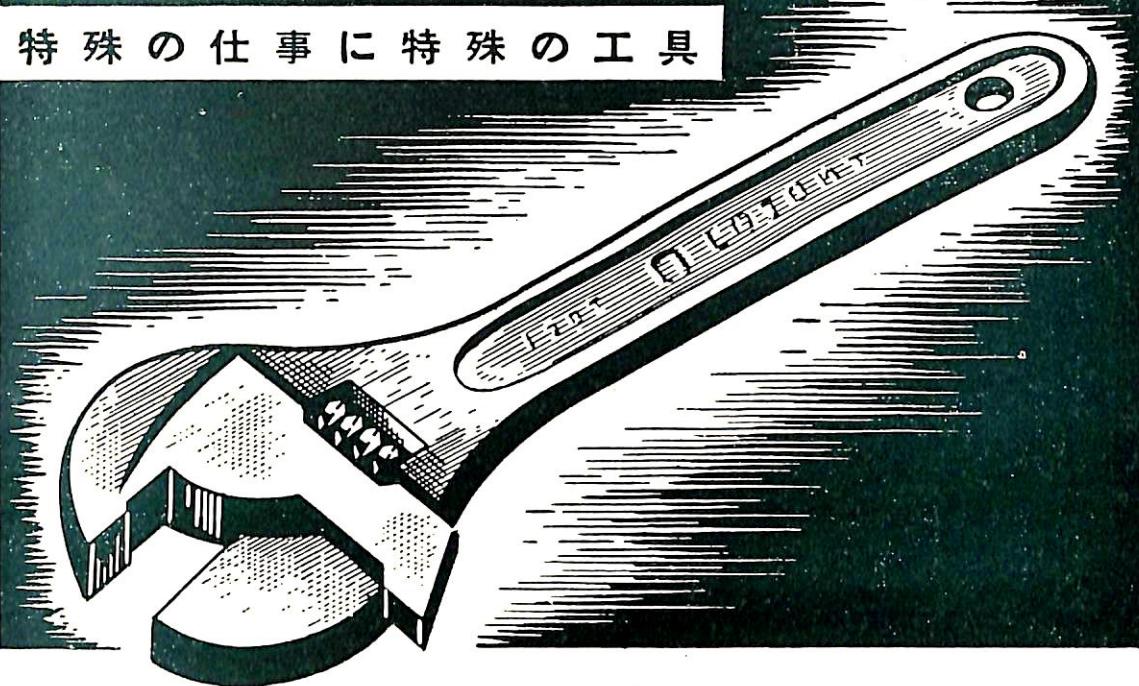
FLEXIBLE
JOINTS

販賣總代理
淺野物産株式會社
東京都中央区日本橋小舟町
二丁目（小倉ビル）
電話茅場町(66)代表0181~10
代表7531~5

大阪支店 大阪市東区瓦町二丁目
瓦町三和ビル
門司支店 門司市棧橋通一郵船ビル
札幌店 札幌市南一条西二丁目
一八番地
支店 横濱、名古屋、神戸
出張所 廣島、高松、福岡、八幡
長崎、熊本、仙台、剣路



特殊の仕事に特殊の工具



GARGOYLE オイルも特殊の仕事のために特別に精製されています

船主各位最も經濟的に船を運航するには是非必要な GARGOYLE DTE マリン油を!

ガーゴイル高級潤滑油は四つの点で

経費を節減します。

- ・油量の減少
- ・修理の減少
- ・損耗の減少
- ・機械寿命の延長

全世界の主要港にはガーゴイルのマリン技術サービスがあり常に船主の利益を計つて居ります。

文献・案内書御希望の方は各支社営業部宛
御申込下さい。

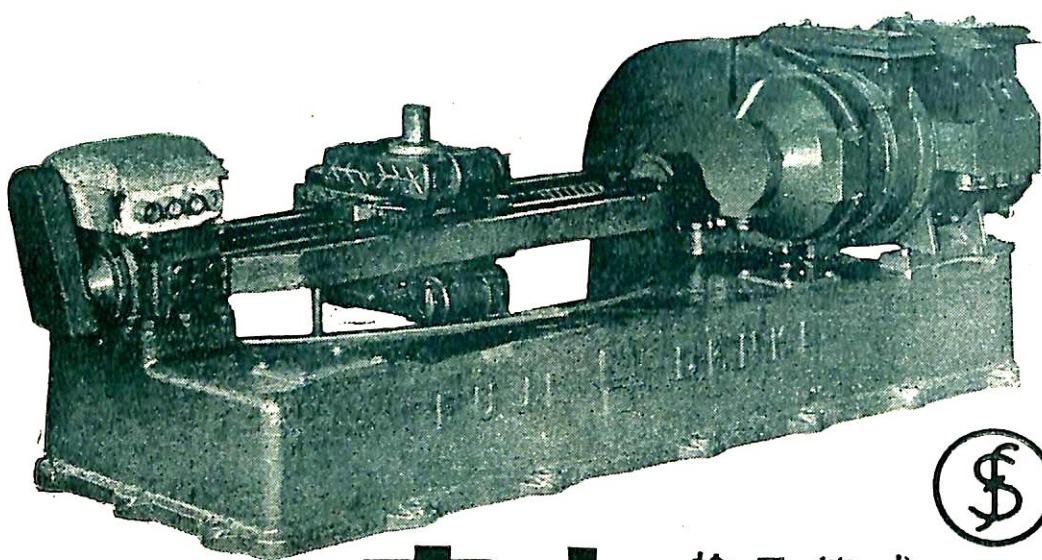
87年に亘り研究と製油並に潤滑技術に於て世界の首位を確保して居ります

GARGOYLE Lubrication

スタンダード・ヴァキューム・オイル・カンパニー

東京・横浜・大阪・名古屋・仙台・小樽・福岡





効率のよい
量面付が
軽量付
小型な
積容も
少なくて
さです

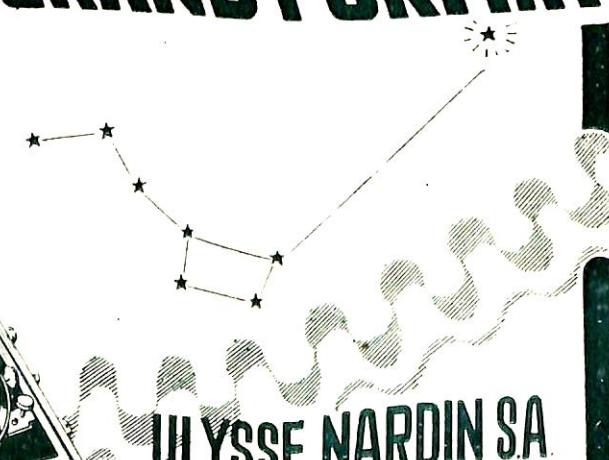
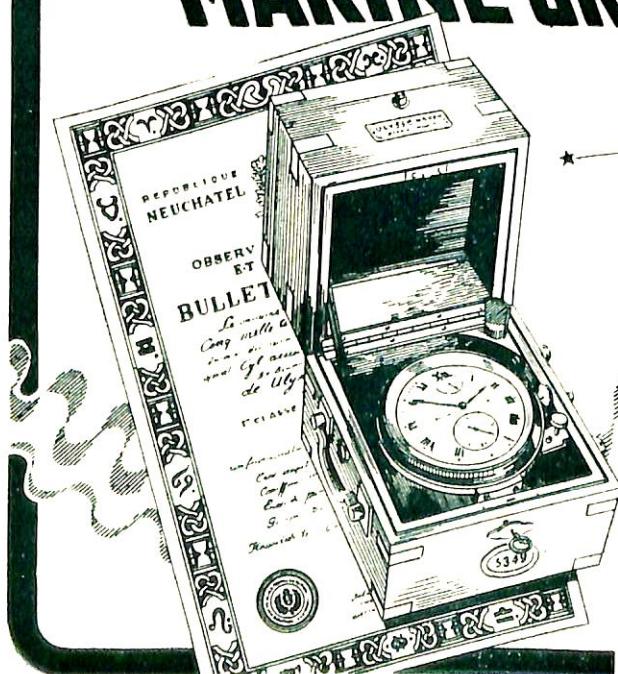
富士

捻子棒式

舵取機

富士電機製造株式會社

CHRONOMETRE DE MARINE GRAND FORMAT



ULYSSE NARDIN SA

代理店 株式會社 大沢商會

中央区銀座西二ノ五
電話京橋(56)8351-5

カルダン マリノクロノメーター

船舶

第27卷 第2号

昭和29年2月12日発行

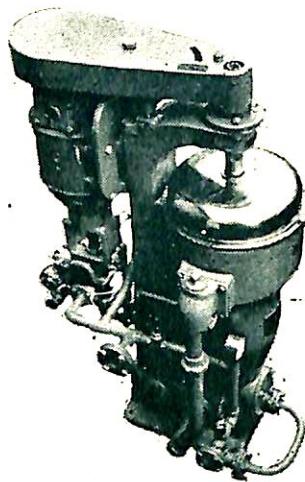
天 然 社

◇ 目 次 ◇

冷凍工船“宮島丸”について	日立造船株式會社設計部	(129)
造船技術上の諸問題(1)	松本喜太郎	(144)
昭和28年度における船舶関係試験研究補助金の交付について	五幣 淳次	(147)
NK規則による船内回路保護装置について	刀禪館正己	(157)
戦後における造船技術振興措置と將來における造船技術体制(中)	山縣 昌夫	(165)
最近における船舶関係特許の傾向について	大谷幸太郎	(170)
渡渉船の話	小野 輝三	(175)
水槽試験資料37——河川用双螺旋曳船の船首部形狀その他の 抵抗に及ぼす影響	船舶編集室	(182)
鋼船建造狀況(12月)	船舶局造船課	(187)
特許解説	大谷幸太郎	(190)
海外文献の紹介		(193)

[写真] ☆瑞川丸 ☆安藝丸 ☆浅間丸 ☆高典丸 ☆宮島丸

バンカーオイルを常用するディーゼル船に……



新型 シヤーブレス油清淨機

処理能力 (L/H)

機械 型式	タービン及 ディーゼル	ディーゼル 油	バンカー "C" 重油	Light Fuel oil	Heavy Fuel oil
油種	潤滑油	油			
No. 16-V	2000~2500	2500~3000	2000~2500	1500~2000	

米国シヤーブレス・コーポレーション日本総代理店

セントリ フューガス・リミテッド日本総代理店

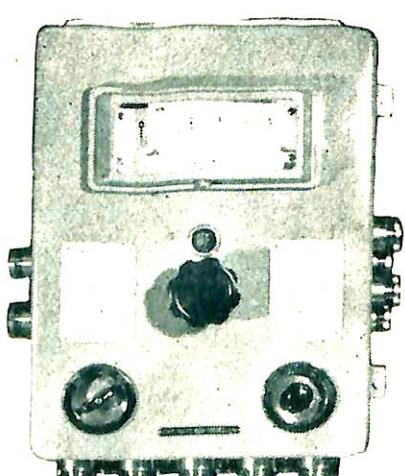
巴工業株式会社

本社 東京都中央区銀座1の6(皆川ビル内)
電話京橋(56)8681(代表), 8682~5
神戸出張所 神戸市生田区京町79(日本ビル内) 電話葺合(2) 0288
工場 東京都品川区北品川4の535 電話大崎(49) 4679・1372

MARINE ◀ RDK ▶ TYPE

100隻突破!!

CO₂メーター 溫度計
極塩計 PHメーター

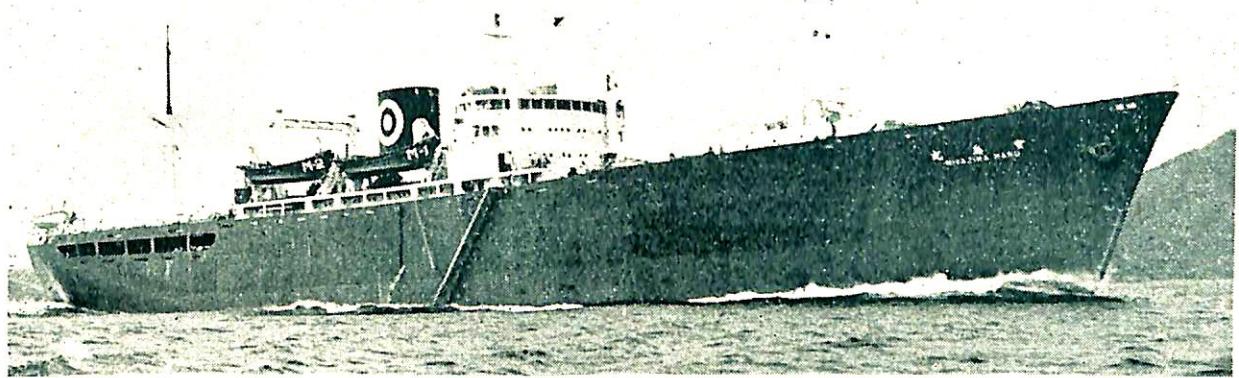


理化電機工業 株式会社

本社 東京都大田区田園調布3丁目50番地

電話 田園調布(72) 2083, 6297

新型熱電補償温度計

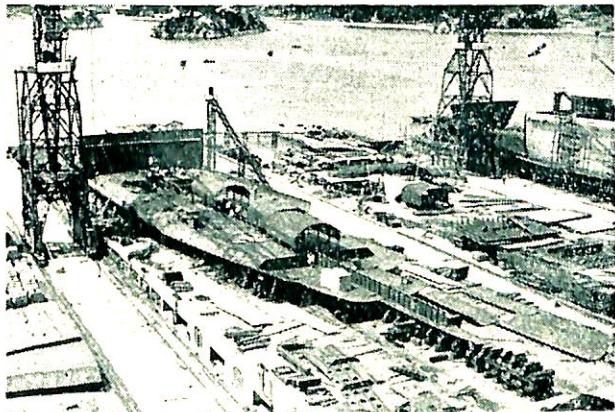


公試運転中の宮島丸

28.10.30

冷凍工船 “宮島丸” の建造

——詳細は本文 129 頁参照——



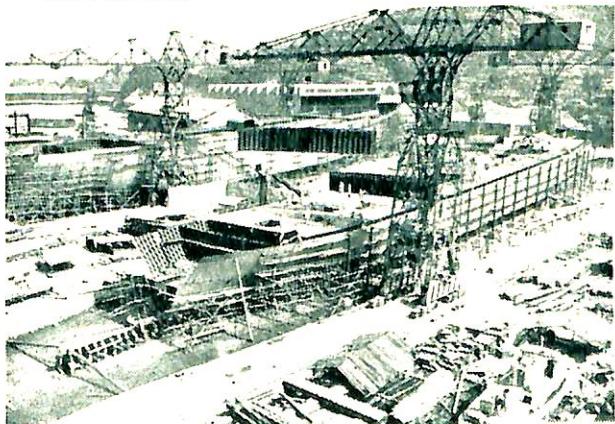
起工、龍骨据付

28.4.30



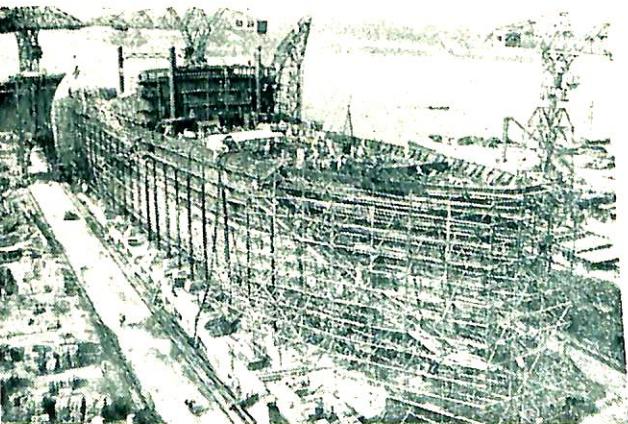
二重底取付作業中

28.6.9



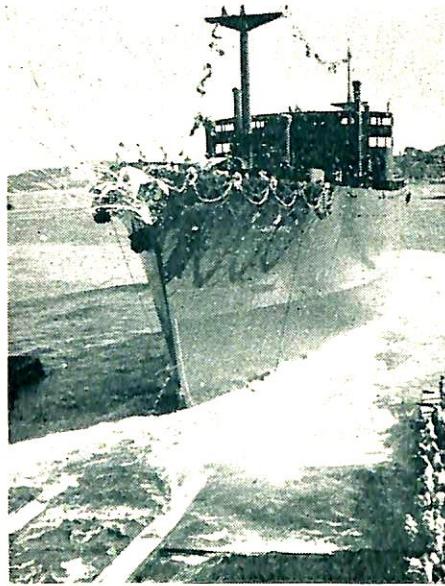
第2甲板取付作業中

28.7.2



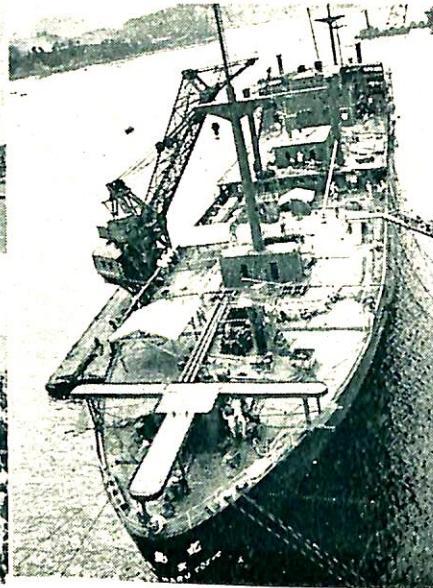
甲板上取付作業

28.8.10



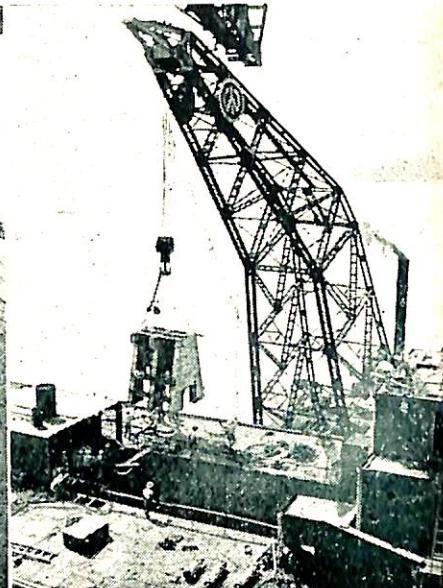
進水した宮島丸

28.8.17



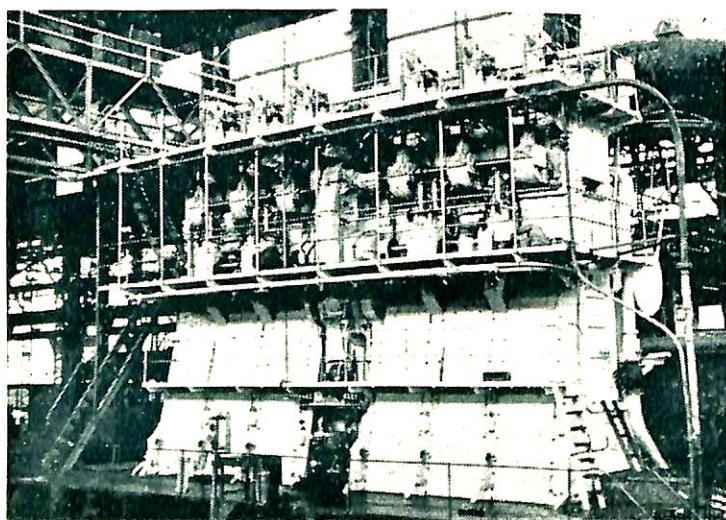
甲板舾装工事中

28.8.31



主機の積込

28.9.8



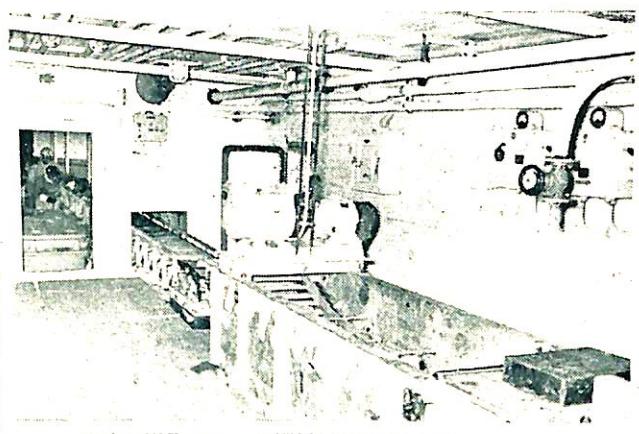
←宮島丸の主機関
日立B&Wディーゼル機関
674-VTF-160

舾装工事中

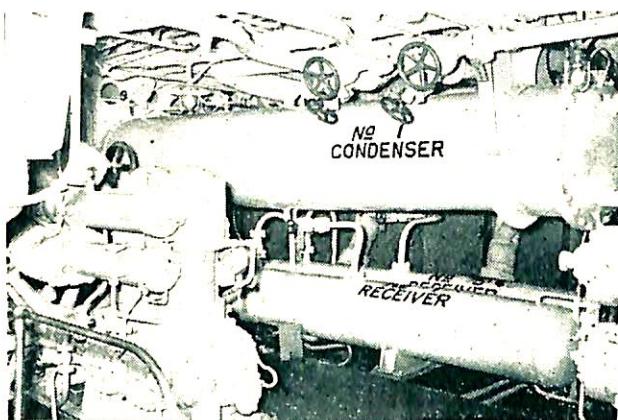
28.9.28

↓





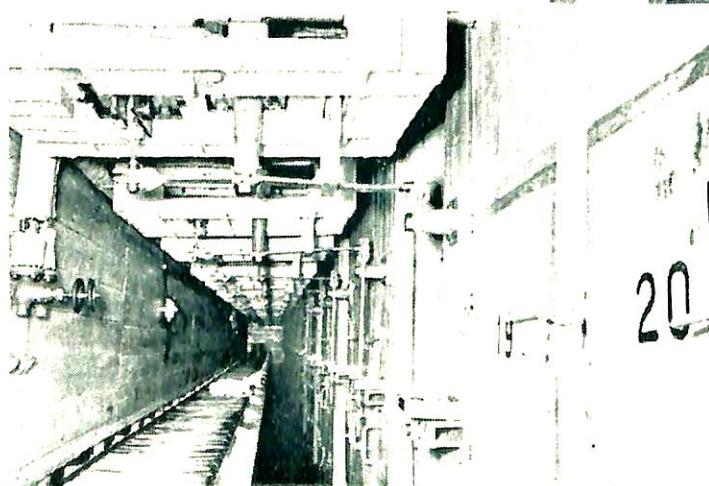
冷凍工場内グレーズ機械及びコンベヤー



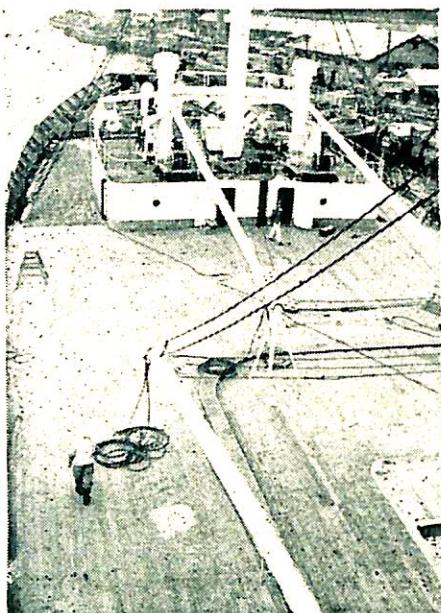
冷凍機械室のNH₃圧縮機及びコンデンサー等



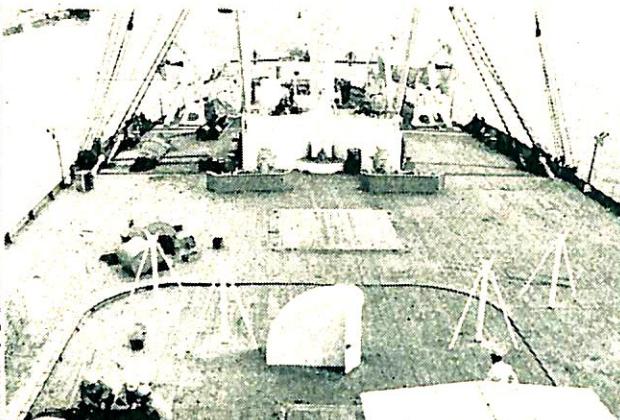
後部上甲板上の冷凍魚内運搬用コンベヤー及び豊送りコンベヤー →



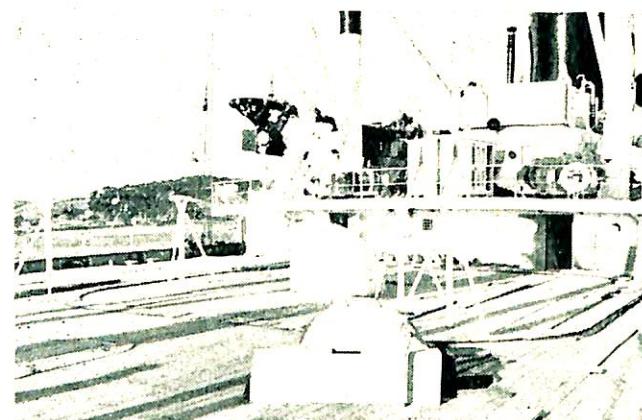
←急速冷凍室内コンベヤー及びフラットタンク上下用クランチ



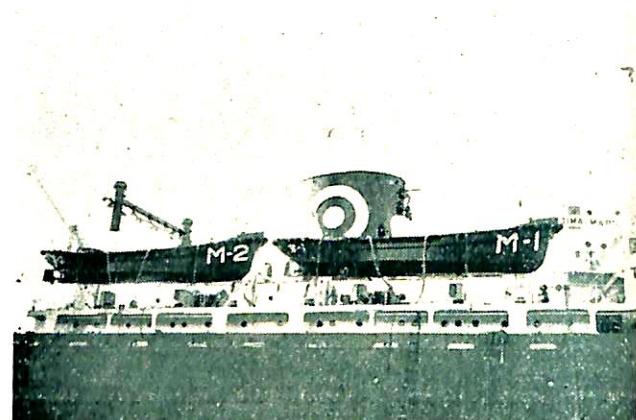
船首部甲板



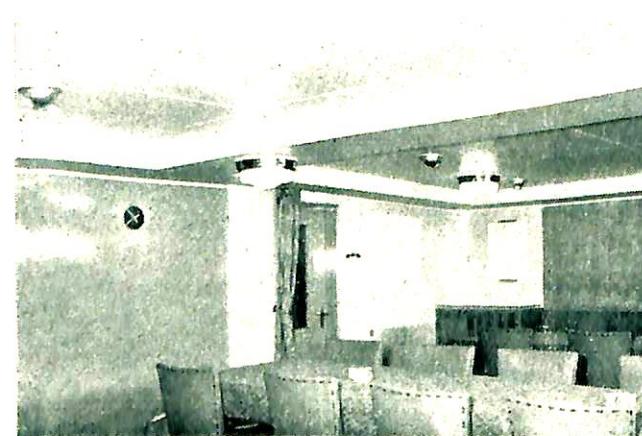
船尾部甲板



後部作業甲板上のラウンドコンベヤー及びミートカッター等の配置



鋼製13m川崎船び日立式グラビティーダビット



サロント



機関長室

世界の海運界に先駆!!

新銳機 七洋へ

清淨と燃焼性状改善

10~15時間連続淨油
自動乾清掃装置附

特許 毛細管式
ノーカー ポン運航



コロイダル淨油機

清淨度三クロン→ミリミクロン

olloidal,

日之出コロイダル機器株式会社

大阪市福島区上福島南三丁目一四二(堂島大橋北詰莫大小会館)

電話 福島 (45)直通 7504・730~732・3341・3512 番

Kubota クボタディーゼル

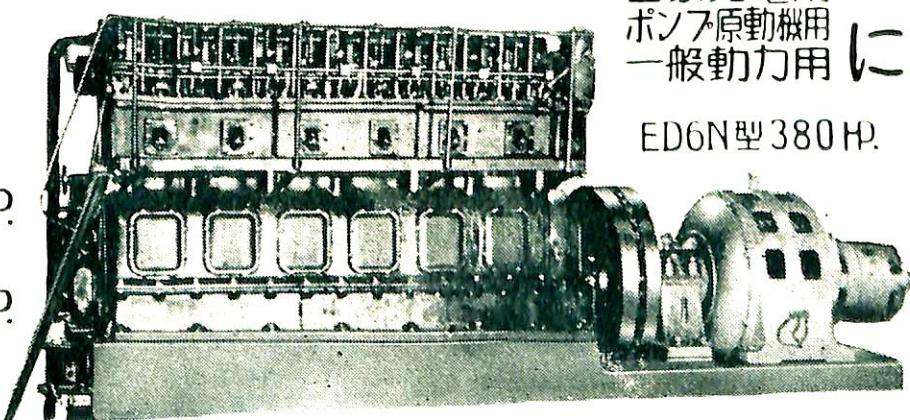
最適.....

横型

6~15 HP.

竖型

9~450 HP.

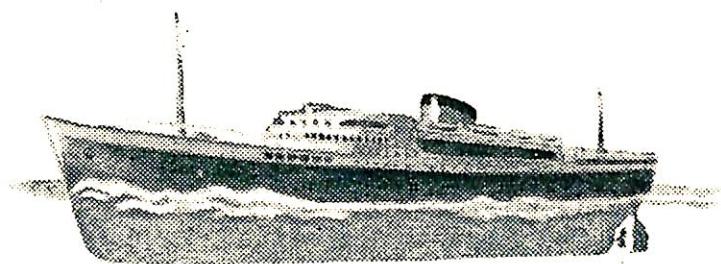


船舶補機用
自家発電用
ポンプ原動機用
一般動力用 に

ED6N型 380 HP.

久保田鉄工株式会社

(営業所) 大阪、東京、小倉、札幌

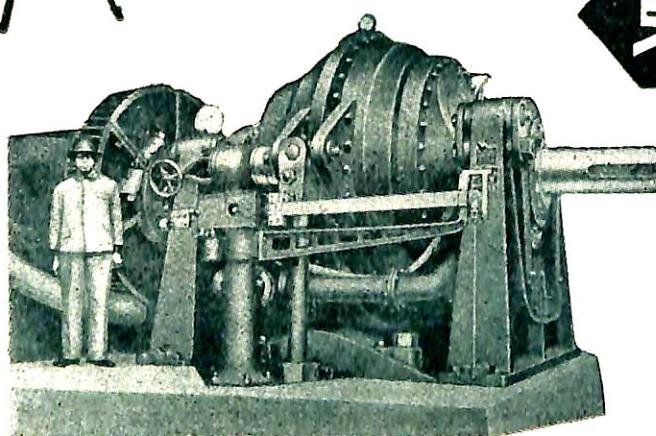


高田船底塗料・船舶用各種塗料 高田“V S”・タセト電弧溶接棒

(超高性能ビニール系船底塗料)

東京 札幌 日本油脂 大阪 福岡

時代に先駆する



東衡の試験機

1. 試験機一般
A 金属材料試験機
2. 衡器一般
3. 電機一般
4. 電気式歪計

株式会社 東京衡機製造所



営業所所在地 東京都品川区北品川4-518 電話 大崎(49) 1883~5

出張所 大阪市東区今橋2-19 電話 北浜(23) 3491

福岡市雁林町10 電話 西(2) 0419

本社 東京都中央区日本橋江戸橋1-13 電話 (27) 2178~9

船用 漩渦ポンプ
軸流ポンプ
タービンポンプ
ウォシントンポンプ
ターボ及シロッコ送風機
軸流送風機

株式会社
荏原製作所

東京 丸ビル 大阪 朝日ビル

東洋一 浮ドック

川崎重工業株式会社

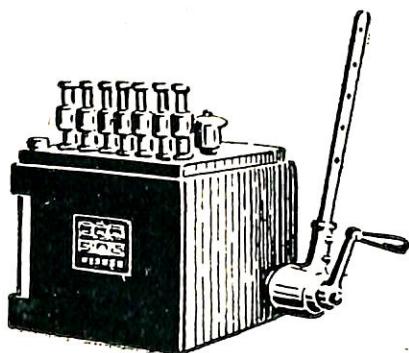
本社 神戸市生田区東川崎二ノ一四
東京支店 東京都港区田村町一ノ一比谷ビル

入渠可能船
(載貨重量) 20000DW
全長 172.8m
全幅 外幅 36.0m
内幅 26.4m
入渠中に載荷可能

確実で使って便利な

島津注油器

1立より10立迄各種



乞御照會

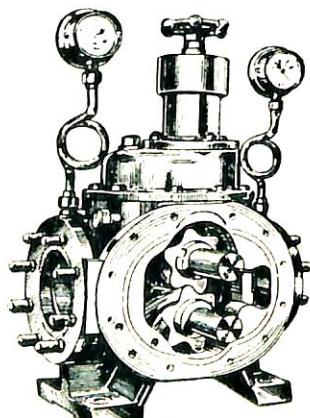
機関運轉中でも回数が増減出来又ポンプエレメントの取替えが出来ます。外部から簡単に微細な油量の調節が出来る油量調節装置をつけました。

島津製作所

本社 京都市中京区河原町二条南
支店 東京・大阪・福岡・名古屋・広島・札幌



SINE CURVE 特許板谷式 サインカーブキヤーポンプ



御申越次第型錄送呈

製作工場
小野鉄工所

新潟市柳島町4丁目

電話 7440. 9450

◆
其他の製品
陸・船用各種ポンプ類

- | | | | | | | | |
|----------------|-------------|------------|-----------------|-----------------|---------------|-------------------|-------------------|
| (1) 大型小型潤滑油ポンプ | (2) 燃料移送ポンプ | (3) 噴燃用ポンプ | (4) 油圧駆動諸機械用ポンプ | (5) プダンブカ用油圧ポンプ | (6) 油圧研磨盤用ポンプ | (7) 油脂、ビスコスト輸送ポンプ | (8) 汽油、ボンブ水、コンデンサ |
|----------------|-------------|------------|-----------------|-----------------|---------------|-------------------|-------------------|

◆ サインカーブ 主要用途

總代理店

浅野物産株式會社 機械部

東京都中央区日本橋小舟町2-1(小倉ビル)

電話茅場町(66)0181~189, 5862~5, 7848

大阪支店・大阪市東区瓦町(三和ビル)電話(28)2941~6

名古屋、門司、札幌、神戸、広島、長崎、福岡、仙台



西独ダイムラー・ベンツ社製

船用高速ディーゼル・エンジン
陸用高速ディーゼル・エンジン

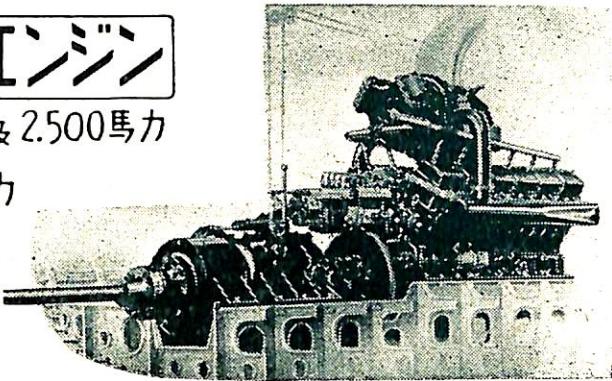
1,000馬力乃至30馬力各種及2,500馬力

軽量・強力1.87~3.5瓦/馬力

取扱簡易 確実

経済的

燃料消費 170 瓦/馬力/時間



日本総代理店

ウェスタン・トレーディング株式会社
(WESTERN TRADING CO., Ltd.)

東京都港区麻布簞笥町五十八番地 電話赤坂(48)2789, 4541, 6452

三機の船舶用機械

厨房設備

(ギヤレ・グリル・ペーカリー・バー)
(喫茶・食品加工設備一式)

冷藏設備

客船・貨物船・捕鯨船等何れにも適する様
設計製作施工いたします

洗濯設備



三機工業

本社 東京都千代田区有楽町(三信ビル) 電話 銀座(57) 代表4811~(10) 代表5141~(10)

伝統を誇る
電縫鋼管

瓦斯管
空気予熱管
ボイラーチューブ
ラヂエーターチューブ
其他艦船用鋼管

資本金 2億圓
社長 山田熊男

支店 大阪・名古屋・福岡・札幌・廣島
工場 川崎・鶴見・中津

造船に、特殊建造物に

日鋼の広巾鋼板を！

★ 戦後、大型造船技術の急激な発達と共に鋼板の需要は増大すると同時に更に広巾を要求されています。

多年注目を浴びて來た当社の**30,000馬力四段式圧延機**は、今こそ独特の製品を以て各界の御要望にお応えする時であると信じます。

★ 既に当社は、大型キルド鋼板を製造致しまして、御好評を戴いて参りましたが、更に**セミキルド、リムド**鋼板の製造が自由に出来るようになりましたので、需要家各位の御活用を願います。

★ 尚**30,000馬力四段式圧延機**によるこれ等鋼板の圧延寸法は次の通りです。

巾 7呪 ~ 15呪 (2.5メートル~4.5メートル)

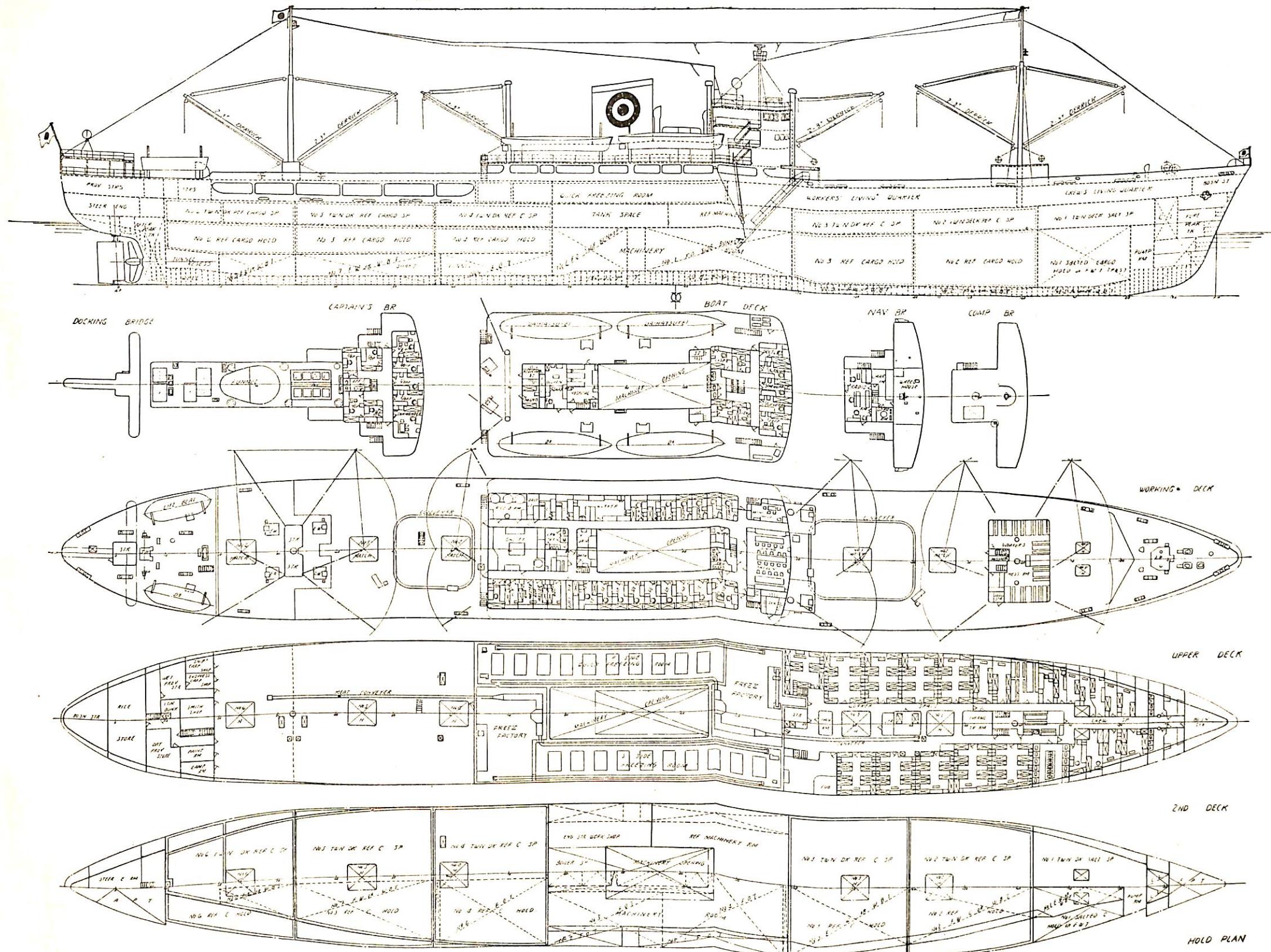
厚さ 14粍 ~ 200粍 ($\frac{1}{2}$ 吋 ~ 8吋)

長さ 30呪 ~ 60呪 (9メートル ~ 18メートル)

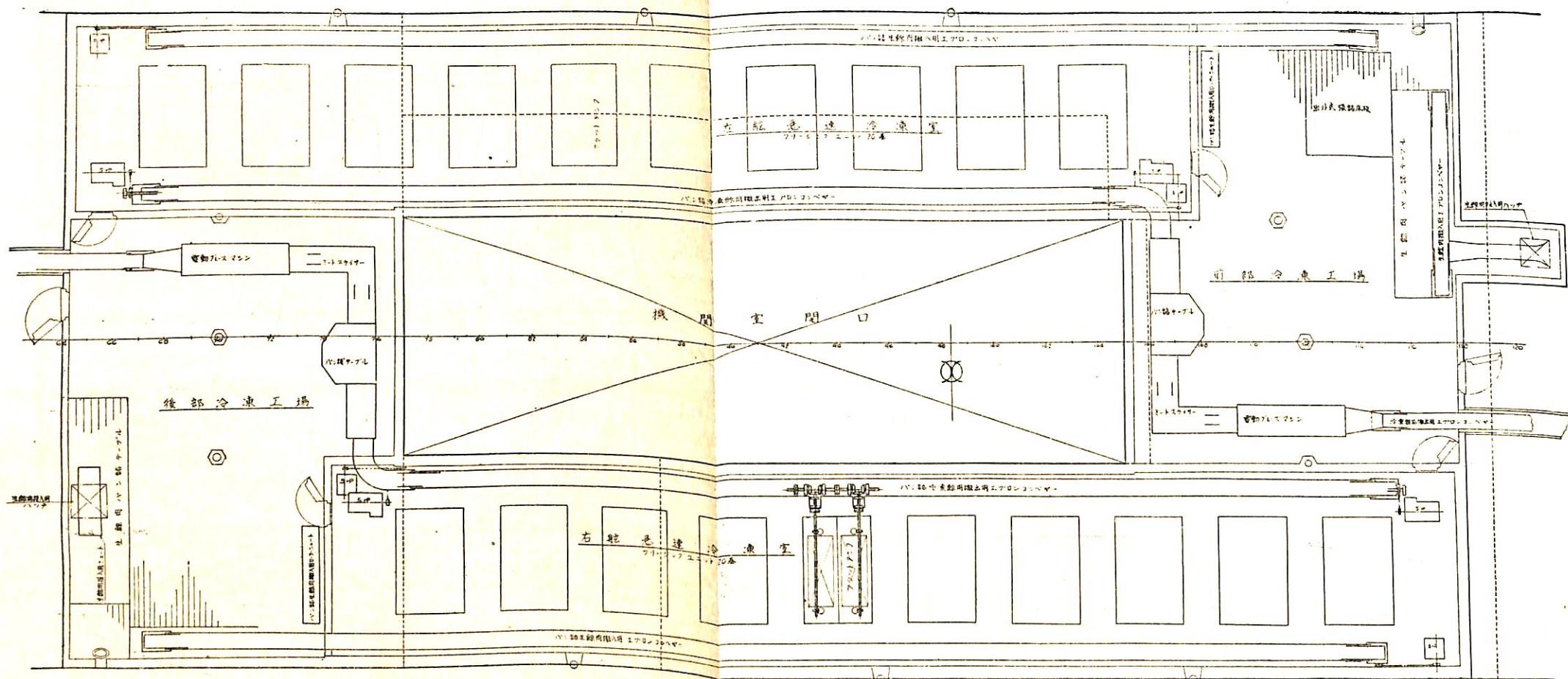


日本製鋼所

東京都中央區京橋1の5 大正海上ビル
支社 大阪市北區堂島中1の18
營業所 福岡市中島町 16



冷凍工船“宮島丸”一般配置図



“宮島丸”急速冷凍室および冷凍工場配置図

冷凍工船宮島丸について

日立造船株式會社設計部

1. 緒 言

本船は昭和28年3月中旬日本水産株式會社第七次南氷洋捕鯨船團に參加出漁中不慮の事故にあつた攝津丸の代船として日立造船因島工場において昭和28年4月16日起工し、同年8月17日進水、11月15日に竣工したものである。この間ちょうど7ヶ月この工事には約8000立方米に及ぶ冷凍貨物艤の防熱、鯨肉解剖および急速冷凍設備、338名に及ぶ乗組員の居住設備等一般貨物船にはみられない内容を含み當社の技術の粹を集め正味7ヶ月という短期間に建造されたものである。

本船は10月29日大阪港より先發した岡南丸船團に合流するため、11月26日大阪を出發南氷洋に向つて處女航海の途にのぼつた。

2. 一 般 計 畫

本船は南氷洋捕鯨船團に附屬して鯨肉の急速冷凍および鹽藏を行い、かつ冷凍品を運搬する他鮪漁業、鮭鰐漁業に母船として從事し、後部上甲板に特設される罐詰工場にて罐詰作業を行い得るようになつてゐる。また冷凍貨物船として國際航路に就航し得る設備を併せ有している。

船級は日本海事協會の最高船級である。戰後における日本海事協會のみの單一船級を有する大型外航船としては第一船である。

これは特記するに値しよう。

本船の主要要目については第1表を參照ありたい。

當初の計畫にあたつては納期の短いこともあつて「昌島丸」および「山月丸」に使用した140米型の線圖を用いることにした。また主機械も日立B & W型ディーゼル機関の第三番機として完成したものを搭載することとなつた。しかしこれらの撰定は成功したと信ずる。すなわち貨物艤容積、載貨重量間の釣合はとれ、速力の増加は本船の使用能率を増加するであろう。また上部に大なる居住區を設け、川崎船の格納位置も高くなり、組板甲板や急速冷凍室、冷凍機械室等はおのづから重心を高めることとなるものであるから、復原性についても相當懸念されたので計畫中充分に考慮が拂われたのである。

3. 一 般 配 置

詳細は一般配置の示す通りであるが以下主な點を列記する。

a) 本船は長船首樓および船尾樓を有し兩者間のウエルは船樓甲板と同一平面をなす鋼甲板を以て覆われてい

る。この甲板は作業甲板と稱している。暴露部の大部分は木甲板が敷かれている。この上に組板甲板が組まれるようになつてゐる。川崎船から運搬された鯨肉は上記甲板に引揚げられここで放冷蔵斷等の諸作業が行わる。

b) 機關室は船體中央にあり冷凍機械室は機關室内第二甲板兩舷側をあてた。この上部の船樓内に急速冷凍室を設けた。

c) 第二、第三、第四、第五、第六貨物艤を冷凍貨物艤とした。また第一貨物艤は、上甲板、第二甲板間を鹽藏艤、第二甲板下を鹽藏肉艤とした。

この鹽藏肉艤は船體中心線隔壁により、左右二隻に分けられ深水艤としても使用し得るようになつてゐる。

船首水艤と鹽藏肉艤との間にあるポンプ室には鹽汁ポンプが設置されている。また第六甲板間冷凍貨物艤の一部を仕切り組食冷蔵庫として使用する。

d) 清水艤としては船首水艤、第一、第二、第三貨物艤下二重底、第五、第六貨物艤下深水艤および船尾水艤を使用する。

また南氷洋出漁時には、第一鹽藏艤に清水を積んで行く計畫になつてゐる。燃料油艤としては機關室兩舷に設けた深油艤、機關室下二重底および第四貨物艤下深油艤を用いる。これらの容量は清水艤約2,540立方米、燃料油艤約2,450立方米に及ぶ。このように大きい容量が要求されるのは本船消費の外にサッチャーに補給する分を考慮に入れてあるためである。

e) 上甲板上船樓内は機關室上部は急速冷凍室、その前方は船貨室および作業員室、倉庫等とし、後部ウエルの部分は物品置場として酸素、アセチレン、アンモニアのボンベおよび材木等を固縛搭載するようになつてゐる。船尾樓内は糧食庫、鍛冶場等にあてられている。

f) 作業甲板上船樓甲板室は船員居住區となり前檣下甲板室は作業員食堂として使用される。また船尾にはドッキングブリッヂを設けた。

4. 船 體 構 造

船體は横肋骨構造方式を採用し電弧熔接を極めて廣範圍に使用し、主要構造の大半がこれによつてゐる。熔接率は92%程度になつてゐる。なお本船の建造は完全なブロック建造方式を採用しているので最重要部材ブロック間の現場接手は出来る限り鉄接手とし工事の確實を期することにした。

このような方針に沿つて船底外板において平板龍骨の

シーム、ビルヂ外板の兩縫シームその他に1條計各舷4條船側外板において各舷1條の鉄シームを設けた。なお強力甲板部分の上甲板に各舷1條の鉄シームを設けた。強力甲板との固着は舷縫山型鋼によつて鉄接している。また船底凹損事故を起さぬように特に船底外板を増厚しかつ平板龍骨およびビルヂ外板兩縫シームの外に1條鉄シームを増設した。本船は船橋渡甲板の前後に作業甲板を設けているが、前部作業甲板は船橋渡甲板および船首樓甲板と連續して強力甲板として設計し、後部作業甲板は前後に伸縮接手を設けて強力部材より除外し、上甲板を強力甲板として設計した。なお上甲板上ブルワーカーと船橋渡甲板との間に伸縮接手を設けた。船底構造は機関室を含んで前方は二重底構造、機関室後方は單底構造になつてゐる。二重底構造から單底構造に移る強力部材の連続にはこの部分に強力の不足を來さぬように特に注意した。後部F.O.T.頂板、第二甲板、および有効甲板部分の上甲板と外板との固着は艤内が非常に低温となりかつ外部との温度差が大きいので特に梁上側板内に鉄シームを1條設けた。

5. 冷凍工船艤装の概要

冷凍工船並びに冷凍物運搬船として諸般の艤装工事を施してある他に、船主におかれでは南氷洋および鮪漁業の漁期外にオホーツク海およびカナダ沖における鮪漁業の羅詰作業を行うために後部上甲板上に繩結工場を設備する計畫を有しておられるが現在はその設備は行わず、出漁前に約10日間の工程で上記工場艤装を完了する豫定である。

さて冷凍工船としての作業工程の概要を述べると、

川崎船による鯨工船より冷凍工船への鯨肉運搬、川崎船から本船作業甲板への肉揚げ、作業甲板上でミートカッターにより鯨肉截断後、甲板上に放置し15°C程度まで冷却せしめコンベアおよびショート等によつて冷凍工場に送る。

冷凍工場内でのパン詰作業。

急速冷凍作業。

冷凍工場内でパン抜き後、ミートスライサーにより規定寸法に截断しグレーズその他の作業により製品として完成する。

冷凍船内への冷凍肉運搬。

船内での紙函詰並びに積込み。

本船においては以上のような鯨肉の放冷、截断、パン詰、冷凍等の作業工程の混亂防止を設計當初より計畫して、諸種の機械配置を行い、中途の運搬作業は人力を省略してコンベア装置による等、出来る限り機械力を利

用している。

以下艤装上特異な箇所を述べる。

6. 荷役設備

電動ウインチ(3噸)を各艤口に2臺完備し鯨工船より川崎船により運搬せられた鯨肉を本船の作業甲板に引揚げる作業および冷凍物その他の積卸し荷役に使用する。

なお各艤口の大きさは次の通りである。

艤口(作業甲板上)	長×幅(単位米)
第一(左舷)	2.04×1.50
"(右舷)	"
第二	3.65×3.40
第三	"
第四	2.92×3.40
第五	3.65×3.40
第六	"

7. 鯨肉處理裝置

次のような裝置を有する。

a) 作業甲板

	前部作業甲板	後部作業甲板
ミートカッター	10HP×1	15HP×1
ラウンドコンベア	7.5HP×1	7.5HP×1

b) 冷藏艤

トレー・コンベア	各艤毎に 1HP×1	計 5
グラインダー		1HP×1

8. 急速冷凍裝置

鯨肉、鮪その他の漁獲物を冷凍する方法は現在各國において種々工夫されているが、わが國の洋上急速冷凍裝置として最も多く採用せられているのはフラットタンクと稱する平たい厚さ $\frac{1}{2}$ " および $\frac{3}{4}$ " の薄い $5' \times 2'$ 程度のラフィンを通じたタンクの間に被冷凍物を壓力を加えて挿入して冷却する方法で、型式としては甚だ原始的な方法である。従来はこのフラットタンクを兩端支柱の捻子棒に嵌められたスプロケットホイルのナットを手動で上下してフラットタンクを動かし被冷凍物の出入れを行つたものであるが、今回は5HPの電動機にて上下運動を驅動する裝置にした。

試運轉の結果は、當事者の一應の満足を得ている。

なお急速冷凍室および冷凍工場の設備は第3表の通りである。

9. 冷凍機器類について

第4表に示すような要目の冷凍機を裝備している。

10. 冷凍工場および急速冷凍室の防熱要領

a) 冷凍工場

空所	防熱材	核板	荒板	コンクリート	防水紙	
外板側	有	3''×2 2''×2	19 精×1 19 ×1	19 精×2 19 ×2		3
圍邊		3''×2	19 ×1	19 ×1		3
機関室	有	3''×2	19 ×1	19 ×2		3
天井	〃	3''×2	19 ×1	19 ×2		3
床		3''×2	30 ×1		70 精	3

防熱材は床は「コルクボード」天井は「アルフレックス」その他は「グラスウール」

核板、荒板は床のみ松材、他は杉材

b) 急速冷凍室

空所	防熱材	核板	荒板	コンクリート	防水紙	
外板側	有	3''×2 2''×2	19 精×1 19 ×1	19 精×2 19 ×2		3
機関室側	〃	3''×2 2''×1	19 ×1	19 ×2		3
居室		3''×2	19 ×2	19 ×2		4
工場側		3''×2	19 ×1	19 ×2		3
天井	有	3''×3	19 ×1	19 ×2		3
床		3''×2	30 ×1		70 精, 80 精	3

防熱材は床は「コルクボード」天井は「アルフレックス」その他は「グラスウール」

核板、荒板は床のみ松材、他は杉材

11. 冷凍貨物船

前述の如く第二、第三、第四、第五、第六貨物船は防熱を施し冷凍貨物船となつてゐる。

船内はブライン循環式により -18°C に保持し得るようになつてゐる。ブラインパイプは $1\frac{1}{2}''$ 径の引抜き鋼管を使用し外面に亜鉛鍍を施してあつて、防熱材の船内側を通しその内側にスパーアーリングを設けた。上甲板船口附近にブラインヘッダーを設け、ブラインの調整を行ふ。なお冷蔵船の負荷熱量、急速冷凍負荷熱量、冷却面積比については第 5, 6, 7 表を参照されたい。

防熱の要領は次の通りである。

空所	防熱材	核板	荒板	コンクリート	防水紙	
外板側 (汽籠室側)	有	3''×2 2''×2	19 精×1 19 ×1	19 精×2 19 ×2		3
機関室側	〃	3''×2 2''×1	19 ×1	19 ×2		3
隔壁側	〃	3''×2 2''×1	19 ×1	19 ×2		3
仕切隔壁	〃	2''×2 2''×1	19 ×1	19 ×2 19 ×1		3

上甲板 (天井)	有	3''×2 2''×1	19 精×1 19 ×1	19 精×2 19 ×2		3
第二甲板 (床)		2''×2	25 ×1			3
第二甲板 (天井)	有	2''×2	19 ×1	19 ×2		3
「タンク」 頂部	〃	3''×2 2''×1	30 ×1	30 ×1	65 精～ 125 精	3

防熱材は床および立上り1枚は「アスファルト」塗「コルクボード」他は「グラスウール」

第二甲板の防熱は舷側より約800 精までに施行し中央部は上面に65 精の杉材木甲板を張詰めした。

核板、荒板は杉材、床は松材であり、床には30 精根太上に75 精×25 精のグレーティングを設けた。

防熱装置内面に生ずる汗は全部ビルド溜に流れ落ちるようになつていて、吸湿のために防熱効果の低下するのを防いでいる。

12. 鹽艤および鹽藏肉艤

第一貨物艤は、上甲板、第二甲板間は鹽藏として用いられるため床は厚セメントの上に杉グレーティングを設け、第二甲板下は鹽藏肉を積むようになつていて、床は厚セメントのままである。

周囲および天井はいずれも鋼板のままである。

前述のように鹽藏肉艤は中心線隔壁により左右二區割に分けられていて清水艤としても使用出来る。

13. 居住區衛生管理裝置

本艤の通風煙房裝置としてはサーモタンク裝置による機械給氣通風を各居住區域に施行し夏期は扇風器なしに快適な居住を行えるようになつていて、また冬季の場合はショット通風機に附屬した蒸氣ヒーターを通じた煙風を送つて居住區煙房を行う。

14. 航海測器並び救命設備

航海用測器類としては、レーダー、轉輪羅針儀、オートパイロット、音響測深儀等を一切完備している。その他船内通信用として高聲電話、電氣式テレグラフ等がある。救命設備としては第三種漁船として必要な救命艇を完備している。

特に本艤は母船と本艤との間の鯨肉運搬用として 20 H.P のディーゼル 機關完備鋼製川崎船 4 隻を裝備している。なお船尾の 8.5 M 救命艇とともに日立式重力型ダビットを採用している。

第1表 主要寸法等

全長	151.25米
垂線間長	140.00米
型幅	19.00米
型深(上甲板まで)	10.50米
満載吃水(基準上)	8.30米
舷弧(上甲板にて) 前部	2.84米
後部	1.42米
總噸數	8,964.33噸
純噸數	4,898.35噸
載貨重量	9,002.58噸
試運轉速力	17.28節
航海速力	14.50節
航續距離(燃料1715.36噸に對し)	27,230浬
主機械 日立B&W 674-VTF-160型	
ディーゼル	1基
連續最大出力	5,525BHP×115R.P.M
常用出力	5,100BHP×112R.P.M
乗員士官	32名
屬員	306名
總計	338名

第2表 容量

冷凍貨物船(糧食冷蔵庫を含ます)	7,575.51立方米
糧食冷蔵庫(野菜庫、肉庫、廊室)	167.10
冷凍船總計	7,742.61
鹽蔵貨物船	871.78
鹽船	560.98
燃料油船	2,452.26
船首水船	150.18
第一、二、三、七、八清水兼脚荷水船	1,090.46

船尾水船	68.50
清水船總計(鹽蔵船を含む)	2,539.21
養殖水船	36.46
潤滑油船	33.37

第3表 急速冷凍室および冷凍工場設備

冷凍工場	前部冷凍工場	後部冷凍工場
生鯨肉搬入用シート	1	1
肉詰テーブル	1	1
生鯨肉搬入用エプロンコンベヤー	1HP×1	
パン詰生鯨肉搬入用エプロンコンベヤー	3HP×1(可逆)	3HP×1(可逆)
パン詰冷凍肉搬出用エプロンコンベヤー	3HP×1(〃)	3HP×1(〃)
パン抜タンク	1	1
パン抜テーブル	1	1
ミートストライサー	5HP×2~1組	5HP×2~1組
グレーズマシン	2HP×1	2HP×1
冷凍製品搬出用エプロンコンベヤー	2HP×1	3HP×1
パン詰生鯨肉搬入用ローラーシート	1	1
テーパーローラーシート	1	1

急速冷凍室			
フラットタンク	左舷	16段	20セット
	右舷	12段	20セット
冷凍パン	厚型	495耗×295耗×95耗 1920枚	
	薄型	585耗×330耗×60耗 1600枚	
鯨肉處理能力		150噸/日	

第4表 冷凍機要目表

項目		急速冷凍用	冷蔵用	
壓縮機	稱呼×臺數 型式 シリンドー R. P. M. 冷凍能力 電動機	Ⅱ×3, S-18 2臺 堅3氣簡單衝型 Ⅱ~180φ×190L×3 CYL 368 1臺 73.5 R.T. 150 HP×1,200 R/M	Ⅱ×S-20 2臺 堅2氣簡單衝型 Ⅱ~200φ×200L×2 CYL 420 1臺 73 R.T. 同 左	S-20 2臺 同 左 I-200φ×200L×2 CYL 1臺 56.5 R.T. 75 HP×1800 R/M
コンサーデ	型式 寸法×臺數	横型シェル & チューブ式 850φ×4M900L×2臺	同 左 同 左	同 左 同左×1臺

レ 蒸 シ 發 1 器 バ 1	型 式 寸 法 × 臺 數	横 型 480 φ×5M000 L×2臺	同 左 同 左	同 左 同左×1臺
	型 式 寸 法 × 臺 數	横型シェル & チューブ式 1M130 φ×4M900 L×2臺	同 左 同 左	同 左 同左
				1M130 φ×2M450 L×1臺
冷 却 水 ボ ル	型 式 容 量 電 動 機	横電動渦巻型 130 T/H×16 M 20 HP×1,800 R/M		同 左 60 T/H×16 M 10 HP×1,750 R/M
ボ ラン イブ ン	型 式 容 量 電 動 機	横電動渦巻型 200 T/H×25 M 40 HP×1,750 R/M		同 左 100 T/H×25 M 25 HP

第5表 冷凍船負荷熱量

場 所	面 積	熱帶水域		南氷洋水域		近海水域	
		大氣 30°C	海水 30°C	大氣 0°C	海水 2°C	大氣 20°C	海水 25°C
		溫度差	侵入熱	溫度差	侵入熱	溫度差	侵入熱
貨物船 -18°C	天井 130	1,212 M ²	58°C 18	27,800 800	21 18	10,000 800	28 18
	外板	1,149	73	26,850	21	7,740	58
	床面	1,098	48	18,700	20	7,800	43
	機關室	252	63	5,830	28	2,600	53
	端壁	198	50	3,880	20	1,550	46
	計	4,039 M ²		83,860KC/h		30,490	70,430
冷凍工場	天井	194	40	3,110	3	234	30
	外板	28	55	700	3	38	40
	床面	194					
0°C	機關室	31	45	715	10	159	35
	急冷室	28					
	居室	102	40	2,960	10	740	30
	計	477 M ²		7,485KC/h		1,171KC/h	5,621KC/h
合計				41,345KC/h		31,661KC/h	76,051KC/h
熱平衡	冷凍機 冷凍能力 MARGIN		S-20×2 113,000KC/h 19%	S-20×1 61,000KC/h 49%		S-20×2 119,200KC/h 36%	

第6表 急速冷凍負荷熱量表

	熱帶水域		南氷洋水域	
	3S-18	S-20	3S-18	S-20
大氣溫度		32°C		0°C
海水溫度		30°C		2°C
膨脹溫度		-30°C		-3°C
冷凍能力	97,000 KC/h	95,600 KC/h	162,000 KC/h	159,600 KC/h
冷凍品 冷凍負荷	鮪肉 60 T/DAY 350,000 KC/h		鯨肉 150 T/DAY 591,000 KC/h	

使 用 台 数	2	2	2	2
冷凍能力	194,000	191,200	324,000	319,200
同 上 計	385,200 KC/h		643,200 KC/h	
MARGIN	35%		8%	

第7表 冷却面積比

	名 称	船内容積ペール	冷却面積比	保 持 溫 度
冷凍貨物艙	No. 2 冷凍貨物艙	1423.80 M ³	0.46 M ² /M ³	-18°C
	〃 甲板間冷凍貨物艙	684.00	0.52	〃
	No. 3 冷凍貨物艙	1372.16	0.52	〃
	〃 甲板間冷凍貨物艙	680.86	0.56	〃
	No. 4 冷凍貨物艙	587.40	0.51	〃
	〃 甲板間冷凍貨物艙	645.64	0.52	〃
	No. 5 冷凍貨物艙	724.97	0.47	〃
	〃 甲板間冷凍貨物艙	770.00	0.49	〃
	No. 6 冷凍貨物艙	360.72	0.48	〃
	〃 甲板間冷凍貨物艙	325.96	0.51	〃
計		7575.51		
糧冷藏食庫	MEAT ROOM	50.97	0.87	-18°C
	VEGETABLE RM	105.26	0.43 0.77	+3°C (-18°C)
	LOBBY	10.87	0.34	+5°C
計		167.10		
合計		7742.61		
冷凍工場	冷凍工場 前部	162.0	0.272	0°C
	〃 後部	160.0	0.276	〃

15. 機関部概要および機関室配置

主機械は當社櫻島工場製造の日立 B&W 674-VTF-160 型、單動 2 サイクル無氣噴油クロスヘッド型自己逆轉式 6 シリンダ、徑 740 粪、行程 1,600 粪のディーゼル機関で、115 每分回轉において連續最大出力 5,525B.H.P を発生する。掃除空氣は機関直結の回轉送風機により供給され掃除方式は單流式である。

シリンダは清水で、ピストンは潤滑油によつてそれぞれ冷却する。

推進器はマンガン黃銅製 4 羽組立式とし直徑 5,200 粪 ピッチ 4,110 粪を有し常用出力 5,100B.H.P 112 每分回轉で 14.5 節の滿載航海速力を出す計畫である。推進補機は主を主軸驅動ピストン型、副を汽動ウォシンソン型としその他の補機は一部少數の汽動式を除きすべて電動式としている。

電源としては甲板部特殊工場設備および冷凍装置、荷役裝置等の所要電力量が大きいので主發電機として直流

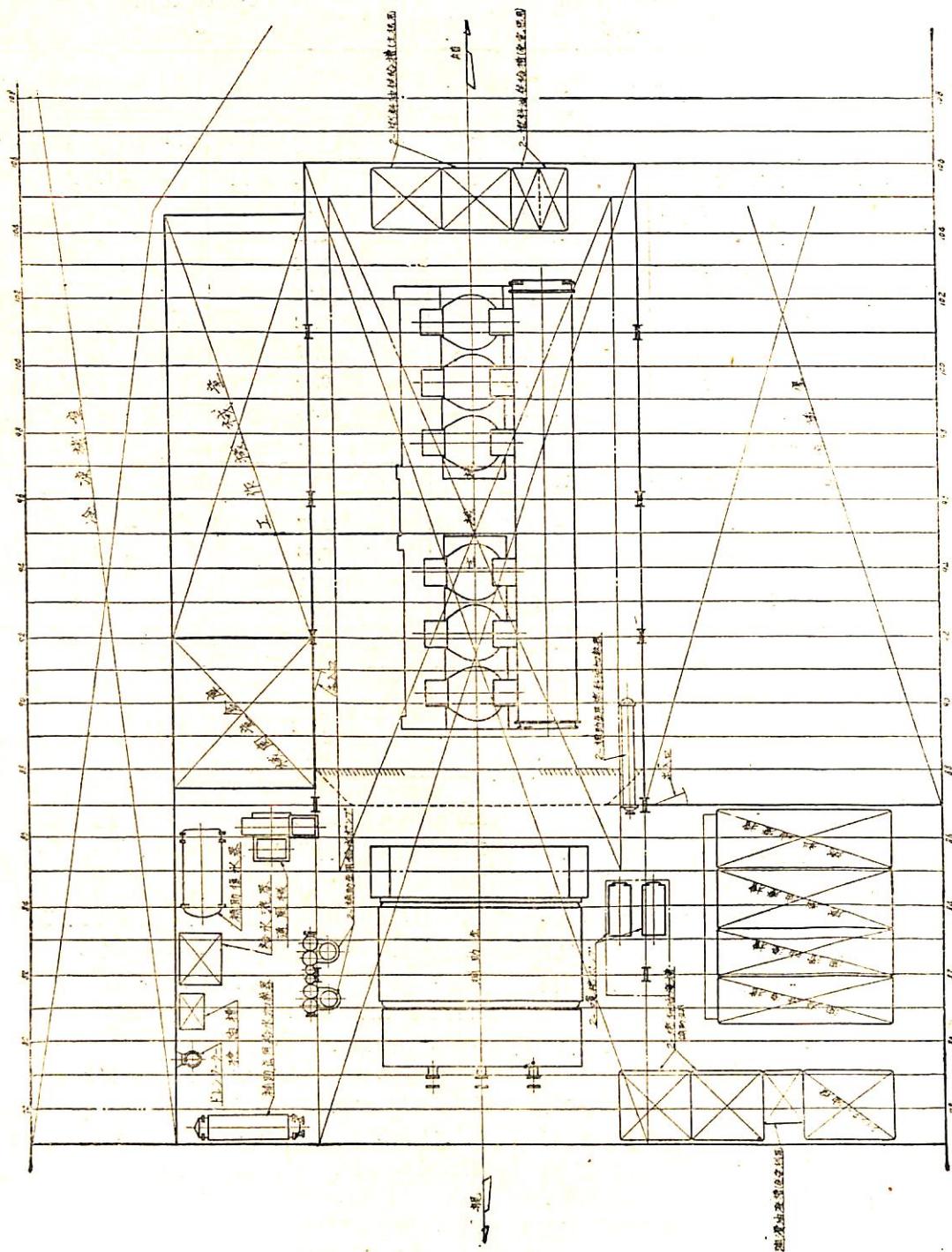
230V, 400KW のもの 3基、補助發電機として 200KW 1基を裝備し主は新潟 S8H 型、4 サイクルディーゼル機関 (600 B.H.P. × 400 R/M) で補助は同 S5H 型 (375B.H.P. × 400R/M) でそれぞれ直結驅動される。

汽動補機、タンク加熱、サーモタンク、その他雜用のための蒸氣を供給する補助汽罐として重油専燒乾燃室式船用圓罐 (標準 3 號罐) 1基を設け常用壓力 1kg/CM² の飽和蒸氣を發生せしめる。

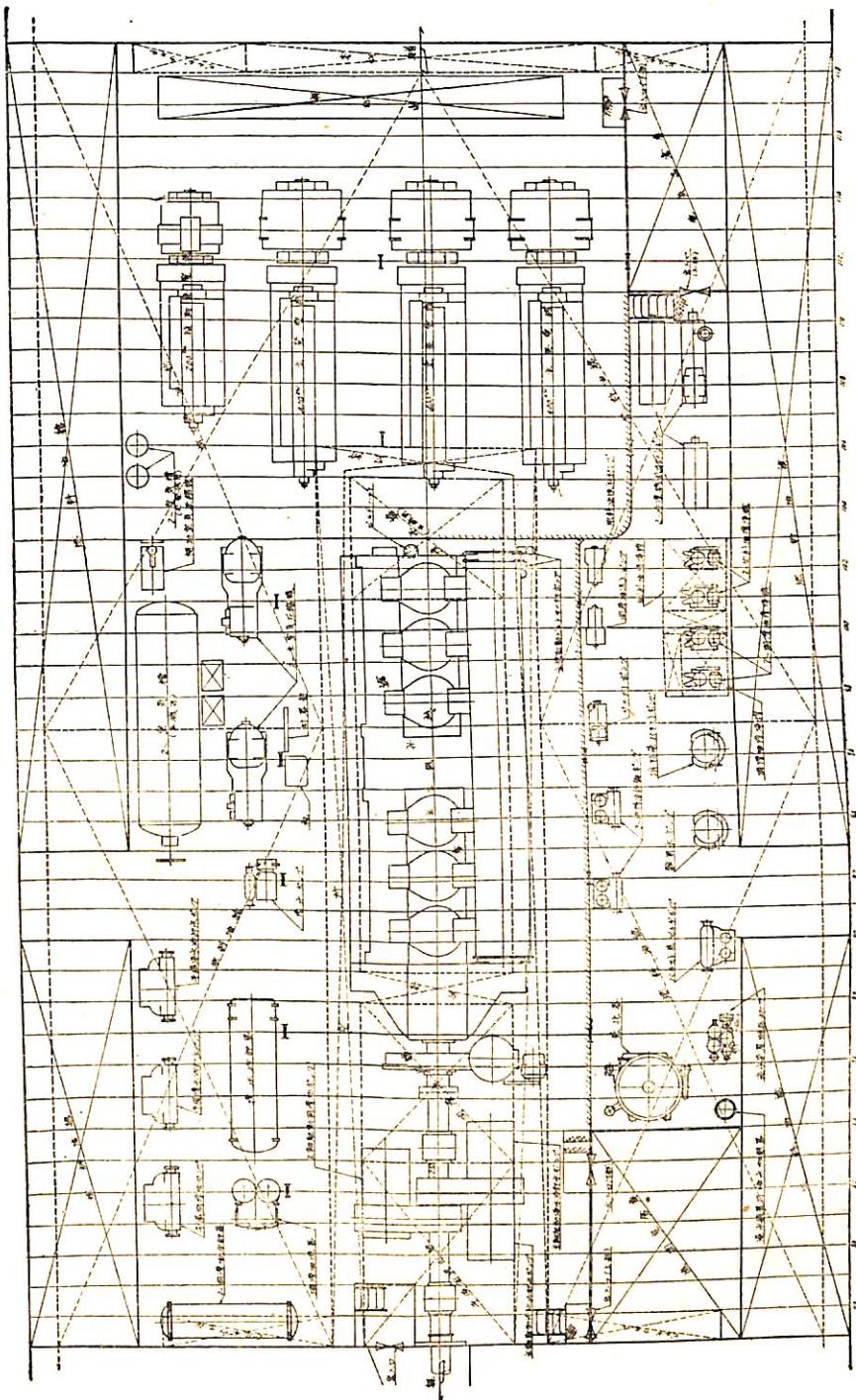
機関室内の配置は圖に示す如く取扱いおよび保守に重點を置き特に推進補機を主軸驅動式熱交換器等を懸垂式にしたのでプラットホームに適當なスペースを取り得た。その他通風、換氣、通信、警報等一般必要諸施設についても完璧の配慮のもとに施工し取扱者の好評を得るものと確信している。

上記以外の補助機械その他一般機器についてもいづれも充分な容量を有しており個々については次の要目表を參照されたい。

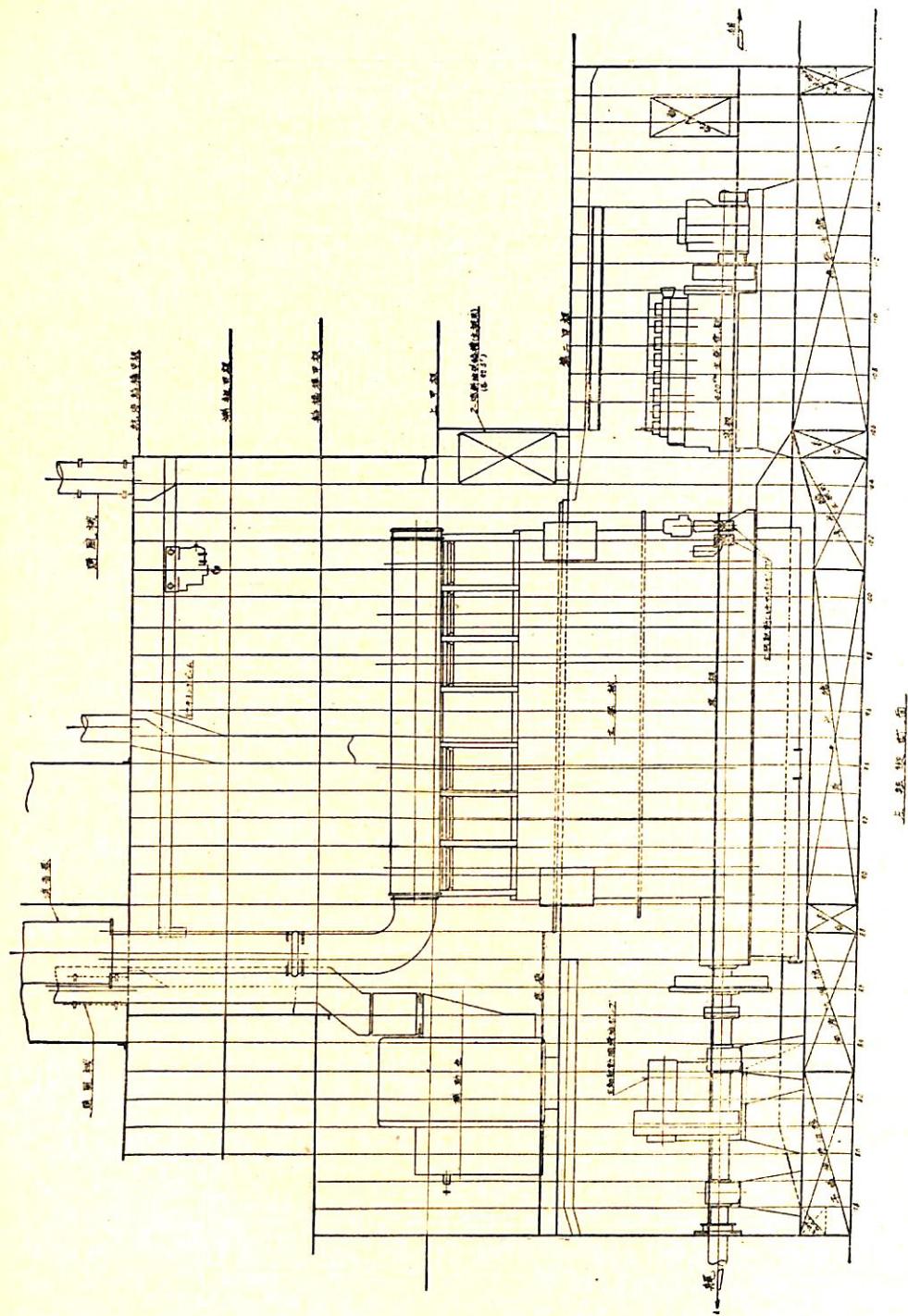
第2圖 機器室全體裝置圖（上部平面）

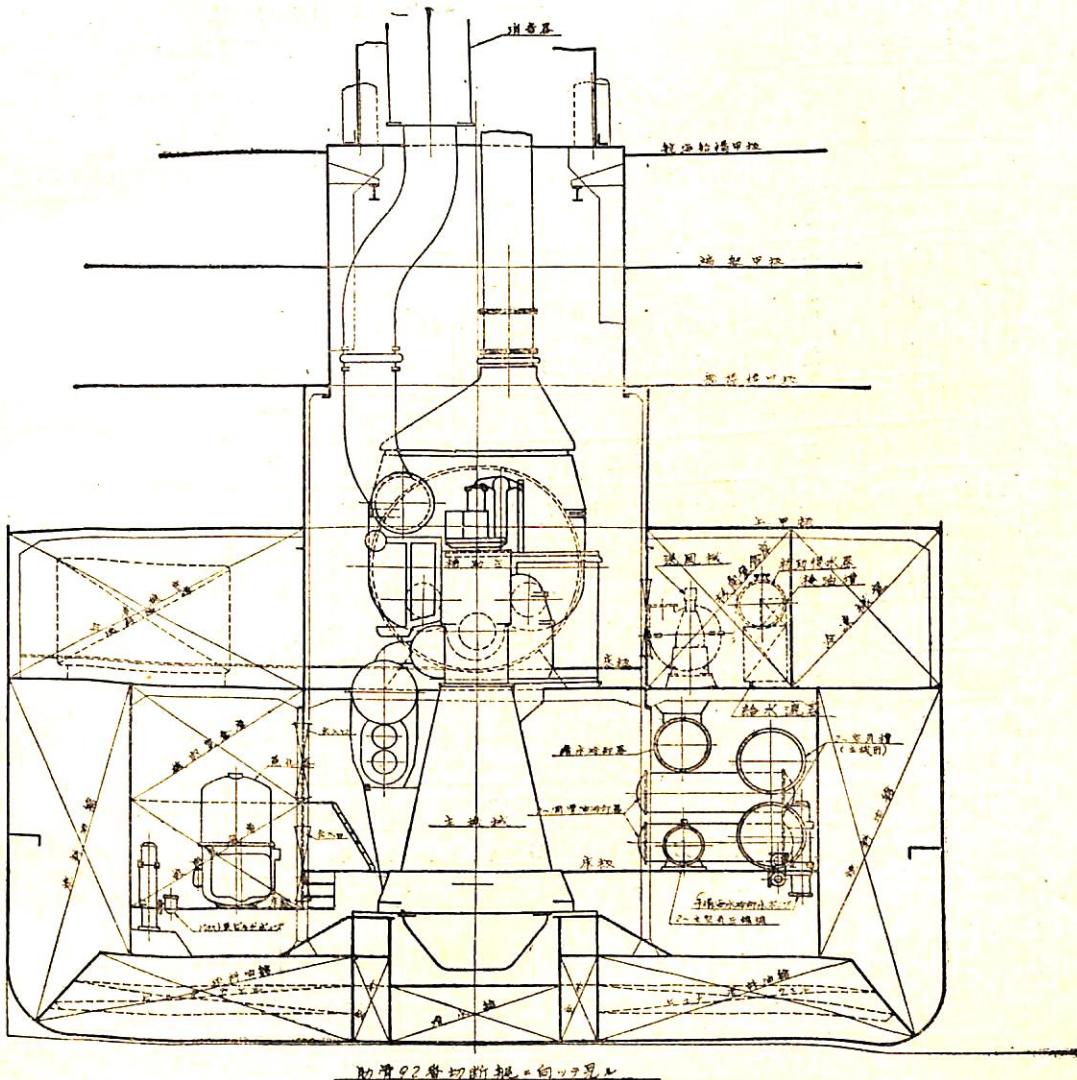


第3圖 機關室全體裝置圖（下部平面）



第4圖 機器間室全體裝置圖 (左舷縱斷面)





第5圖 機關室全體裝置圖(橫斷面)

機 關 部 要 目 表

型式および臺數			日立 B & W 674-VTF-160 型單動2サイクルディーゼル機関1基					
主 機 械	馬力 回轉数	B.H.P. R/M	常 用 出 力	5,100 112	連 繼 最 大 出 力	5,525 115		
	シリンダ數×徑×行程 主 要 尺 法		6 CYL × 740 MMφ × 1,600 MML 13,250 MML × 10,400 MMH × 4,070 MMB					
	附 屬 品		燃料供給ポンプ、掃除空氣ポンプ(ルーツブロアー)ビルヂおよびサニタリポンプ (次頁参照) 主機回轉裝置用電動機 10H P 580~1,150 R/M					
	重 量	約 410 T	(主機械のみ)	製作所	日立造船櫻島工場			
備 考								
軸 系	軸 數×徑	推 力 中 間 推 進	(主 機 に 合 む) 1 × 405 mmφ × 7,720 mmL 6 × 405 " × 7,300 "	軸 受	推 力 中間軸 船 尾	(主 機 に 合 む) 14 1		
					船 尾 管	1		
	重 量		約 86 T	備 考				
	型式および臺數			エ ロ フ オ イ ル 4 翼 組 立 式				1 組
推 進 器	寸 法 (MM)	直 徑	5,200	ピッチ	4,110 (計畫及實測共)	P/D	0.791	
	面 積 (M ²)	全 周	21,2372	展 開	8,5104	射影	7,5888	
	重 量	約 16 T	(豫備翼1枚を含む)	材 料	翼：マンガン黄銅 ボス：鋳銅			
	備 考	豫備翼 1 枚付 日立因島内作						
補 助 汽 罐	型式および臺數 寸 法 (MM)	片面筒型乾燃室式、強壓通風重油専焼罐(空氣豫熱器付) 内 徑 4,300 × 長 2,300 (標準3號罐)						1 基
	面 積 (1 罐分) (M ²)	傳 热 209.3		空氣豫熱器 約 100				
	蒸 氣 狀 態	壓 力 16 kg/cm ² G	溫 度 饱 和	給 水 温 度	100°C			
	蒸 發 量 (kg/H) 燃料消費量 (") 罐 効 率 (%)	定 7,500 545 格 78						
附 屬 品			噴 燃 裝 置 (壓 力 噴 射 式)				3 組	
備 考					重 量	約 55 T,	罐水 19.4 T	
名 称	型 式	臺 數	容 量	R/M	モーター HP または蒸氣壓 力 kg/cm ² G	寸 法		備 考
主發電機	防滴型	3	400KW D.C 230V	400				
同上用原動機	單動4サイクル ディーゼル S8H	3	600B.H.P.	400		8CYL × 310φ × 420L		
輔助發電機	防滴型	1	200KW D.C 230V	400				
同上用原動機	單動4サイクル ディーゼル S5H	1	375B.H.P.	400		5CYL × 310φ × 420L		
主空氣壓縮機	2筒2段壓縮式	2	11.5M ³ /H × 25kg/cm ²	870		2 CYL × $\frac{3'' \times (9'' - 3'')}{4''} \phi$		

同上用原動機 補助空氣壓縮機	防滴型電動機 單筒 2段壓縮機	2 1	$0.5M^3/H \times 25$ kg/CM^2	870 900	70	$1\frac{3}{8}''(3\frac{1}{2}'' \times 1\frac{3}{8}'')$ ϕ $3''L$
同上用原動機	單動 4 サイクルディーゼル	1	5B.H.P.	900		1CYL $\times 100\phi \times 140L$
空氣槽	主機用 發電機用	鋼板溶接製 同 上	2 2	$8M^3 \times 25$ kg/CM^2 $0.2M^3 \times 25$ kg/CM^2		
主機驅動	ビルヂポンブ ^フ サニタリポンブ ^フ	フランチャード式 フランチャード式	1 1	$20M^3/H \times 35M$ 20 \times 35	115 115	$150\phi \times 200L$ $150\phi \times 200L$
清水冷卻水ポンブ	主軸驅動 2 ピストン式	1	220 \times 20	85		$2CYL \times \frac{235}{300}$
海水冷卻水ポンブ	同 上	1	220 \times 20	85		$2CYL \times \frac{235}{300}$
豫備冷卻水ポンブ	堅ウオシントン式	2	220 \times 20		10kg/CM ² G	$\frac{280 \times 300}{300}$
潤滑油ポンブ ^フ	主軸驅動 2 ピストン式	1	220 \times 35	85		$2CYL \times \frac{235}{300}$
豫備潤滑油ポンブ ^フ	堅ウオシントン式	1	220 \times 35		10kg/CM ² G	$\frac{280 \times 300}{300}$
清水ポンブ ^フ	盤電動ピストン式	1	30 \times 30	モーター 1,150	7.5H.P	140×150
サニタリポンブ ^フ	横電動渦巻式	1	15 \times 35	3,500	5H.P	
消防兼バラストポンブ ^フ	盤電動渦巻式	1	160 \times 35 100 \times 60	1,750	50H.P	
雑用水ポンブ ^フ	同 上	1	120 \times 35 70 \times 60	1,750	35H.P	
ビルヂ兼バラストポンブ ^フ	堅ウオシントン式	1	100 \times 35 70 \times 60		10kg/CM ² G	$\frac{240 \times 200}{250}$
潤滑油汲上ポンブ ^フ	横電動歯車式	1	10 \times 30	1,150	3H.P	
燃料油移動ポンブ ^フ	堅ウオシントン式	2	40 \times 35		10kg/CM ² G	$\frac{140 \times 160}{200}$
燃料油汲上ポンブ ^フ	横電動歯車式	1	5 \times 30	1,150	2H.P	
潤滑油ピューリファイアード	電動遠心式(D型)	2	1,500LIT/H	$\begin{cases} 6,200... \\ 1,750... \end{cases}$	機械 3H.P モーター	
燃料油ピューリファイアード	同 上	2	2,000LIT/H	$\begin{cases} 6,200... \\ 1,750... \end{cases}$	機械 4H.P モーター	
通風機	盤電動軸流式	3	$300M^3/MIN \times 30$ MMAq	1,500	5H.P	
吊上裝置	電動吊上式	1	$6T \times 3.5M/MIN$		7.5H.P	
補助離用給水泵ポンブ ^フ	堅ウエヤ式	2	13 \times 210		16kg/CM ² G	$\frac{220 \times 160}{450}$
噴燃ポンブ ^フ	横電動サインカーブ式	2	2.5 \times 140	1,150	5H.P	
強壓送風機	單筒汽機直結シロッコ式	1	$200M^3/MIN \times 80$ MMAq	600	10kg/CM ² G	$\frac{150}{100} \times \frac{914}{200}$
裝水裝置用附屬ポンブ ^フ	堅ウエヤ三聯式	1	冷却水 60 \times 25 蒸溜水 5 \times 15 ブライン 5 \times 15		10kg/CM ² G	$\frac{230 \times 250 \times 130 \times 100}{380L}$

熱交換器

清水冷却器	横表面冷却式	1	C.S. 200M ²				
潤滑油冷却器	横表面冷却式	2	C.S. 100M ²				
補助縫用給水加熱器	横表面加熱式	1	H.S. 7M ²				
補助縫用燃料油加熱器	横表面加熱式	2	H.S. 3M ²				
補助復水器	横表面冷却式	1	C.S. 40M ²				
ドレンクーラー	豎表面冷却式	1	C.S. 3M ²				
蒸化器	豎ウエヤコイル式	1	H.S. 約 17M ²				
蒸溜器	豎表面冷却式	1	C.S. 約 22.3M ²				
造水裝置用給水加熱器	豎表面加熱式	1	H.S. 約 7M ²				
主機械用燃料弁冷却器	横表面冷却式	1	C.S. 4M ²				

工 作 機

旋盤	ベルト驅動	1	床長 6呢				
グラインダー	兩頭式	1	12吋				
ボール盤		1	20吋				
セーバー	ベルト驅動式	1	16吋				
鋸盤	ベルト驅動式	1	16吋				
工作機驅動裝置	電動ベルト式	1式		1,750	3H P		
萬力及萬力臺		1式					
電氣溶接機		1	3.5K W				
ガス溶接機		1					

甲板機械

揚錨機	横2汽筒式	1	20T×9M/MIN		10kg/CM ² G	2 CYL × $\frac{290}{350}$	
揚貨機	横電動齒車式	12	3T×30M/MIN	モーター 750	28H P		
繫船機	横2汽筒式	1	7T×24M/MIN		10kg/CM ² G	2 CYL × $\frac{230}{300}$	
ポートワインチ	横2汽筒式	4	5.5T×50M/MIN		16kg/CM ² G		
操舵機	電動油壓式	1	2.62T-M	モーター 800	15HP × 1		

前部ポンプ室

ビルヂ兼鹽汁ポンプ	堅電動ピストン式	1	100M ³ /H × 30M	モーター 1,750	30H P		
-----------	----------	---	----------------------------	---------------	-------	--	--

冷凍裝置

冷凍機	電動 NH ₃ 間接膨脹式	4		1,200	150H P		
"	"	2		1,750	75H P		
同上用ブラインポンプ	横電動渦巻式	3	200M ³ /H × 25M	1,750	40H P		
"	"	1	100 × 25	1,750	25H P		
同上用冷却水ポンプ	"	2	130 × 16	1,750	20H P		機關室内に設置

冷凍機用冷却水ポンプ	横電動渦巻式	1	60×16 MMAq	1,750	10HP		機関室内に設置
冷凍機室用送風機	豎電動軸流式	1	350M ³ /MIN×50 MMAq	1,150	25HP		排氣用
"	"	1	220M ³ /MIN×50 MMAq	1,150	5HP		(可逆式) 吸氣用

16. 電 気 部 概 要

a) 電源装置

別項に記載のディーゼル駆動主發電機 400 KW, D.C. 230V 3臺および補助發電機 200 K.W. 1臺は全部各組合せにて並列運轉し得るよう考慮してある、從つて主配電盤は單一母線式で鋼板製自立表面型とし上記各發電機とともに機関室前部に裝備されている。

本船の配線方式は特別なものを除きすべて D.C. 220V 絶縁二線式である。

豫備燈および船内通信装置等の電源として 24 V. 200 A.H. の蓄電池 2組を有しその充放電盤は無線用とは別個にして裝備している。

また無線装置および交流通信器等のために船内電源より駆動される 7 K.V.A. 225 V. 60~3/6 の電動交流發電機 2臺同 2K.V.A. 60~1 1臺および通信電源 115V を得るための變壓器 1臺を裝備している。

b) 動力装置

本船は別項の補機類要目表に記載の通り全電化船で一般船舶とは異り數多くの工場關係補機を有し特にウインチおよび工場關係電動機にはスペースヒーター等により湿氣の沈澱を防止するよう考慮せられた外、移動型の熱風乾燥機を裝備している。

c) 通信装置

本船は冷凍工船として工場關係の設備があり一般貨物船等からみれば系統がそれだけ多くなっている、すなわち高聲電話は 1對 5 箇所用（内 2 個は移動型 1 個は切換使用）1組 1對 2 箇所用 1組 1對 1 用 4 組、後述 1對 2 用 インターホーン 1組 傳聲管電鐘 6 系統信號電鐘 7 系統が船の操縦および工場關係の要所に配置されている。

この他手鐘や冷凍室の危急信號各種警報装置等一般船舶と同様裝備されているのは勿論である。

d) 計測装置並び航海計器

糧食冷凍庫および冷凍貨物艤用の電氣式寒暖計主機用高溫計、電壓式速度計、露氣式風信儀、音響測深儀、自働槻縫裝置付轉輪羅針儀等が裝備されており特に一般船舶と比較して變った點はない。

e) 無線装置

本船は特殊用途もあり前部の無線電信室の他後部にも送信機室があり 25W の中短波送信機 1臺が裝備せられ前部より管制するようにしてある。

主送信機は中波 500 W 1臺 短波 1 KW 1臺が壁付ラック型に組立てられ、補助送信機中短波 150 W、非常用送信機中短波 50W および非常用全波受信機各 1臺が補助ラックとして組立てられている。

受信機は上記の外長中波 1臺、短波 2臺が受信卓コンソールに組込まれ空中線切換周波數轉換等すべて遠方操作式である。

擴聲裝置は 50 W、方位測定機はブラウン管式各 1組の外超短波無線電話裝置 1式も裝備され、なお無線室より操舵室および事務室に至るインターホーン 1組も設備されている。

17. 海上公試成績概要

本船は昭和 28 年 10 月 30 日弓削島沖において海上公試運轉を施行し次の通りの優秀な成績を収めた。

出港時船體狀態

吃 水	前部 (ステム)	2.61 M
	後部 (A.P.)	5.86 M
	平均 (修正後)	4.198 M
ト リ ム		3.33 M
排 水 量		7,266 T
天候および海上模様		晴、滑らか

運 轉 負 荷		最大出力	常用出力	連續最大出力
船速	K.t.	13.909	16.634	17.280
主軸回轉數	R/M	91.85	112.93	117.74
正味馬力	B.H.P.	2,658	4,768	5,451

本公試運轉における燃料消費量は連續最大出力にて毎時 B.H.P. 當り 156.4 瓦の良好な記録を得た。また主機械の作動部分も圓滑で低速回轉も起動もともに容易であつて 25°C の機関室温のもとに約 4 kg/cm²G の壓縮空氣にて起動可能であつた。（完）

造船技術上の諸問題(1)

松本喜太郎

1 技術の基本という問題について

原子力を應用する時代が來た。

日本が軍備を放棄してからこの十年の間に外國ではエレクトロニクスの關係が驚く程發達しそのために兵器の性能が著しく進歩してしまつた。

誘導彈は出現し一發必中は現實となつた。魚雷にはホーミングデバイスが裝備され、最早や潜水艦も安穩に水中で存在し得ない。

以上のような各種の近代兵器の驚異的發達の話から「それ故に今日は過去の造船技術の経験など役にたたない時代なのだ。新鮮な頭で昔のことと捉われずに、新しい人々が白紙の上へ今後の新造船技術を組みあげていかなければならぬ」といつた結論的な意見を述べられるのをよく耳にする。

このような話が造船行政に關與する事務系統の人達の口から漏されている間は素人としてそうした考え方をするのも止むを得まいと一應は了解出来ないでもないが、その同じ意味の發言が責任ある地位にある學者や一部専門家の中からまでもしばしばなされるのを聞くにいたつては技術というものの本質に対する理解がいまだに日本ではかくの如く低いのかと思われて亞然たらざるを得ない。

なる程長い間の技術の遅れを急速にとり戻すためには若い勢力的な人達の努力に大いに期待しなければならないということは當然すぎる話で誰からも異論の出よう筈はないのであるがそれから先の話の筋は飛躍し過ぎて前後のつながりが結び付けられていない。恐らくは動力や兵器が非常に進歩してしまつたという事實を表現するのにそうした言い方を深くも考えずに軽く用いただけのことと、本心からそのように信じているものとは考えたくないが、事柄の重要性と發言する人々の影響力とに鑑み、まずこの問題につき論述してみたい。

何事にもよらず技術には凡て各分野それぞれに基本的なものがある。基本技術についての實力を充分身につけて、その基礎に立脚し地道に一步一步漸進してこそ堅實なその分野の技術の發達を期待し得るもので、已れの基礎を固めてこれを發展させることを忘れ、他人の分野の發達をながめてうろたえるようでは、その技術の進歩發達など望むべくもない。

それではわれわれの努力すべき目標であるところの造船技術上の基本問題とは何であろうか。原子力か、否である。新兵器か、否である。筆者が若かりし頃、ある先

輩から「船舶に關しては大切な三つのSがある。すなはちスピード、ストレングス、スタビリティがそれだ」と、さり氣なく聞かされたことがあつた。この言葉は私の腦裡に深く刻み込まれて、今もつて消え去らないでいる。この文句は船舶技術者が力をきたえなければならない基本的な事項を集約してまとめて見事かつ單に表現していると思う。船の性能を害わずに搭載兵器の威力を充分に發揮させるにはどうすべきか、船體強度に支障なくどうやつて經濟的に船舶を建造するか等凡そ造船家の努力の目標とすべき大切な事柄は皆この三つのSの中に含まれている。これについて努力研究に皆んなで精進するならば造船技術の進歩は疑いない。河川上木の技術について、水は天から降つてくるものだから河川の研究者は氣象學者にならねばならぬという如き考え方を述べたならば人は笑うであろう。第2次世界大戰においてアメリカはローズベルトの「大西洋に船の橋をかけて歐州を救え」という方針に従つて大車輪で大量の戰時急造商船を建造した。ところがその多くの隻數の船體構造に根本的缺陷を曝露したという事件がある。本件からわれわれはいろいろの事柄を訓えられたが、その中で最も大きな教訓はアメリカの造船技術家が、政策に引きずられたためか、あるいは自ら進んでそうしたのかどうか真相は明かではないが、結論的には船體構造に關し専門技術上の基本を輕視して急速建造に走りすぎたためにこの事件を引きおこしたのだと批評されても止むを得ないと認められる點の認められることである。この問題についてアメリカでは官民多數の専門家が集つて委員會を編成し、廣範囲の調査研究を行い、あるいは使用材料に關し吸收エネルギーの見地から材質について論じたり、あるいはまた構造の固めの變化から多軸應力的の問題として論じたりしているが、後者の問題の如きはその辯り下げる方の深淺の差はあるとしても結局するところ、それはわれわれが昔から構造物を設計する上において基本的重要事項の一つとして注意すべく教育されてきたところの、異なる彈性係数を混用した場合の構造強度上の問題が形を變えて現れているにすぎない。換言すれば、そういう場合の應用と認められるケースになるのであつて、あの事件の原因調査研究がきつかけとなつて、基本的な考え方に関し新発見がなされたということにはならぬと思う。大切なことは關係技術者が基本技術上の考え方をマスターしていないかつたのか、あるいはこの場合についてこれを輕視したのか、無視したのかどうかということである。

どんなに原子力エンジンが出現しようとも、エレクトロニクスの發達から如何に飛躍的な兵器が發明されようとも造船學術上の基本原理に變りのあろうはずはなく、船舶に対する復原性能を賦與するにあたり設計上の判断を誤ればやはり船は轉覆もするであろうし、構造強度上の判断を誤れば船體はリバティシップの如く切斷もするであろう。

造船技術者の任務は船舶の設計、建造に成功することにある。艦艇の場合においては各種の搭載兵器の性能が飛躍的に進歩したとすれば、船の基本性能を堅實に維持せしめつつ、それ等の性質や使用法を熟知し、兵器の性能を100%發揮せしむるためにはその裝備を如何にすべきか、あるいはまたその裝備量をどれだけ育し得るか等の點に關し研究すればよいので、そのためには艦艇としての基本性能を輕視してよい筈のものではない。われわれの任務はあくまで造船技術者として修得し、経験したところの力を充分に發揮して合理的な船を設計し建造することにあり話は頗る簡明である。將來水中をくぐり、水面を航走し、空中を飛び更にまた陸上を走れる如きものが出現するかも知れないが、これとてもそいつた各方面的學術の基本の綜合から生み出されるだけのことである。既に第二次世界大戦では水陸兩用戦車が出現したし、舊日本海軍でも造船と造兵の優れた技術者の協力でこれが生み出されていたのである。これなぞは水陸空三棟兵器の前驅をなすものであろう。

今日要路にある人々が新兵器の出現に幻惑されて輕率にも「立派な艦艇を設計建造してこそはじめてこれら兵器に活動の舞臺を提供し得るのだ」という考え方の順序を輕視する如き風潮を招來する言動をなすならばその影響はかつて軍縮條約で艦艇の保有量を制限された舊日本海軍が單艦威力を強大にすることによつて量の不足を補わんとした結果、終に昭和九年春水雷艇友鶴の轉覆事件を惹起したのと同じ意味のコースをたどらしめんとすることになるであろう。昔あれ程技術を尊重する空氣の中で、あれ程多くの優れた専門家を擁していた舊海軍に於てすらあの事件を起したのである。その由つて来るところは當時の如き技術陣營においては、兵裝重視の強い要望に何んとかして應じたいといふ熱意と當時における復原性能判断上の技術力とが技術者の頭の中でもうまく調和され得なかつた。言い換えればこの艦艇設計上の重要な基本性能判定についての技術力の面が卒直にいつて充分ではなかつたのだといえる。實にむづかしいものである。わかり切つたことではあるが「技術者をしてその専門に關し立派なエクスパートにそだてあげるよう指導せよ」と強調したい。そしてこれは容易な如くに

してしからず、根氣のいるものだということを一般は知らねばならない。1人前の砲術長や航海長が出來上るのにでも昔、兵學校を卒業してから15年以上はかかるのである。

復原性能といえばメタセンターとかその他諸々の術語が頭に浮んでこようが、それ等の學問上の性質を知つておるだけでは、船の設計が出來ようはずではなく、長い間の苦心努力によつて養成された優れた技術者の判断力のフルイにかけてこそはじめて立派なものにまとめ上げられるのであつて、ここに技術といふもののむつかしさがある。このことは構造上の問題についても全く同様である。

商船の場合に比較して艦艇の場合はルールの如きものが多く全く責任の地位にある技術者の實力によつて凡てが決定されていくだけに、考えれば考えるほどこわくなつてくる。筆者はものをあまり知らない若い時代の方が技術的な判断を遙に迅速に行つた経験を持つてゐる。艦艇の乗組員からいろいろな要求がなされてくると「それは船體強度上の見地から駄目だ」とか「スタビリティ上宥し得ない」等といつて勇敢にやつたものである。今から考えると恥かしい次第であるが當時の自分の技術力を以てしては適切な判断を下し得ぬ場合が多かつたということが實状である。長い間かなり努力してきた積りであつたが私は終に患者に對する名醫の境地に達し得ずして終戦を迎へてしまつた。造船技術の底の深さといふことをつくづくと感ずる。

技術の世界では経験ほど貴重なものはない。失敗の経験において殊にしかりである。日本の舊海軍では造船技術上の諸問題でいろいろの失敗を経験したし、それが原因となつて大きな進歩もした。一度失敗したことを二度と繰り返す如きことはもつたない愚かなことである。今日高い税金を國民が拂つて、その金で艦艇を建造するとなれば高性能で、而もしつかりした船で建造費もなるべく安いものを生産していただかなければならぬ。そのためにはまず以て各方面の影響力のある立場にある人々が目に見えない苦勞の多い、地味な技術の世界の本質と、これを發達させるためにはどう考へるべきか等につきよく理解することが必要である。第二には漸を追つて進歩すべき造船技術が日本の場合には10年近いブランクによつてブツツリと切斷されておる状況に對し、今後を背負つていくべき若い人々が過去の苦心や経験の集積から發達した貴い技術力、とりわけ失敗の経験の原因、経過、對策等につき充分に經驗者たる先輩から引き継ぎをうけることである。こうしてしつかりと基礎を固め、その上へ外國技術のとるべきはとり、自分等獨自の力で

發展せしむべきは發展せしめてこそはじめて既往におけるが如く諸外國と技術を競える段階に到達し得るであろう。こういつた形にさせるためには昔の經驗者はその貴重な経験を積極的に後繼者に一應は詳しく述べる義務というと言葉が強いが、そいつたものがあると感じる。

筆者は昭和3年春學校を卒業してから、昭和20年の夏終戦を迎えるまでの期間の大部分を海軍艦政本部で艦艇の設計業務に從事していた關係から先輩方や同僚各位がこうした問題に關し苦勞しておられたのを日々目あたりにしていたし、自分自身もいろいろと御指導をうけたり、経験させて頂いた事柄も若干はあるので、何時かはお互のためにこれらを記録に纏め上げておきたいとは考えていた。「船舶」の編輯部から造船技術に關連した寄稿を申し込まれたのは昨年春頃からのことであつたが、氣持はあつても、毎日の忙しさに追われてペンを握る機会もなかつたが、最近の艦艇建造の現実の動きと「船舶」編輯部の熱心さに負け、この際出来るだけ資料を蒐集し、記憶を整理して、本誌を通じて記録してみようと決心した次第である。而し記憶違いもあるから、誤記を發見された方は記録の正確を期するため、積極的

にお知らせを願いたいと思う。また私よりは遙に貴重な多くの経験を有せらるる方々が相當數居らることであるから、後へ續く人達のために、是非とも印刷物の形で廣く將來に残る方法を講じていただきたいと衷心からお願いしたい。

次號から造船技術上の實際問題に入ることにする。

(續く)

〔訂正〕 第25卷第12號 “最近の造船関連工業について”

P. 1168 右欄下より7行目(誤) サイクル(正) 2ケイクル

P. 1169 第3表に於て

B&W型三井造船の974VTBF 160の欄のうち排氣ターボ過給機の段

(誤) 同左 →(正) 同左
2ヶ 3ヶ

B&W型日立造船の674VTBF 160の欄のうち排氣ターボ過給機の段

(誤) 同左 →(正) 同左
3ヶ 2ヶ

米國造船機械學會編
米原令敏譯

舶用機關工學 第4分冊

B5上製 330頁
折込6葉
¥800(送50)

第四章 ポンプ、送風機、壓縮機およびエゼクタ

- 第I部 遠心ポンプ——第1節 水力學理論と運動理論、第2節 次元解析による相似則、第3節 相似則の適用、第4節 船用遠心ポンプ
- 第II部 往復動蒸氣ポンプ——第1節 設計上の要求事項、第2節ポンプの性能、第3節 構造各論、第4節 船舶への要求
- 第III部 不變行程および可變行程パワーポンプ——第1節 不變行程パワーポンプ、第2節 可變行程パワーポンプ
- 第IV部 旋轉ポンプ——第1節 概説、第2節 設計上の諸問題
- 第V部 プロアとファン——第1節 ファンの理論、第2節 相似則、第3節 強壓通風用プロア、第4節 換氣ファン、第5節 ファンの騒音と振動
- 第VI部 壓縮機とエゼクタ——第1節 空氣壓縮機、第2節 蒸氣ジェット式エゼクタ、第3節 エゼクタの原理によつて働くその他の裝置、参考文献

第五章 蒸溜裝置

第六章 冷凍裝置、空氣調節、換氣および暖房

- 第1節 冷凍裝置、第2節 船の倉庫の冷凍、第3節 貨物の冷蔵、第4節 空氣調整、第5節 換氣と暖房 參考文献

第七章 管裝置

- 第1節 管裝置の詳細、第2節 各種の管裝置

昭和28年度における 船舶関係試験研究補助金の交付 について

五 級 淳 次
船舶局技術課長

運輸省における試験研究補助金の制度も昭和26年以来回を重ねること3回におよんだ。この間申請された研究は延326件、金額で903,439千圓に達するが、この内採擇になり補助金を交付されたものは70件、金額は66,690千圓である。テーマの内容も當初においてこそ、あるいは時間的に陳腐化したものや、あるいは到底企業合理化に關係づけ難いような超現実的なものも見られたが、回を重ねる毎に次第に充實し、申請者において充分精選して提出する傾向が見られるようになつた。事實本年度採擇済れになつたテーマの中にも不採擇とするに忍びないようなものが幾つか見られ、それにつけても痛感することは豫算の不足と、それに對するわれわれの努力が足りないという反省である。

さて船舶関係の試験研究補助金制度の生い立ちや性格については、前技術課長の奥田氏がかつて本誌上に詳細に述べられたから本稿ではこれに觸れないこととし、今回は主として本年度補助金を交付されたテーマの技術的内容について述べて見たいと思う。本年度船舶局に提出された申請は63件、その補助希望額は261,432千圓であつた。運輸省においては鋭意審査の結果、この内14件を採擇し、合計21,900千圓を交付した。これを部門別に統計して見ると下表の通りである。

以下これららの採擇された14件の研究についてその内容の概略を述べて讀者の参考に供したいと思う。

1) 高速ディーゼル機関の高過給に関する研究

研究者 池貝鐵工株式會社

石川島芝浦タービン株式會社

ディーゼル機関の重量容積を増すことなくその出力を増加せんとするることは極めて緊要なことであるが、こ

のためには機関を高速化することと過給を施すことが必要となる。しかるに高速化の點については現在ピストン速度は10m/sec. 程度の限界に達しているので過給を採用することが望ましい。しかしこの過給も30%程度の出力増加の場合にはさしたる困難もなく實現出来、次第に普及されつつあるが、斯界の現状は更に高度の過給の研究を要望しているのである。すなわち平均有効壓力10kg/cm²程度までの現状に對しそれ以上の平均有効壓力のものが望まれているのである。しかしこの高過給を實現するためには、氣筒内燃燒壓力の上昇に基因する各構成部の強度の問題、所期の出力増加をうるための過給器の型式、性能、あるいはこの問題を研究するためには必要な機関の型式、大きさ等に關し幾多研究すべき問題がある。

本申請者は過給に關し多年研究を行いつつあるが上述の問題に關し種々検討の結果實驗を行うこととなつたものであるが、その内容とする所は6氣筒、1,200回轉、800馬力、平均有効壓力15kg/cm²の機関を試作するものであつて、低速機関での高過給は研究されているが、高速機関での高過給は内外においてその例を見ない。試作機関は渦流燃燒式であるので主燃燒室内壓力はさまで上昇せず、また過給器についても三次元流の研究、脈動流の研究等の結果にもとづき高過給を實施することは充分期待出来る。

本研究が完成すれば燃燒消費量の少い、高効率小容積の高速ディーゼル機関が出現し、高速艇用主機、船用補機等に對し晝期的な改善がなされることとなる。

2) 航路警戒用音響探知機の研究

研究者 日本電氣株式會社

レーダーは航海運用術に革命をもたらした最新の計器

部門別	申請			採擇			採擇率 C/A
	件数	補助希望額 A	百分率 A/B	件数	交付額 C	百分率 C/D	
船殻	19	81,135千圓	31.1%	4	6,700	30.6%	8.2%
艤装	17	31,730	12.2	4	3,750	17.1	11.8
主機	18	131,657	50.2	5	10,700	48.9	8.1
補機、部品	9	16,900	6.5	1	750	3.4	4.4
計	63	261,432B		14	21,900D		

であるが水中に適用することが出来ず、音響測深儀は船底直下の海底の深度測定に利用されるが航路上前方の探知は出来ない。かつて舊海軍に探信儀と稱する水測兵器があつたが、これは距離、精度を高く要求されていたものであつて、一般船舶に裝備して航海士が容易に取扱えるものでもなく、勿論現在のレーダーに見るような PPI 方式のようなものでもなかつた。現在歐米においてはこのような水中の模様をパノラマ式に現示する機器が發明され實用されているようであるが、これらは軍用の場合が多いためにその實態は明らかにされておらない。

本研究はこのような新しい航海計器の研究であるが、差當り距離、方位の測定精度は高い處に目標をおかず、距離は 2km までの前方を確實に探知することが出来、しかも普通の訓練を受けた程度の航海士または通信士が容易に取扱えるような簡易なものを目標としている。表示は PPI 方式を採用し、この點が舊海軍の探信儀より一步進んだものである。機器の原理は概ね次の通りである。すなわち送波器と受波器はその指向性の主軸がある角度だけずらして同一回轉軸に取付け船底より突出させる。この回轉軸はある角速度をもつて回轉しているから、受波器は送波器より一定角度だけおくれて搜索範囲に現われ反響音を受けつつ回轉する。一定の角速度で回轉すれば航行中船舶の一定距離前方を常に探知することが出来、また回轉速度を減滅すれば相當距離を廣い角度に PPI 方式で表示出来る理である。表示にはブラウン管を使用し、受波器の指向性主軸と同期速度でブラウン管の光點を、原點を中心として距離に比例した半径の圓運動をさせながら、歸來波により輝度變調を行つて目的を達しようとするものである。

本研究はレーダーと相並んで航海保安に大なる貢献をするのみならず、豫想される將來の水測兵器のために發展の素地をつくるものとして貴重なものといえよう。

- 3) 船體構造、強度、材料および工作に關する研究
 - 内 譯
 - a) 實船航走時の強度試験
 - b) 上部構造の船體強度への影響に關する研究
 - c) 熔接構造法に關する研究
 - d) 船體の熔接による變形並びに殘留應力に關する研究
 - e) 熔接性良好なる高抗張力鋼の研究
 - f) 熔接性の工業化試験法の研究

研究者 日本造船研究協會

- a) 實船航走時の強度試験

航行中船體の受けける荷重はその實情があまりにも知られていない。船體が水以外のものから受けける荷重はその

重量分布と船の運動が分れば一應尤もらしい値が得られるが、水より受けるものは精密という言葉からは程遠いものである。波を Trochoidal Wave と假定して普通に行われる計算方法が實際的にどれだけの意味を持つてゐるであろうか。假に大洋に發生する波が Trochoidal Wave によつて充分に表現されているとしても、船はその Trochoidal Wave を破壊しながら進むのであるから、普通にやるような静壓計算で充分でないことは明らかである。然らば船體は實際にどのような應力を受け、これに耐えるためにはどれだけの強度を持たせたら最も科學的、合理的であるか、この問題の解決法としては實船によつて確める以外に方法がない。かかる實船試験の重要性は從來から關係者に認識されたがらも、測定用の計器類の進歩がこれに伴わなかつたためにその實施をはばまれていたが、最近抵抗線型計を始め各種計器の發達によつてこれが可能になり、歐米においては既に大規模な實験も行われ、幾多有要な結果が得られている。

本研究はわが國において始めてこの問題に觸れんとするもので、幾多の課題の内まず Slamming による衝擊壓力の測定およびそれに基づく應力傳達狀況、船體運動の測定を行わんとするものである。試験には電子管切換式應力傳達装置、衝擊壓力測定用水壓計、波高計、加速度計等の新規設計製作した計器を使用して試験の完遂を期している。また同時に船體の Pitching, Rolling, Heaving 等および風速、風向等も測定する豫定である。研究は 2 年の計畫であつて、まず初年度において計器類を整備した上、航海訓練所の練習船北斗丸を使用して近海において豫備試験を行い、その結果を解析して改良すべき點に改良を加えた上、次年度に北太平洋上において本實験を行う豫定である。北斗丸による實験は豫備試験であるとはいえ、これによつて小型船に對するデータが得られ大なる貢献をなすものと思われる。

實船試験は上記の如く航行中の船舶の實態を把握するもので、本研究もいわば構造強度に關する幾多の問題に診斷を下す Probe の役目を果すものといふ得よう。今回はわが國におけるその第一著手であつて、これによつて直接船體構造設計に役立つ重要な資料が得られるものと期待される。

- b) 上部構造の船體強度への影響に關する研究

上部構造は船體と一體になつて強度に貢獻しているかどうか、もし貢獻しているとすればその程度はどうかということは構造設計上重大な問題であり、また古くから關心を持たれておりながら未だ決定的な結論が得られていない。しかも實船において裏々上部構造に損傷の起る

處から見れば上部構造にも相當程度の應力が働くことは明らかであり、従つて上部構造が船體の全體的強度に相當に寄與していることも想像に難くない處である。この問題は從來わが國においても何隻かの船について進水時の荷重状態を利用して應力を計測した例があり、米國においては 1947 年 J. Vasta 氏が President Wilson 號について實驗したものがあるが、いざれも實驗データからの歸結であつて必ずしも一般性を持つていない。

本研究はかかる上部構造が船體の剛性に寄與する程度を根本的に解明し、もつて上部構造をどのような構造にしたら最も有効適切であるか、また船體重量をどの程度輕減することが出来るかを明かにせんとするものである。研究方法としては實船數種について進水時並びにその他の場合につき上部構造および主構造の應力を測定し、その間の關係を求めると同時に、16種の大型模型により主構造と上部構造の寸法を種々に變化して強度上の關係を究明し、更にこれと併行して理論的考察あるいは光譚を用いて、兩構造間の強度的關係に関する一般的な法則を求める計畫である。

この問題は現在世界的に重要視されている問題であり、本研究の具體的成果としては船體重量の輕減とかあるいは從來要々發生した上部構造における損傷の防止とか種々貴重なものが期待される。

c) 熔接構造法に関する研究

戰後わが國においても熔接構造が異常な發展を遂げ、現在では熔接使用率 90% を超えるものも少くない。しかるに熔接に特有な構造法例えば Scallop, Snip end, Soft toe 等は現實に廣範囲に使用されているにもかかわらず、これらの強度に關する資料は全くないといつても過言でなく、このような實情を把握し得ないことに基づいて損傷を生じた例も屢々見られる。従つてこの基本的な熔接構造の強度に關する研究は前述の船體の受ける荷重の研究、船體構造の一部の荷重に對する働き方の研究と相並んで現在構造強度に關する最も重要な問題の一端である。

本研究は熔接構造中最も基本的であり従つて最も緊急なものとして Scallop, Snip end (Soft toe をも併せ行う) 貫通部構造 (Lap 構造をも併せ行う) を選び、その各々につき系統的試験片について静的強度、疲労強度の試験を行つて最もすぐれた構造法および寸法を見出し、以つて熔接構造強度の向上と船體輕量化を圖ろうとするものである。その具體的内容は概ね次の通りである。

イ) Scallop 構造

細長い平板に 2 本の山型を熔接し、Scallop の寸法、

ピッチ等を變えた 11 種類、33 本の試験片を用いて静的試験、疲労試験を行う。

ロ) Snip end 構造

平板に山型を熔接し、その端部を種々の角度で切落したもの 5 種および端部に Soft toe を設けたもの 3 種合計 8 種 24 本の試験片を用いて静的試験、疲労試験を行う。

ハ) 貫通部構造

貫通したもの 1 種、非貫通のもの 3 種、Lap 構造 1 種合計 5 種 15 本の試験片を用いて静的試験、疲労試験を行う。

d) 船體の熔接による變形並びに殘留應力に關する研究

熔接に伴う初期歪は船體の外觀を損じ、作業能率を阻害するのみならず、船體強度上に大なる惡影響を與え、殘留應力は龜裂と密接な關係があり、ともに熔接構造における最も好ましくない現象である。特に最近戰後の新造船に發生した船底挫屈現象に關して、その最も大きな原因が實に船底外板の初期歪にあると推定されるに到つて、この問題は船體熔接技術上最も重要な問題の一つとしてクローズアップされるに到つた。

本研究は造船所および研究機關の緊密な協力によつてこの問題を研究し、變形並びに殘留應力の輕減對策を確立し、船質の向上と工數の薦減を圖らんとするもので、昨年度より研究を續行中のものである。昨年度は、熔接施行法については棒の種類、棒徑、層數、熔接方向と收縮並びに應力との關係を求める、熔接順序については對稱法、Progressive block 法 Skip back 法 Cascad 法、Unionmelt 熔接について比較検討し、變形および殘留應力除去法については低温應力除去法について基礎的検討を行つた。本年度は更に研究を進めて、隅肉接手の角變化、特に外板、肋骨の隅肉熔接に發生するいわゆる“やせ馬”と呼ばれる現象の輕減對策を研究し、熔接順序と收縮および應力との關係を求めて、特に Sub-assembly 内でこれらを輕減するに最も適した熔接順序方式を確立し、更に低温應力除去法の實際的應用特に船體上部構造物の歪取りの研究を實施する豫定である。

e) 熔接性良好なる高抗張力鋼の研究

熔接構造に高抗張力鋼を使用することは、船體重量節約の要求が嚴重な艦艇においては殆んど絶対的な必要條件であり、商船においても載貨重量の増大による多大の性能向上を約束するものである。わが國においても舊海軍において鉄構造時代に大巾にこれを採用しており、熔接が發展して後にも獨乙の Hans Schmidt 氏の指導の

下に研究が行われ相当な成果をあげているが、当時のデータには熔接構造において絶対の要件とされる熔接性特に切欠脆性の問題に對し充分な考慮がわかれずおらず疑問とされる點が少くない。

本研究は保安廳の小型艦艇の建造を契機として今後益々高抗張力鋼の使用範囲が擴大されると豫想される現状に鑑みて、上記の舊海軍の資料を基礎とし、かつ米英兩國で主用されておる C, Mn 系高抗張力鋼規格を參照して再試験を行い、熔接性良好にして且つなるべく價格低廉なる高抗張力鋼を得んとするもので、わが國造船界の現情から見て是非とも必要な問題である。

研究の内容は、八幡、日本钢管、川崎製鐵、日本製鋼、新大同製鋼の5社で C-Mn 系3種、Si-Mn 系5種合計8種類の鋼材を試作し、その各々の板について曲げ脆性、切欠脆性、龜裂性等の熔接性試験、硬度、粒度、Aging、硬化性等の冶金試験、更に一般工業用材料に對する機械試験を實施して、試製品の中から最も良好なものを見出し、熔接棒および熔接方法を変えた場合の影響について實驗を繼續し、最適な熔接法および熔接棒を選定し、高抗張力鋼による熔接構造を可能ならしめんとするものである。

f) 熔接性の工業的試験法の研究

熔接が漸に代つて大巾に船體構造に用いられるようになつてから、前述のような構造強度に関する問題の他に使用する鋼材の問題が大きく浮び上つて來た。この問題が最も大きくクローズアップされたのは周知の如く米國において全熔接船の損傷調査の結果發見された切欠脆性の問題であつて、現在各國船級協會はいずれもこの觀點から造船用鋼材になにがしかの規定を設けている。鋼材の熔接性とはこの切欠脆性に龜裂感度、硬化性等を含めた當該鋼材が熔接に適するや否やの綜合的表現であつて、熔接船建造の際には日常検討し把握しておらねばならない性質である。しかしにこの熔接性は普通一般に行われている工業用材料試験では判定出來ず、特殊な試験を行わねばならない。現在この特殊な試験法としては歐米において各種の方法が提案されているが、あるものは簡易ではあるが熔接性をよく表現せず、またあるものに熔接性をよく表現するが比較的大規模な試験法で工業的に實施することが困難であるといふ憾がある。

本研究はこの問題の打開を圖らんとするもので、申請者は過去2年間に亘つて鋼材の切欠脆性およびそれを含めた熔接性の問題について既に充分な研究を遂げ、本年度はその成果を活用して熔接性試験法の原理を確立し、簡易正確なる新工業的試験法を提案し、最終的には熔接

々手破壊の原因を合理的に排除し、大型熔接船の建造を安全に實施せしめんとするものである。

從來提案された構造用鋼材の熔接性試験法としては、米國系のものに V ノ チャルビー試験、 Lehigh 曲げ試験、 Kahn 引裂試験、ミクロ抗張試験等があり、歐州系のものに大型ビード曲げ試験 Schnadt 試験法等がある。申請者の從來の研究も Schnadt を除く各試験法については基礎的研究を行つて試験條件を確立し得たが、未だこの兩系統の試験法による結果を關連せしめて材料の熔接性を綜合的に判定し得る段階に達しておらず、またこの兩系統がそれぞれ獨自の傳統の下に發達して來た關係上歐米にこれを期待することも出來ない。本研究はすなわちこの兩系統の間に公平な綜合的研究を行うことによつて、これまで不明とされて來た歐米兩系統の熔接性試験法の関連性を明らかにし、これによつて上記の如く熔接性試験法の原理を確立し、簡易正確な新工業的試験法を提案せんとするものである。

4) 推進器の空洞現象および汚損に關する研究

内 譯

- a) 推進器の汚損による推進性能の實驗研究並びに やよい丸實船試験と模型試験との比較研究
- b) 推進器翼の空洞現象、汚損および腐蝕防止に關する研究

研究者 日本造船研究協會

a) 推進器の汚損による推進性能の實驗研究並びに やよい丸實船試験と模型試験との比較研究

出渠後船底の汚損によつて船舶の推進性能が如何に低下するかを把握することは、船舶の經濟的な使用的の目的のために是非必要なことである。この種の實船試験としては有名な Froud の Greyhound の實驗以来各國において幾つかの實驗が試みられたがいづれも曳航試験であり、また計器類も今日の如く進歩しておらなかつた。元來曳航試験においては曳航船の推進器噴流と伴流、波の影響、被曳航船の舵の使用の問題、曳航索張力の變動などが入つて來るので、實態を把握することが伸び困難であり、このために曳航試験と自航試験を並行して行うのが理想的である。

本研究はわが國において推力計を裝備した唯一の船である商船大學の やよい丸を試験船として、この曳航試験、自航試験を實施し、汚損の各段階において推力減少率および伴流係数の變化を明確し、その成績を模型試験成績と比較検討することによつて汚損による推進性能低下の實態を把握せんとするものである。研究は昨年度から繼續實施中であり、昨年度においては諸計器の整備とその實用價值の確認を終り、鋼板浸漬等によつてある程

度汚損の調査を実施し、本年度に入つて曳航試験を実施した。従つて本申請による研究の内容は自航試験および総合解析である。本研究によつて汚損による進歩性能の變化が明かにされ、船舶の經濟的運航に関する資料が得られると同時に、船體および推進器の設計に最も有効な資料が得られ、その貢献する處は極めて大である。

b) 推進器翼の空洞現象、汚損および腐蝕の防止に関する研究

近時世界の商船は著しく高速化し、わが國においても戦後の海運政策が主として定期航路の恢復擴充に重點をおいたために著しく高速化した。かく商船が高速化し、推進器の荷重と寸法に対する要求が苛酷になるに従つて空洞現象の問題が大きくクローズアップされるに到つた。空洞現象の悪影響は推力の低下を招く他、推進器の潰蝕を來し、甚しきは翼の切損事故を發生した例も見られ、その防止対策を確立することは緊急を要する問題である。空洞現象に関する基礎研究は相當歴史が古く、今日では空洞現象發生の可能性を豫知し、截面形状、翼面積、推力分布などの調整によつてその發生を未然に防ぐ方法も學問的には提案されているが、一方實物の推進器においては空洞現象發生の限界が推進器翼の製作精度如何に大きく支配され、また實船においては船體伴流の影響のため流れの變動が著しく、空洞水槽内と實物とがその趣を異にし、當面の問題を解決するに到つていない。

本研究はこの推進器翼の空洞現象の實態を把握して、それによる潰蝕防止対策を確立せんとするもので、まず數種の模型推進器について空洞試験水槽内で試験を實施し、同時に實驗艇または小型船によつて空洞現象を観測し、これと内外の實船による資料とを併せて、空洞水槽試料と比較検討することによつて空洞發生の諸因子を確實に把握し、この諸因子に對して、あるいは截面形状、翼面積、推力分布等の推進器設計上の問題、あるいは材料成分、鑄造方式等の材料の問題、あるいは電氣防蝕等の腐蝕學的問題等各方面から研究してこの問題の解決を圖らんとするものである。本研究が成功すれば空洞現象による悪影響が除かれる他、推進器翼に對する無駄な工作をはぶくことも期待されその効果は大である。

5) 船舶用機関の性能強度および材料に関する研究

内 譯

a) ターピン船の後進發停性能の研究

b) ディーゼル機関の一體型クランク軸の強度に関する研究

c) 高温高蒸氣用材料の研究、特にクリープおよび蒸氣による腐蝕に関する研究

研究者 日本造船研究協會

a) ターピン船の後進發停性能の研究

船の後進發停時におけるターピン主機の操作が機關各部に如何なる影響を與えるものであるかは極めて興味ある問題である。減速齒車の歯の切損、齧裂等の事故は主として後進發停操作が一つの原因をなすものと考えられ、その研究が要望せられていたのであるが、これは複雑な因子を多數に含むための困難から實施されなかつたのである。戰後外人バイロットから邦船ターピン主機の後進發停のおそいことを指摘され、また外國船にあつてその發停操作が邦船のそれよりもかなり酷であるようであるが、このために特に事故をおこしたことではない點からわが國においてもこの問題解決の氣運が生じたものである。

本研究はこの問題に關して後進發停時の機關取扱い限度の制定を得んとするものであるが、齒車の切損、齧裂等に關しては昭和22年以來研究を續け一應基礎研究を終了し主機操作の詳細な記録採取を行ふとともに實船試験を一部實施した。今回は更に進んで推力計、回轉力率計を設け、機關操作中の蒸氣壓力、溫度、主軸回轉數とともに推力、主軸トルク等を詳細に記録し理論的研究結果と對比検討して一般船舶に適用しうる操作限度を見出さんとするものである。

本研究によつてターピン船の後進發停の過渡的機關操作中の各部應力を知りうるから將來の機關設計に對して極めて貴重な資料を提供しうるとともに機關取扱い限度をきめることによつて機關の放速かつ安全操作が可能となる。

b) ディーゼル機関の一體型クランク軸の強度に関する研究

クランク軸の切損事故が極めて多いことは統計的に明らかなことでその原因については材質、取扱等の點についても十分考慮しなければならないのは勿論であるが、設計上の強度についても未だ検討の餘地があることは萬人の認むる所である。しかるにクランク軸の形狀が複雑なためその強度を理論的に解くことは全く困難であつて、従つて寸法は主として經驗に基いて決定せられるのである。實際に検査機關が規定するクランク軸の最小寸法に對する計算式は若干の理論的根據をもつているが、安全率を極めて大きく採つてゐるから結局の所經驗式といふべきである。しかしながら各寸法の關係が適切に定められているかどうか、またかくして決定せられたクランクの應力分布がどうなつてゐるかについては若干の小型模型試験による結果が断片的に發表されてゐるだけであらんど解つてゐないのが實情である。

本研究はかかる實情にかんがみ特に大掛かりの實驗にならぬ範圍において實驗に供しうべき最大の6氣筒250馬力用のクランク軸に實際の大きさに等しい靜的荷重を加えて、クランク軸各部の應力分布、變形等を測定せんとするものであつて、特にその重點とする所は、i) クランク腕の寸法の變化が強度におよぼす影響、ii) 最弱點と考えられる腕とピンとの付根附近の應力集中率の分布、iii) 腕の開閉量と附加應力の關係、iv) 軸心の狂による附加應力、等である。幸い、最近各種の應力、歪測定裝置が考案されたので、適當なものを用うれば實物クランク軸の應力分布を相當正確に測定しうると思われる。

本研究の結果は、検査を行うものの立場からはクランクの寸法算定式の合理的改訂検査方法の改善、設計者の立場からは設計の合理化が容易に實現される許りでなく、使用者に對しても適切な保守方法の指針を與えることとなり各方面に寄與する所極めて大なるものがある。

c) 高温高壓蒸氣用材料の研究、特にクリープおよび蒸氣による腐蝕に關する研究

近時汽罐およびタービンに使用する蒸氣の壓力、溫度が從來より一層高くなりつつあるため、より高級な材料を使用する必要があるが、本邦において製作される材料のクリープに關する性質は未だ明らかにされていない。また一方最近の汽罐およびタービンの高温部の材質に現われる龜裂は單なる強度不足あるいは酸化腐蝕に基くものではなく、脱炭、グラフィティゼーションまたは脆化によるものが多く、蒸氣との反應による水素の影響が相當あるように思われるが、この機構および機械的性質、クリープにおよぼす影響を明らかにしたものはない。この問題の究明のためには長期間連續使用可能な電源が必要であり、高壓高温の蒸氣を長時間作用させることが必要である等の理由からその解決がおくれていたと考えられる。

本研究は上述の狀況に對應するために實驗を行わんとするものであるが、これに關してはかねてより種々實驗を實施しており基礎研究については相當の結果が得られているので、更に進んで高壓高温時の場合を解決せんとするものである。幸にして必要設備の一部が現存するのでこれを利用することによつて比較的早く結果が得られるであろう。

本研究の完成によつて船舶に使用する高壓高温蒸氣用構造材料の材質は著しく改善され、ひいては性能向上の面に大いに寄與するものと思われる。

6) 船舶用補機艤裝品および解裝の改善に關する研究 内 譯

- a) 大力量軸流循環ポンプ腐蝕防止に関する研究
- b) レーダーによる小物標探知を容易ならしむる方法並びに裝置に關する研究
- c) 操舵室、洞圖室等の構造様式並びに照明の改善に關する研究

研究者 日本造船研究協會

a) 大力量軸流循環水ポンプ腐蝕防止に關する研究

近時船舶の大型化に伴いタービン主機が次第に大出力となりこれに使用する循環水ポンプも大力量となりつつあるが、最近この大力量ポンプに腐蝕が多く關係方面的問題となつてゐる。この腐蝕の原因として考えられるのは i) 空洞現象、ii) 電位差の問題、iii) 材料の適否の三つであるが、この中の iii) 材料の問題については最近の調査では問題にならぬようであり、従つて空洞現象、電位差に原因があるのではないかと考えられるに至つた。しかるにこの二點を解決した研究は内外に見當らず、かつポンプ製造者でも系統的に實驗を行つた例がないのでその焦點をつかむことが出来なかつた。

本研究はこれを解決せんとするもので、その方法とする所は、空洞現象に關しては系統的に數個の模型扇車にて空洞試験水槽で空洞發生の状況を研究し、この結果を基として理論的に空洞發生の懸念なき實物扇車を製作し實船に裝備研究するものであり、電位差の問題に關しては現在腐蝕を起しつつあるものについて形狀材質等電位差發生の原因を調査し、その除去方法を講じその結果を調査研究するものである。

本研究成果を適用することにより、上述大力量ポンプの腐蝕を未然に防止することが出來、各船舶の當面する問題を解決し得、その効果は大なるものがあろう。

b) レーダーによる小物標の探知を容易ならしむる方法並びに裝置に關する研究

レーダーは永年の船員の夢を實現した電子工學的Look-outであつて、ローランとともに航海運用術に一大革命をもたらした近代的計器であるが、わが國においては大戰のためにその出發が立ち後れたことと、戰後長期間に亘り連合軍によつてその製造および研究が禁止されたために、製造技術、運用技術ともに著しく立ち後れている。使用禁止解除以來各船主は競つてレーダーを裝備し、現在までに外航船舶は殆んどその全部が裝備を完了したが、その間價格が比較的割高であること、輸入の困難なこと等の影響もあつて研究的に使用する餘裕は全くなく、運用面における資料は文字通り皆無である。勿論海外における實驗による資料はあるが、元來海洋における現象は極めて複雜であつて文献に示された通りの運用をしても良い結果が得られない場合が多く、わが國自身

の實驗によつて裏付けされたデータはこの有力な計器を活用するためにも是非とも必要である。

本研究は商船大學の練習船富士丸にレーダーが裝備されたのを機會として 同船を利用し從來わが國に缺けていたレーダーの使用に関する各種のデータを探り、小物標の探知を容易ならしむる方法並びに裝置を見出さんとするものである。上記の如く現状においてはデータ皆無であるから課題も數多いが、本年度において實施せんとする項目は次の通りである。

イ) 富士丸のレーダーおよび本研究のために試作する實驗裝置について送信機の出力、周波數、指示特性等を實測し、理論との比較研究を行い、海上におけるマイクロ波の傳播特性を調査する。

ロ) 簡單な形の金屬および木製反射體、小型船、木造船、航路標識、漁具漁網等について各種の條件下における反射波の受信感度を測定し、反射率等價有効面積、指標、傳播特性等を求め理論値との比較検討を行う。

ハ) 各種海上状態における海面反射強度を測定し、また航行中の富士丸で諸元を測定して、それらが航行中の船舶レーダーの探知距離等におよぼす影響を研究する。

ニ) 理論的に設計された各種レフレクターおよび小型ビーコンについて各種の状態における等價有効面積、指標特性等を測定し、理論値との比較を行なながら各用途に最適な形狀、機構、塗料および裝備方法等につき検討する。

ホ) 操舵室、海圖室等の構造様式ならびに 照明改善に関する研究

夜間における航海士の視力は船舶の運航安全のために最も重要な要素である。レーダーのような電子工學的航海計器の發達は航海の安全に資する處極めて大であるが、これとても航海士の視機能が最も重要な役割を果すものである。しかるに操舵室、海圖室の構造、照明あるいは諸計器の現状を見るに、航海士の暗順應を破壊すること屢々で、視力低下は勿論これに伴う航海士の疲労の増大は避け難く、海難事故への誘因となつてゐることが多い。

本研究は航海士の暗視を守るようにその居室、通路、操舵室、海圖室および諸計器の照明方法と共に伴う構造上の改善策を確立し、更に積極的に薬物的視力の向上策についても研究を行わんとするものである。申請者は過去において、各色光の暗順應におよぼす影響、時間差、睡眠状態、年齢、熟練度等と暗順應との関係、照度別時間別光暈時後の暗順應の経過、昼間ににおける暗順應が夜間視力におよぼす影響、夜間視力を向上させる薬物等に

ついで基礎的研究を積んでおり、本申請の研究はこれらの基礎研究に基いて航海士の居室、通路、操舵室、海圖室の照明および諸計器の照明の改善とこれに伴う構造様式上の改善策を實驗的並びに實船について研究せんとするものである。

7) 船體構造におけるディープ、フィレット

熔接法の實用化に関する研究

研究者 日本熔接協會

ディープ、フィレット熔接法は大電流、高速度にて熔接を行い、とけ込みの深いことを利用して隅肉接手の熔着量を減じ、作業能率を向上させると同時に歪變形を減少させることを目的としたものである。この熔接法は普通の手熔接に比較して數倍の高能率をあげることが可能であり、また最近問題になつてゐる外板のいわゆる“やせ馬”現象の防止に絶大なる効果を期待し得るので、速かな實用化が望まれる譯であるが、一方大電流、高速度を使用する關係上湿度の高いわが國において國產の鋼材にこれを適用する場合は龜裂の發生その他の點で吟味の必要があり、かつまた熔接施工法についても検討を要するので、AB、NKとも未だその使用を認めない方針を探つている。

本研究はこの高能率の熔接法について次のような實用化研究を行つて速かな活用を圖ろうとするものである。

イ) 諸外國において實用に供されている各種の熔接棒について、國產鋼材を對象として、主として龜裂性、作業性の面から検討する。

ロ) 國產のディープ、フィレット熔接棒を試作研究する。

ハ) 熔接電流、熔接速度、試験片の拘束度、隅肉のギャップ等の諸因子が收縮龜裂の發生におよぼす影響を検討し、併せて熔接時のとけ込み、收縮、變形および殘留應力について検討する。

ニ) ディープ、フィレット熔接々手の强度特に疲労强度について實驗を行い、普通の手熔接の結果と比較検討して、本熔接に適した接手の設計様式を定める。

8) 貨物船の多數船艙の湿度自動制御に適した 湿度および温度の集中記録裝置の研究

研究者 東京計器製造所

濕氣による積荷の被害は年々多額に上り、これが防止策として從來考えられて來た船内通風のみでは到底この被害を完全に防止することが出来ず、近代的な貨物船においては船内を循環する空氣中の水分含有率を低下せしめる方法が採られている。この裝置の最も代表的なものは米國の Cargocaire Engineering Corp. によって商品化された商品名 Cargocaire と呼ばれるもので、わが

國においても既に一部の貨物船に導入されているが、本研究はこれと表裏一體をなすもので、端的にいえば「貨物船の多數の船艤内空氣の濃度および温度を一個所例えれば船橋で居ながらにして知り得るような集中遠隔指示装置」を試作研究せんとするものである。このような装置は勿論海外において例のないことでなく、例えば米國 Foxboro 社の検知装置はわが國においても一部採用されているが、比較的高價であつて船價遞減の要請の高いわが國においては普及困難な感があり、國產化の意義は充分あるものと思われる。

申請者はこの種の装置を陸用としては製品化の一步前にあるが、船舶用のものはなるべく簡易かつ安定にするため別個の計畫をたてている。温度の測定には昨年度當省より試験研究補助金の交付を得て研究した消火装置用検知器としての Thermister が既に安定な性能を有するのでこれを利用することが出来、湿度の検知には陸用のものは Electronic type の Balance dew point meter を使用しているが、船舶用としては毛髮またはリチウムクロライドを使用して抵抗の變化を利用して測定する豫定である。すなわち Thermister と毛髮（またはリチウムクロライド）を入れた Box を船艤の中におき、Central Station に抵抗盤をおいて、リレーにより一定時間毎に各船艤毎の湿度および温度を記録紙の上に記録させる計畫である。勿論研究途上において検知器にも記録方式にも種々新考案が生れるものと豫想される。なお申請者はこの種の検知装置と組合せた湿度調整装置についても研究を進めており、これらが完成して完全な防濕装置の國產化の達成されることが望まれる次第である。

9) A. C. C. 用重油燃焼装置に関する研究 研究者 東京計器製造所

蒸氣原動機の性能向上のためその使用蒸氣が次第に高壓高温になりつつあるが、この場合機関負荷の變動時においてこれに直ちに即應する如く汽罐各部を調節するには手動式によらず、自動制御方式すなわち A. C. C. を採用しなければならぬことであつて、これに関する研究も次第に進歩發展しつつある現状である。

しかるにこれに使用するバーナーは從來のままのものを使用しているがこれは重油量の調節範圍が狭いため、力量を増減する場合にはバーナーの數と重油壓力を調節しなければならず A. C. C. 用としては不適當であつて、使用範圍の廣い A. C. C. に適したバーナーが望まれていたのである。

この問題に關してはかつて舊海軍において實驗が行われ A. C. C. に適する性能を有するものが造りうること

は確認されたのであるが、實用に供しうるものとはいせず、終戦によつてそのままになつてゐるのである。本申請の研究はこの舊海軍の實驗値を再確認するは勿論、更に進んで風壓 1,000 無（水柱）程度の一次空氣を有効に使用することにより、重油壓力を 16 kg/cm^2 から 0.1 kg/cm^2 まで變更するも燃燒が良好であるように計畫した燃燒装置について實驗研究を行わんとするものである。

本研究が完成し實用に供しうるもののが出來れば大力量の燃燒装置の製作も容易となり、舶用は勿論一般にも廣く採用しうる。特に A. C. C. にとつては不可缺のものであつて國產バーナーが必ずしも良好でない現状においては期待されるものである。

10) 舶用正逆轉流體接手の研究 研究者 石川島重工株式會社

ガスターピンが新しい原動機として斯界の關心をよび世界各国において盛んに研究され次第に實用化の域に達しつつある、舶用として考慮する場合には推進軸系になんらかの裝置による逆轉裝置が必要となる。それはガスターピン自體には蒸氣ターピンの如く後進段落を設けることは極めて困難で實現出來ないからである。而してこのための逆轉裝置としては電氣推進方式あるいは可變ピッチ推進器方式等があるが、いずれも經費高あるいは信賴性等の點において一考を要するのである。

本研究は以上の點を考慮して正逆轉用流體接手によつてこれを解決せんとするものであるが、これは一般のいわゆるトルク・コンバーターの一步前進したもので、正轉用にはいわゆるフルカン式流體接手、逆轉用にはかねてより研究を行つて來た逆轉流體接手を組合せたものであつて正逆轉操作は作動流體の交互切換により迅速に作動させるものである。

本申請者は昭和 26 年 4 月以來東京大學生産技術研究所と協力してこの逆轉用流體接手の基礎研究を行い、續いて 100 馬力用のものを試作實驗の結果豫期の性能をあげることが出來たので更に進んで 500 馬力用のものを試作せんとしている。而してその性能の確認は勿論、信賴性、耐久性、操縦性、製造の難易、流體の種類による適否の研究等を完成せしめんとするものである。

本研究が完成し企業化の曉にはガスターピンを舶用直接推進機關として容易に艦装することが出來、また舶用蒸氣ターピンにおいては後進段落を廢止出来、ターピンの効率を向上させ、コストの低減を計ることが出来る。

11) 舶用ガスターピン用高級耐熱鋼製一體型および焰接型車盤の製造並びに汽用比較試験研究 研究者 日本特殊鋼株式會社

ガスターピンが新しい熱機關として斯界の注目をひき

世界各國は勿論わが國においても各所において研究されているが、これに使用するローターは高級耐熱鋼であるためその製造が極めて困難であつて試験片ないし比較的小型のものが良く出来ても大径のものはうまく行かず、信頼性のあるものが出来ない現状であつてこれがガスターピン發達の一隘路となつているのである。

これが解決策の一つと考えられる方法としてローターのリム部と中心部との材質を變えることである。すなわち高級耐熱鋼で不純物の多くなりがちな鋼塊の芯部を除去して Ring Forge し、中心部は普通の Ni-Cr-Mo 鋼にて製作し、この二つを熔接して一箇のローターとするものである。この方法は米國の Jet 機関には使用されているがわが國では未だその例を見ないのである。

もしこの方法が成功すれば、大径のローターにて全部を高級耐熱鋼にする必要もなく、また鍛造も容易となり、その利益は計り知れざるものがある。

本研究の實施方法としては Ring 部を Timken 16-25-6、中心部は Ni-Cr-Mo 鋼なる熔接ローターと、上記 Timken 16-25-6 の一體型ローターとの比較研究を行うことによつてその實用性を確認せんとするものである。勿論このためには熔接試験片等による基礎研究が必要であり本申請者において實驗中のものである。

本研究の成功によつて上述の利益があるのみならず、大馬力高性能のガスターピンの實現が可能となり、また船舶としての安定性が増大せられるので、この研究は各方面より大いに期待されている。

12) 硅酸カルシウムを主材とする船舶用耐火隔壁材の研究

研究者 日本アスベスト株式會社

近時船舶不燃化の要求が高まり、特に新國際海上人命安全條約によつて防火構造に嚴重な規定が適用されるによんで、從來の木工鐵裝は根本的な検討を加えなければならない趨勢にある。歐米においては既に船舶に對する木村の使用は著しく減退し、これに代つて軽合金、プラスチックあるいはマリナイトと呼ばれる特殊な耐火隔壁材の進出を見ているが、本研究はこのマリナイトに類する斷熱性能の高い隔壁材の生産に關する應用研究である。マリナイトは米國ジョンソンマンヴィル社の製造にかかり、硅酸カルシウムを主成分とし、これに若干のアスベストを含有するものであるが、本研究の目的としている製品もこれと大同小異のものである。その製造方法には水量を多量に使用する湿式と、水分を比較的小量使用する乾式とがあるが、申請者は後者によつてその目的を達せんと計畫している。從來の基礎研究によつて製造

した試製品について船舶用防火構造規定に定める標準火災試験を行つた結果では岩綿板より遙に良い断熱性能を示したが、未だ A 区割用隔壁材として合格する域には達しておらず、また試製品は 40cm 角程度のものであるから、これを商品化した際に均一な性質が得られるか否かも今後の研究課題である。更に問題は比重と強度であつて、從來の研究によると秋田珪藻土を使用した場合比重 0.7 以上になると強度が急に上昇するが、マリナイト並の曲げ強度 72kg/cm^2 を得るには比重 0.915 でマリナイトの 0.58 とは比較にならない。その後白山珪藻土を使用し、添加水量 100 ないし 150% として研究を進めており漸次改善されつつある。從つて本申請による研究は、これらの基礎研究に基づいて更に原料配合割合の強度における影響、添加水量および蒸発熱の密度、強度における影響、蒸発熱および蒸発時間の強度における影響を研究し、断熱性能高く强度大にしてかつ軽量な隔壁材を生み出さんとするものである。船舶不燃化は國際條約の要求であるばかりでなく船舶の本質的な要求であるが、本研究はその方面に大なる貢献をなすものと期待される。

13) 低壓低温用蒸化器の研究

研究者 笹倉機械製作所

最近の舶用蒸氣原動機が高壓高温の蒸氣を使用することは世界的趨勢であるが、この場合機関の主要部を構成する各部に高度の良質な材料を選択使用することは勿論であるが、これと同時に汽罐に送る給水の性質すなわち純度如何は運轉の安全度と汽罐の壽命に莫大な影響を與えるもので、萬一にも給水中に鹽分その他不純物が微量でも含有する場合は蒸發管内面に湯垢を結成せしめる結果蒸發を妨げあるいはブライミング等により遂には汽罐およびタービンに對し危険誘發することとなり、逆言すれば高壓蒸氣の使用は給水純度の如何によつて制限されるといつても過言ではない。

これを解決するためには海水から純度高く満足すべき給水を造りうる造水装置が必要となるが、從來廣く行われている加熱用に生蒸氣を使用する方法では上述の缺點が生ずるので、タービンからの低壓低温廢氣を利用すれば、鹽分その他不純物の含有量百萬分の四以下の高い純度を保つことが出来るのである。この低壓低温蒸化器は歐米等においては既に實船に使用されているがわが國では未だこの経験なく、輸出船等にて船主から要求されても海外から輸入せざるを得ない現状なのである。

本研究はこの問題を解決せんとするものであつて、このためには加熱蒸氣温度と蒸化器内に發生する二次蒸氣

との温度差の問題、各構成部の形状材質、プライミング防止装置、水準位置、給水加減器による自動調整装置等各種の解決を要する研究があるが、本申請者は蒸化器の唯一の専門メーカーとしてこれらを解決するであろう。

本研究が完成すれば生蒸気を使用せざることによつて生ずる船舶運航費の軽減はもとより、輸入防止に大いに寄与するとともに高温高圧化に對して貢献する所大なるものがあるであろう。

14) 造船技術へのアイソトープの應用

研究者 神戸工業株式會社

熔接部の缺陷に対する非破壊検査法には X 線、γ線による寫真検査法、磁氣探傷法、超音波探傷法等が實用されているが、いずれも操作に相當の時間を要し抜取り検査しか出來ない。もし精度は多少犠牲にしても全數検査を可能ならしめるような検査法が見出されるならば、上記の諸検査法と併用することによつて熔接の信頼性は格段の向上を見るであろうと思われる。

本研究は正にこの熔接部の全數検査の目的にからるもので、アイソトープから放射される γ 線を利用し、GM 計數管を用いて各瞬間の放射線到達量とその變化の状況を連續的に直讀出来る裝置を試作し、更にこれを實用化するための各種の研究を行わうとするものである。裝置

の試作および實用化研究の内容は概ね次のようなものである。

イ) 装置の試作

申請者は既に GM 計數管を應用した上記のような裝置を製作し Ratemeter なる商品名で市場に出しているが、この Ratemeter の缺點は物體の形狀の變化が現われることで、例えば厚さの變化があつた場合にこれが直ちに放射線の到達率に影響して来る。本研究はこの缺點を除くために Ratemeter 2 個をもつて 1 組とし、一方は標準となる放射線を受けて基準とし、他方は被測定放射線を受けて基準との比率を計測出来るようにし、被検査物體に對する測定位置および物體の形狀による影響を避けようとするものである。

ロ) 實用化研究

本裝置の實用化を促進するために、γ 線の透過、散乱を検討して散乱線の影響を除去する方法を解決し、缺陷の最小許容量と検査面積および検査速度から最適條件を求め、實際の熔接部について實用試験を行い、治工具を設計して試験法を確立し、熔接部の缺陷發見に對して肉厚の不整を補償する等價吸收係数の液體または塑性體を考案する。なお放射線源は極めて危険なものであるので現場的な保持方法についても充分な研究をする豫定である。

監修

理博 和達 清夫
理博 畠山 久尚
理博 福井 英一郎

氣象辭典

日本圖書館協會選定圖書

A5 版 450 頁 クロース装函入 定價 1,200 圓 〒 50 圓

項目數 2100

執筆者 各界權威 30 氏

附錄內容 摄氏華氏換算、飽和水蒸氣壓・檢溫表・度量衡・溫度氣壓換算モノグラフ・略字表・氣象略年表・日本の氣候・日本の氣溫・日本の降水量・世界の降水量・世界の氣壓、氣溫、氣團・日本氣候表・世界氣候表・ケッペン氣候區・世界表面溫度・鹽分分布・海流・世界と日本・世界植物分布・世界土壤・日本天氣圖・天氣記號・天氣圖解析記號・天氣豫報旗、標識・颱風進路・日本災害表・氣象關係雜誌・日本氣象官署・日本氣象學會、協會

天然社

NK 規則による船内の回路保護装置について

刀禰館正己

日本海事協会

船内に装備されておる電気機器並びにケーブルを過熱、短絡および接地等の非常事故より、保護し併せて電気に起因する火災の発生を未然に防止するため種々の回路保護装置が使用せられておるが、これらの保護装置は、それぞれ特性を異にしておるので、その適用を誤らぬようにすることが大切である。陸上送電においては、一般に電源と電力消費機器との間が非常に離れており、かつ電源の保護装置としては油入、磁気吹消、エヤプラス等の高級のものが使用せられ、ここに述べる保護装置の類は、局所の變壓器保護や屋内引込線の保護に使用せられておるに過ぎないのである。所が船では、發電装置と電力消費機器との間が非常に接近しており、これらの保護装置の多くは主配電盤上で發電機母線に直結されておる關係上、その重要さにおいて比較にならないものがある。それゆえNKでは、これらの保護装置に對して特別の規定を設け厳格な認定試験を實施し、これに合格したものでないと船内で使用することを認めないことをしておる。以下NKで規定しておる保護装置の特性とその適用方法について説明を加えることとする。

1 回路保護装置の種類

船内の各種回路に使用されておる保護装置は、一般には、ヒューズ、埋込遮断器および氣中遮断器よりなりその種類と用途は次の通りである。

(備考) 埋込遮断器も氣中遮断器の一種であるが、構造並びに特性において著しい相違があるから外見上から名稱を區別した。

1) ヒューズの種類は、大別して筒形と栓形とあり主として支回路の過電流並びに短絡保護の役目をしておる。これを使用方法によつて區別すると1回しか使用のできない非再用形とエレメントを取換えることにより、何回も使用することのできる再用形がある。

2) 埋込遮断器は、一般に絶縁混和物製の箱に納められ、その引外装置には熱動式のものと電磁式のものがある。いずれも自由引外形で固定調整式の過電流並びに瞬時引外を備えておる。用途は主として支回路の過電流並びに短絡保護を目的とし、その特性はほぼヒューズの特性と似ておるがヒューズよりも性能に對する信頼性が大で、かつヒューズのように遮断毎にその全部または一部を取換える必要がなく

幾回でも使用できる利點がある。但し熱動式引外をもつものは、周囲温度によつ著しい影響をうけるから船のように常温より高い場所で使用するものに對しては、製作の際豫め温度差に相當する修正を施して置かなければならぬ。

3) 氣中遮断器は、すべて自由引外形で調整のできる限時並びに瞬時引外装置を備えておる。用途は發電機回路、給電回路等電流容量の大きい回路の過電流並びに短絡保護を目的とし必要に應じて逆流引外装置をつけることもある。

2 回路保護装置の定格

保護装置は、これを使用する回路の電圧、負荷の種類およびその接続點における推定短絡電流に應じそれぞれ適當な定格をもつたものでなければならない。NK規定による保護装置の各種定格は次の各號に示す通りである。

1) 保護装置の電圧定格は次表による

ヒューズ	直流または交流	250V, 500V
埋込遮断器	〃 〃 〃	125V, 250V, 500V
氣中遮断器	〃 〃 〃	250V, 500V

2) 保護装置の電流定格は次表による。

ヒューズの電流定格 (A)				
筒または栓	30	60	100	200
エレメント	1,3,5,10, 20, 30	40,50,60	75, 100	125,150, 175,200,

埋込遮断器の電流定格

外ワク	(30)50, (60)100, (200)225, 400, 600
遮断器	10, 15, 20, 30, 40, 50, 60, 75, 100, 125, 150, 175, 200, 225, 250, 300, 350, 400, 450, 500, 600

(備考) 括弧内のものは特形を示す。

氣中遮断器の電流定格 (A)

外ワク	100, 200, 400, 600, 800, 1000, 1500, 2000, 3000, 4000, 5000
遮断器	60, 75, 100, 150, 200, 300, 400, 500, 600, 700, 1000, 1500, 2000, 3000, 4000, 5000

3) 保護装置の遮断電流定格は、5種に分ち次表による。

種別	遮断電流定格(A)		
	ヒューズ	埋込遮断器	氣中遮断器
1種	2,500	2,500	2,500
2種	5,000	5,000	5,000
3種	10,000	10,000	10,000
4種			20,000
5種			40,000

(備考) 遮断電流定格とは、遮断器が安全に遮断することのできる回路の最大實効電流値である。

3 保護装置の溶断または引火特性

1) ヒューズの溶断特性

NK規則によるヒューズは、そのエレメントの電流定格の110%を連續通電しても溶断してはならないが135%および200%を通電した場合には下表に示す時間内に溶断し更に大電流が流れる場合は瞬時に溶断しなければならないことになつておる。

ヒューズエレメントの電流定格(A)	最大溶断時間(分)	
	135%	200%
0 ~ 30	60	2
31 ~ 60	60	4
61 ~ 120	120	6
101 ~ 200	120	8

2) 埋込遮断器の引外特性

NK規則による埋込遮断器は、その引外装置の電流定格の100%を連續通電しても、引外装置が作動してはならないが、125%および200%を通電した場合には下表に示す時間内に引外し更に大電流が流れた場合には瞬時に引外さなければならないことになつておる。この表に示すように埋込遮断器の引外特性

引外装置の電流定格(A)	最大引外時間(分)	
	125%	200%
0 ~ 40	60	2
41 ~ 50	60	4
51 ~ 100	60	6
101 ~ 225	120	8
226 ~ 400	120	10
401 ~ 600	120	12

は、ヒューズの溶断特性と非常に近似しており、従つてその用途もほぼ同様である。

3) 気中遮断器の引外特性

NK規則による氣中遮断器は、一般に引外装置の電流定格の80%から160%まで引外値を調整することができ、かつ限時の範囲は、發電機用にありては最高20秒まで、電動機用にありては最高15秒までを標準とし用途の重要さに應じてそれぞれ適當な値が指定されることになつておる。

なお上記限時過電流引外のほかに電源容量が100kWを超える場合で發電機母線に直結されるものに對しては、瞬時引外を必要とし、また並列運轉を行な直流發電機に使用するものには逆流引外装置を設ける必要がある。

4) 埋込および氣中遮断器の特性上の相違點

埋込遮断器と氣中遮断器とは、ともに自動遮断器の一種ではあるが、その引外特性には著しい相違があり從つて適用方法も自ら相違することを知らなければならぬ。すなわち氣中遮断器の引外装置は一般に可調整式であつて調整された電流値に達したとき初めて引外装置が働き、かつその動作時間も用途に應じて豫め定められておる。しかるに埋込遮断器は

(2) 項に示すように125%および200%に對して規定された時間内に引外す必要はあるが引外電流値も動作時間も個々別々である。すなわち、その特性はヒューズのそれと似通つており相違しておる點は、埋込遮断器が連續通電電流を100%、引外電流を125%に規定しておるのに對してヒューズは連續通電電流を110%、引外電流を135%とし、それぞれ10%の相違があることでこの相違は、ヒューズの場合には均一な製品を得ることが困難で従つて使用上不安定なのを免れないためである。

4 回路導體の保護

NK規則では接地されていないすべての回路導體には、過電流保護装置を設けなければならないことになつておる。これは過電流によつてケーブルが過熱し、その結果絶縁を損い接地事故または火災等の原因となることを防ぐためである。また接地された回路導體に過電流保護装置を設けない理由は、その回路を開くことによつて生ずる過電圧が人體に危険を及ぼさないためで接地された導體の保護は接地されない導體に設けられた保護装置が受けもつことになつておる。各種回路に設けるべき保護器數は次表に示す通りである。

回路の方式	保護器数と取付ける極
交流または直流2線式	2個(各極に1個宛)
直流單線接地式	1個(非接地極に)
三相交流より出た2相回路	2個(各極に1個宛)
直流3線式	3個(各極に1個宛)
"(中性線接地)	2個(非接地極に1個宛)
三相交流三相回路	3個(各極に1個宛)

5 電動機以外の回路保護装置

電燈、電熱器等電動機以外の回路の保護に使用するヒューズまたは埋込遮断器の電流定格は、回路導體の電流定格の以下にとるのを標準とし、もし回路導體の電流定格に對してヒューズまたは埋込遮断器の電流定格が過少となる場合に限り一段上の定格のものを使用して差しつかえない。但し如何なる場合にも導體電流定格の150%を超えてはならない。また氣中遮断器を使用する場合には、回路導體の電流定格の100%以上の電流定格のものを使用しその過電流引外装置は、回路導體の電流定格の125%以下に調整して置く必要がある。

6 電動機の運轉時保護装置

電動機側に取付ける保護装置は、運轉時における電動機および制御装置の過負荷保護並びに電動機の過負荷に伴う支回路導體の過熱を保護するものであつて電動機の使用状況に應じて、次のように區別される。

1) 連續使用電動機の場合

連續使用電動機の運轉時過電流保護装置には、電動機の定格電流の125%以内の電流定格をもつたヒューズまたは埋込遮断器及び125%以内の引外調整をもつた氣中遮断器が使用される。なおそのほかに過負荷繼電器で作動する電磁接觸器や無電壓釋放装置を利用したものもあるが、これらは制御装置の一部に含まれるものでここには述べないこととする。もしヒューズまたは埋込遮断器の電流定格または氣中遮断器の引外調整値が電動機の全負荷電流の125%と著しく差違する場合には、1段上の電流定格または引外調整値のものを使用して差しつかえない。但し如何なる場合にも電動機全負荷電流の140%を超えてはならない。なお保護装置の電流定格または調整値を上記の値にとつたため電動機の安全起動ができる場合には、起動時これらの保護装置を一時開放するかまたは分路をとり、起動時における保護は支回路保護装置によることにして差しつかえない。

2) 斷續使用電動機の場合

短時間的、斷續的、周期的の負荷または變動の激しい負荷に使用する電動機では、頻繁に過負荷状態が生ずることを免れないから前項に述べた電動機の運轉時保護装置を使用することは、事實上困難である。またこの種の負荷に使用する電動機では、過負荷が長時間に亘つて繼續することはないと考えられるから導體の大きさを電動機の使用率に合せて置けば運轉時の保護装置は備えなくても差しつかえない。但し機械の故障等により電動機の停動を生じ大電流が流れることもあるのでこれに對する保護装置を必要とするが、この役目は、次に述べる支回路保護装置が受けもつてくれるから電動機側では特に考慮するに及ばない。

7 電動機支回路保護装置

電動機支回路保護装置とは、支回路の電流側に置く過電流保護装置のことであつて回路導體、制御装置および電動機を短絡および接地等の事故より保護するほか、電動機の停動に對しても保護する必要がある。所が電動機支回路の保護装置は電動機の起動電流にも耐える必要があるから起動電流の著しく大きい電動機に對しては、その過負荷を保護することはできない。このような電動機とその回路導體の過負荷保護には、第6項に示す電動機運轉時保護装置に

電動機の種類 (起動装置の形式)	全負荷電流の百分率%		
	ヒューズまたは 埋込遮断器の電 流定格	氣中遮断器 の調整限度	
限時	瞬時		
單相すべての形式	300	250	
籠形および同期 (全電壓抵抗または (レアクター起動)	300	250	
籠形および同期 (單巻變壓) (器起動) 30 A 超過	250 200	200 200	
高レアクタ ンス籠 形 30 A 超過	250 200	250 200	
卷 線 形	150	150	
直 流 50H P 以下 50H P 超過	150 150	150 150	250 175

(備考) 氣中遮断器の瞬時調整値を直流電動機に限つたのは起動電流の關係で交流電動機に對しては規定できないためである。

よらなければならぬ。上述のように支回路保護装置は電動機の起動電流に耐えなければならないから電動機の種類によつて保護装置の電流定格または引外調整値を異にしNK規則では、上表によるのを標準としておる。もし本表の數値が標準の電流定格または引外調整値と一致しない場合には1段上の標準値のものを使用して差しつかえない。但し如何なる場合にも電動機の全負荷電流の400%を超えてはならない。

また氣中遮断器を電動機支回路保護として使用する場合には、電動機の全負荷電流の115%以上の連続電流定格をもつものでなければならぬ。このために氣中遮断器の引外調整可能の範囲を80ないし160%に規定してある。

8 回路の短絡保護

回路で短絡が起つた場合に生ずる電流の大きさは短絡を生じた位置によつて異なり電源よりその點までの回路の抵抗およびアクタンスの大きさに逆比例する。すなわち、発電機用遮断器のうける短絡電流がもつとも大きく主配電盤上で発電機母線に直結される給電用遮断器がこれにつき負荷に接近するものほどその値が小さくなる。従つて短絡保護に使用するヒューズまたは自動遮断器は、その接続点における推定短絡電流以上の遮断器電流定格をもつものでなければならないことは明である。しかし實際に當つて種々の回路の接続点における推定短絡電流を一々算出することは困難なのでNK規則では、主配電盤上にとりつける発電機用自動遮断器および給電回路自動遮断器またはヒューズの遮断電流定格を決定する方法として電源容量の大きさと保護装置の遮断電流定格の種別との關係を示す標準の適用表を示し主配電盤、分電盤等に使用するものは、その取付場所と主配電盤との距離を考慮し主配電盤に使用するものより1段またはそれ以下の種別のものを使用して差しつかえないことを規定しておる。NKの適用標準は次の通りである。

1) 発電機回路用自動遮断器

発電機回路に使用する自動遮断器は発電機母線において生じた短絡に對して発電機を保護するだけの遮断器電流定格をもつことが必要でNK規則では直流発電機用には全負荷電流の10倍以上のものをまた三相交流発動機用には不平衡短絡(二相短絡)の場合をも考慮して全負荷電流の13倍以上のものを要求してある。この條件のもとで保護装置の遮断電流定格による種別と、発電機の容量との關係を示せば次表のようになる。

保護装置の遮断電流定格による種別	發電機の容量			
	直 流 (kW)	交 流 (kVA)	230 V	450 V
	115 V	230 V	230 V	450 V
1 種	25	50	75	150
2 種	50	100	150	300
3 種	100	200	300	600
4 種	200	400	600	1,200
5 種	400	800	1,200	2,400

2) 給電回路用保護装置

給電回路に使用するヒューズまたは自動遮断器は、その負荷側の端子の短絡によつて生ずる最大實効電流を完全に遮断できることが必要で、またこの場合における電源の容量は、同一母線で同時に使用される發電機の總容量でなければならない。NK規則ではこれらの保護装置に必要とする遮断器電流定格を直流では同時に使用される發電機の定格電流の和の2.3倍以上とし、交流では不平衡短絡の場合を考慮して2.75倍以上のものを要求しておる。この條件のもとで保護装置の遮断電流定格による種別と同一母線で同時に使用される發電機の總容量との關係を示せば次表のようになる。

保護装置の遮断電流定格による種別	同一母線で同時に使用される發電機の總容量				
	同 一 母 線 で 同 時 に 使 用 さ れ る 發 電 機 の 總 容 量	直 流 (kW)	交 流 (kVA)	230 V	450 V
		115 V	230 V	230 V	450 V
1 種	125	250	350	700	
2 種	250	500	700	1,400	
3 種	500	1,000	1,400	2,800	

9 結論

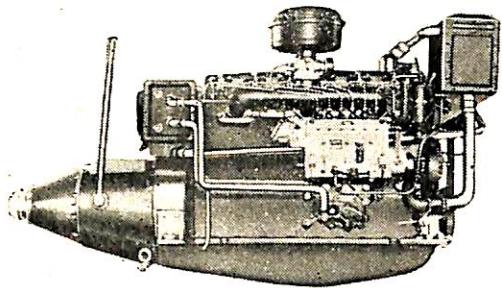
回路保護装置の特性とその適用については、國情により業種によりそれぞれ異つた規定を設けており、あらゆる場合に適合せしめたものをうることは不可能である。

NKではABLR船級規則、AIEE 45規格NEC規格、BS規格等を參照し船内の配線並びに負荷の性質に對してもつとも適當したと信じる特性をもつ保護装置の規定とその適用規定を設けたが、その内容が、雜しておるので使用者の便を計りここにその解説を行つた次第である。

世界的技術水準に於る
最優秀純国産小型高速

いすゞ船用ディーゼル機関

いすゞディーゼルは自動車用、工業用、発電用、鉄道用、船用等万般の用途に已に1万数千台 100数万台馬力を供給され、その実用的で経済的なことは本邦内は勿論、亞細亞諸地域、遠く南米諸国にまで知悉されています。船用もまたいすゞのマークを附していすゞクオーティイを保持し、国内外に多数供給されております。



(5対1減速式)
漁船用 420回転

40馬力 60馬力 80馬力
(2対1減速式)

監視艇用 1,150回転

50馬力 75馬力 100馬力
(直結式)

遊覧艇用 2,400回転

55馬力 83馬力 110馬力
減速比率1.26, 1.58, 2.00, 2.53, 3.15,
4.00, 5.00 対1の7種があります。

原機
製造 いすゞ自動車株式會社

船用 改裝 東京ポート株式會社

東京・銀座・3の2 電話京橋(56) 5400番



創立1853

船舶新造修理

舶用蒸気タービン

舶用ガスタービン

ターボーチャージヤー

舶用ボイラー

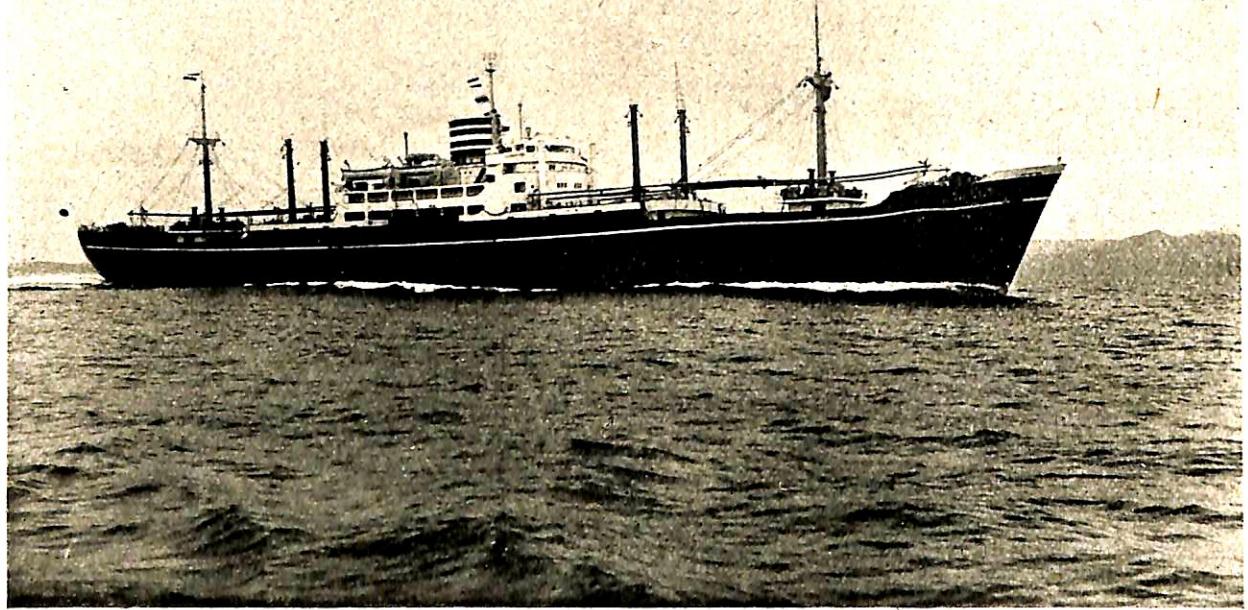
各種舶用補機

造船用起重機

一般産業用機械

石川島重工業株式會社

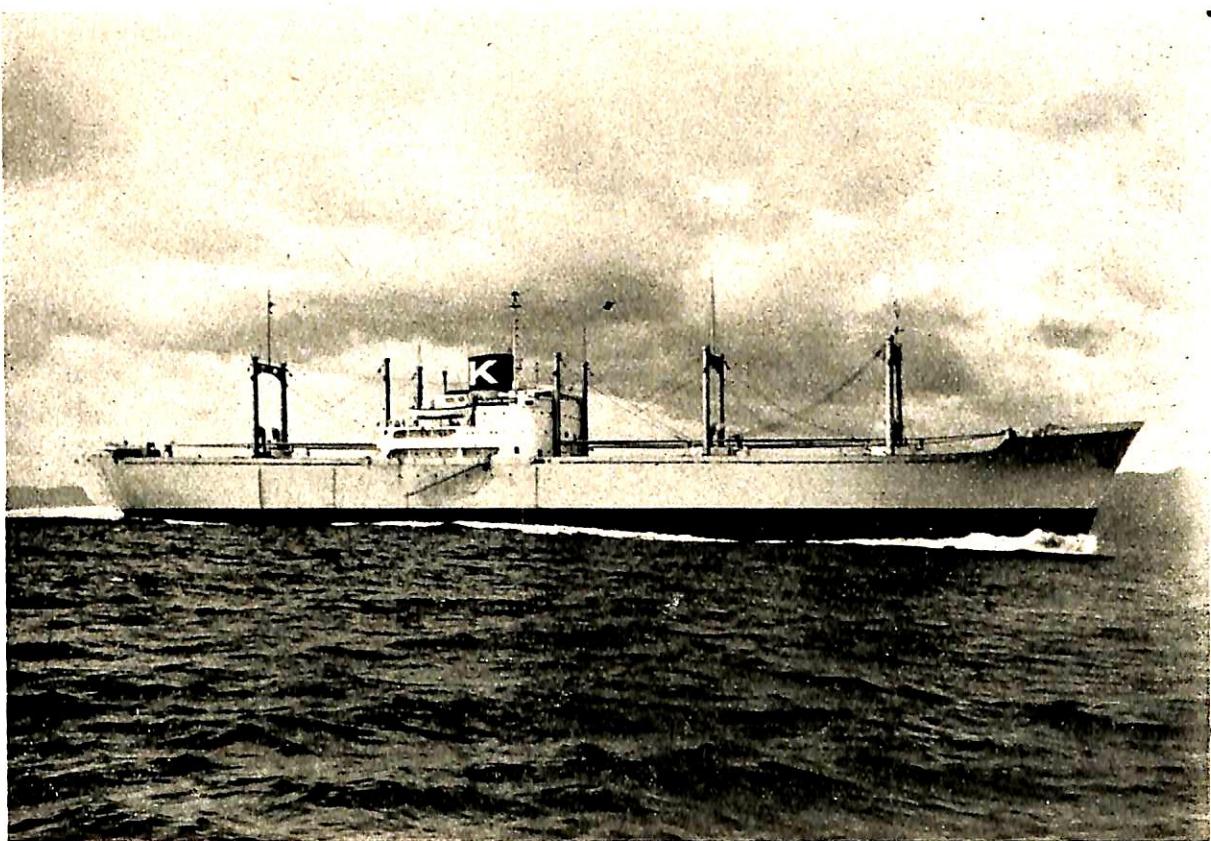
東京、大阪、福岡、札幌、横浜、神戸、広島、八幡..



安 茗 丸

船 主 日本郵船株式会社
造 船 所 三菱造船・長崎造船所

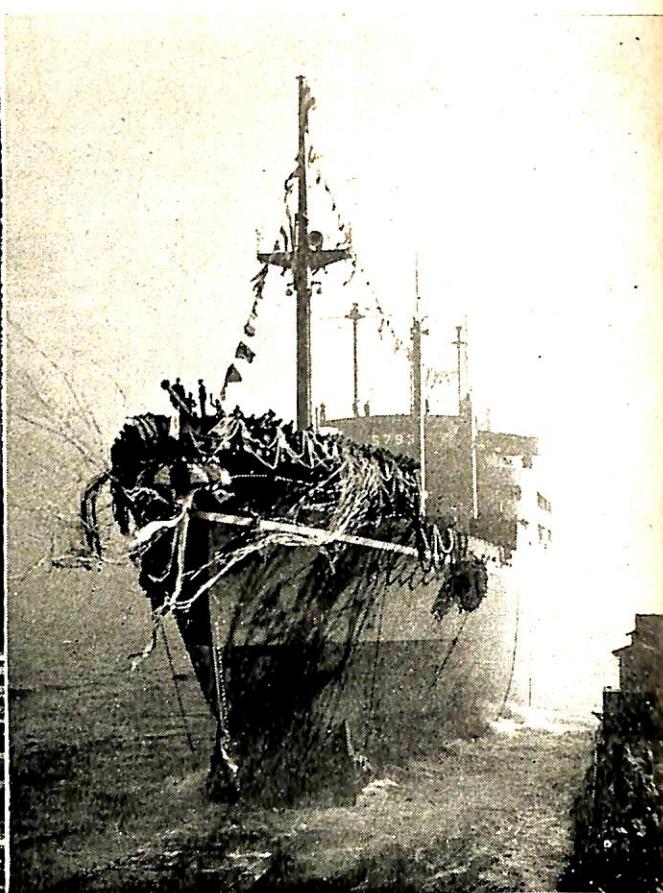
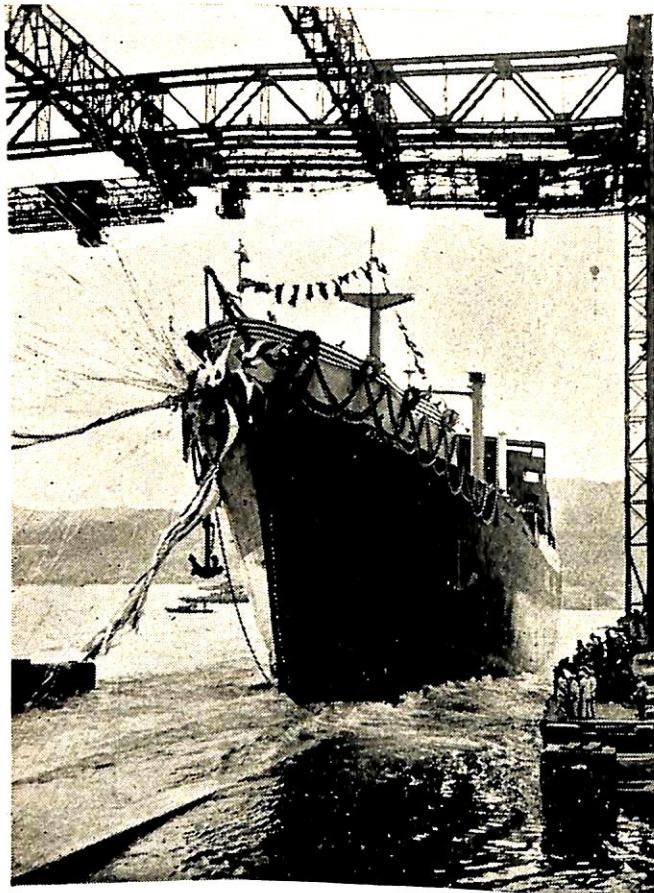
長	(垂)	140.00m
幅	(型)	19.00m
深	(型)	10.50m
總	噸 数	7,732.60噸
載 貨 重 量		10,040.34噸
速	力 (試運転最大)	19.674節
主	機	単動=衝程無空氣噴油 ディーゼル機関×2
出	力	8,600 B.H.P
船	級	NK, LR
起	工	28—4—8
進	水	28—10—26
竣	工	29—2—5



瑞 川 丸

船 主 川崎汽船株式会社
造 船 所 川崎重工業株式会社

長	(垂)	132.00m
幅	(型)	18.20m
深	(型)	11.70m
吃	水(満載)	8.088m
総 噸 数		8,350.79噸
載 貨 重 量		10,511.58噸
速 力	(満載定格)	15節
主 機	川崎マン型D5Z	
出 力	(定格)	5,500 B.H.P
船 級		NK, LR
起 工		28—3—31
進 水		28—9—10
竣 工		28—12—15



	浅間丸	高典丸
長(垂)	140.00m	132.00m
幅(型)	19.00m	18.40m
深(型)	10.50m	10.20m
総噸数	約 7,680噸	約 7,330噸
載貨重量	約 10,200t	約 10,300t
速力	(公試) 19節 横浜M.A.N ディーゼル機関	(公試) 約17節 単動=衝程無空氣 噴油ディーゼル機関×1
主機		

	浅間丸	高典丸
出船力	8,500 B.H.P	5,700 B.H.P
級	N K, A B	NK, AB
起工	28-9-29	28-9-29
進水	28-12-26	28-12-24
竣工	29-3-末	29-4-上旬
造船主	日本郵船	大同海運
造船所	三菱日本・横浜	三菱造船・長崎

我が国で初めて研究完成された 船舶鋼甲板の 高性能 走り止め塗料

カタログ送呈

【特性】 鋼板に塗布して強力な皮膜を作り歩行の滑り止め防止に高度の特徴を有し併も海水に強く耐油耐熱性の大なる特殊塗料です(20K缶入)

製造元 株式会社 今村化学研究所
発売元 セメダイ 三井化研株式会社
東京都千代田区神田五軒町三 TEL (83) 8896, 8897, 8229
支店 大阪市南区大寶寺町東之丁四一 TEL (75) 7024

戦後における造船技術振興措置 と將來における造船技術研究體制（中）

山 縣 昌 夫

日本船舶工業標準協會

工業標準化による一般的効果についてはここに多言を要しないが、造船業についていえばこれは単に造船技術水準の向上、經濟的効用のためばかりでなく、船質の向上、船價の低減による本格的海運再建のためにも絶對的要件である。現に既述の通り造船技術審議會は運輸大臣からの諮詢第1號「日本の造船技術を急速に國際最高水準まで回復させるためにはどのような措置を必要とするか」に対する答申中において「工業標準化の徹底による造船および関連工業の技術的面からの合理化の促進」に對する有効な方策を政府において率先して樹立實施することが必要である旨を強調しており、また諮詢第2號「現在わが國における造船技術の向上を阻んでいる陰路とその對策いかん」に対する答申中においても工業標準化の促進方を政府に要請している。

政府が工業製品の國家規格の制定に乗出したのは大正10年4月の工業品規格統一調査會の設置以来で、終戦まで約25年間これが國家規格の調査審議を擔當してきたのであつた。終戦後諸政が一新されるとともに、昭和21年2月にこの調査會は廢止され、同時に工業標準調査會が新設され、その任務は從来の工業品の規格統一に關する事項ばかりでなく、廣く工業標準化に關する事項をも調査審議することになった。その後第5國會において工業標準化法が成立して昭和24年6月1日に公布され、7月1日から施行されたが、これにより關係各大臣は工業標準の制定改廢などに關し必ず日本工業標準調査會に諮詢の原案の作成、協力し、調査會はその權限が強しなければならない義務を生じ、調査會はその權限が強化され、名實ともにわが國における工業標準化に關する唯一の調査審議機關としての地位が確立されたわけである。

調査會において調査審議すべき船舶工業に關する標準化に對する規格の原案作成は古くは造船協會が擔當していたが、昭和21年3月1日に商工省特許標準局の外郭協力機關として日本海事振興會を中心とする船舶規格委員會が新に設置され、船用品、鐵裝金物、機關、航測器および電氣の5部門の専門委員會が發足した。しかしながら、その後經濟界が極めて不安定であるために、このような機關そのままでは委員會の運営繼續が困難となつたので、昭和24年4月にこの委員會を發展的に解消

し、獨立した船舶規格調査會を新設したのであつた。

前述のように、船舶技術協議會が昭和23年3月8日に運輸省に提出した「船舶技術委員會設置要領」によればこの強力な委員會は船舶規格の立案をもその職務の一つとしたが、このような構想はそのままの形では具體化されず、24年6月に實現された造船技術審議會は單なる諮詢建議機關で、船舶規格の立案などを職務とすることがなかつた。一方24年7月における工業標準化法の施行によって、船舶工業に關する標準化において材料、船用品などの規格の制定改廢が一層強く要望されるにいたつばかりでなく、さらに進んで設計、作業工作法などの生産方式の標準化も行うことになり、従つて從來の船舶規格調査會の機構および運営を更新して、船舶工業に關係するすべての受益者の責任と熱意とによつてこれらを強力に、しかも民主的に推進する實施機關を新設し、船舶工業に關する標準化を急速に促進することが必要となつた。このような事情に基いて25年9月8日に船舶規格調査會を解散し、「工業標準化法に基く政府の施策に協力し、船舶に關する工業標準化を促進することによつて、船舶、船舶用機關および船舶用品の品質の改善、生産能率の増進、その他生産の合理化、取引の單純公正化および使用または消費の合理化を圖る」ことを目的とする日本船舶工業標準協會が新設された。この協會は日本造船工業會、日本海事協會、日本船主協會、日本海事振興會、日本電機工業會などの海事關係團體その他を會員として、政府の委託にかかる船舶に關する日本工業規格の原案の作成、協會が必要と認めた船舶に關する規格の原案の作成、船舶に關する國際的規格統一事業への協力、船舶に關係ある工業標準に關する調査および研究、船舶に關係ある工業標準に關する資料の收集、編纂および頒布などの事業を極めて活潑に行ひ、船舶工業に關する標準化の事業に多大の貢献をなしつつある。

なお工業標準化に關しては現在運輸大臣から造船技術審議會に對し諮詢第5號「船舶工業における當面の標準化品目選定に關する基本方針について」が發せられており、審議會はこれに對し小委員會を設けてその答申案を起草中で、近く運輸大臣に答申する運びとなるであろう。

運輸技術研究所

わが國において公的性質をもつ比較的大規模な造船科學技術試験機関は、舊海軍の諸施設を除けば、遞信省後には運輸省の船舶試験所だけであった。これは大正5年7月に遞信省が管船局内に船用品検査所を設置したのがその端緒で、昭和2年11月に試験水槽施設の一部が竣工したのを機として船舶試験所と改稱し、16年12月には部制を実施し、18年11月には運輸省に移管され、終戦時においては第1~4部の4試験研究部をもつて構成され、幾多の輝かしい成果をあげていた。敗戦に伴つて、從來國內造船科學技術の進歩發達に絶大な貢献をしつづけてきたわが海軍が消滅したために、商船に関する造船科學技術に対する研究施設および陣容の整備強化が緊要不可缺となってきたことは、22年8月に海事關係の11團體が連名をもつて運輸大臣に建議した既述の「造船技術の振興方策」中に詳細に示す通りで、船舶試験所の如きも當然その物的および人的施設を飛躍的に擴充しなければならなかつたのであるが、戰後における國內情勢は遺憾ながらこの實現を許さなかつた。

昭和25年度預算編成の時期にあたり、運輸省はその主管事項である海運、港灣、陸運に關する行政事務を遂行するため、船舶、鐵道車輛、自動車などの運輸機關およびこれに附隨する諸施設に關する技術的研究施設を整備し、當時その研究成果を實際に應用して、運輸の經濟化、安全化、確實化を圖る計畫を樹てた。すなわち、海運に關しては船舶試験所の整備強化案、港灣に關しては港灣局技術研究課を港灣技術研究所として擴充獨立する案、また陸運に關しては公共企業體としての日本國有鐵道の發足に伴う鐵道技術研究所の縮小に對處するための陸運技術研究所および自動車技術研究所の新設案がこれである。しかしながらこのように海運、港灣、陸運部門に對して別個に、無關係に立案されたこれらの諸技術研究所における試験研究は技術的にも、また科學的にも互いに密接な關連があり、從つて人的および物的研究施設の重複を避け、最小の經費をもつて最大の成果を期待するために、綜合的研究機關を設立すべしといふ結論になり、船舶試験所、港灣局技術研究課、國有鐵道の鐵道技術研究所の一部を統合して、運輸技術研究所が25年4月1日に發足した。1省の所管事項に對する技術的研究をすべて取扱う綜合研究機關は、軍關係を除き、わが國においてこれをもつて嚆矢とする。

運輸技術研究所は管理部のほかに14研究部からなり(28年度から航空機、航空原動機および航空機裝備品ならびに飛行場、航空保安施設に關する試験研究を擔當する航空部が設置されて15研究部となつた)、うち船舶に直接關係する研究部は船舶推進部 同性能部、同構造

部、同艤裝部および同機關部の5部で、解消當時の船舶試験所の機構、すなわち總務部のほか4研究部に比べて、船舶科學技術研究體制が強化されたとは見えないようであるが、船舶、港灣、鐵道、自動車各研究部門の基礎となる共通問題に關する試験研究を擔當する共通學部、船舶、車輛、軌條などの磨接に關する試験研究を擔當する磨接部、運輸機關用原動機に關する試験研究を擔當する原動機部、その他港灣、鐵道、自動車部門の研究部との緊密な連絡と協力により、綜合研究機關の特長を發揮して、船舶に關する研究體制は船舶試験所時代より實質的に相當強化されたといえ、その後における實績がよくこれを立證している。

前述の通り、造船技術審議會は運輸大臣からの諮詢第1號に對する25年7月の答申、諮詢第2號に對する27年4月の答申、26年12月の造船技術の振興に關する運輸大臣への建議、さては27年3月の船舶工業技術の研究機構確立に關する決議などにおいて、船舶科學技術に對する研究機關の整備擴充をあらゆる角度から繰返し強調しているが、まだその實効がほとんどあがつていないのはまことに殘念である。なお造船機關係の試験研究に直接從事している現存機關は、官設のものとして、運輸技術研究所のほか、東京、横濱、大阪、浪速、廣島および九州の各大學における造船學科、商船大學船舶運航研究所、水產廳漁船研究室などがあり、また民間のものとしては、三菱造船技術部に屬する船型實驗場、材料實驗場その他、日立造船の技術研究所をはじめ、大造船所はほとんど例外なしに、規模の大小はあるが、試験研究施設をもつている。

造船協會

わが國における唯一の全國的造船造機學會である造船協會は明治30年9月に創立され、爾來56年半、その講演會において發表された研究論文は實に約900にのぼり、これらが造船造機科學技術の向上に寄與したこととはまことに甚大といわなければならぬ。一般にわが國における學會は、先進國におけるものと異なり、學術論文の發表、公刊以外に、委員會による調査研究、學術圖書の編纂出版など各種の事業を活潑に行なうのが通例であり、これは恐らくわが學界の後進性に基くものと思われる。造船協會もこの例に沿ることなく、古くからしばしば各種の調査研究委員會を設置して、造船學術の進歩發達に著しく貢獻してきた。

敗戦とともに造船協會は戰時中に設置した大規模な技術委員會を解散し、試験水槽成績表現法調査委員會の昔から實に20餘年の長い歴史をもつ試験水槽委員會だけ

を残したが、その後21年には電気溶接研究委員会および鋼船工作法研究委員会、23年には造船設計法基準制定委員会を、また26年には船體構造研究委員会を設け、現在これら5委員会において延合計250名の委員が調査研究に活動している。元来造船協会の委員会はある特定の學術的調査研究事項を対象として臨時に設けられるのが建前のものであるが、現存の5委員会はすべて常置委員会的性格をもつておらず、現在の委員会はこの點において終戦前のものとその構想において著しく異つてゐるのに気がつく。すなわち、これらの委員会は船舶に関する流体力學、構造力学、工作法、電気溶接、設計などの重要問題をつぎつぎに取りあげ、貴重な成果を發表している。これがためには文部省より科學試験研究費補助金などをしばしば交付されており、また昭和26年度においては運輸省より應用研究補助金合計360万圓の支給を受けて、國產造船用鋼材の脆性破壊の調査研究、國產造船用鋼材による船接船體の脆性破壊に関する試験研究、船體構造に関する試験研究、海上における船舶の安全および運航性能に關する研究（日聖丸による實船試験）などの大研究を實施した。

なお地方的な造船造機學會としては、關西地區に關西造船協會、また中國九州地區に西部造船會があり、これらもそれぞれ斯界に貢献するところが少くない。

運輸省試験研究補助金

政府は戦後における産業復興の見地から緊急かつ重要な諸問題を急速に解決するために必要な試験研究に對し國庫から補助金を支出して、これを推進する措置をとつた。運輸省においても26年度から試験研究補助金として毎年5,000萬圓の預算を計上し、これを民間團體、會社などに交付してきた。この補助金はつぎの2種類の補助金からなつてゐる。すなわち

(1) 科學技術應用研究補助金——科學技術應用研究とは大學などにおいて行われる基礎的研究を基にして、これを實際に利用するために行われる應用化段階にある研究をいい、そのうちわが國の實情からみて緊急かつ重要

なものを助成するため交付する補助金であり、

(2) 工業化試験補助金——工業化試験とは基礎研究および應用研究の段階を経り、その研究成果を生産に移行させるのに必要な試験であつて、この試験によつて企業の安全性と發展の程度とを十分に判定することができる効果をもつ試験をいい、わが國の實情からみて緊急かつ重要なものを助成するため交付する補助金である。

なおこの補助金交付制度は、企業合理化促進法の施行に伴つて、27年度からこの法律に基く行政措置となつた。

運輸省が26年度以降支出したこの補助金は毎年5,000萬圓で、3ヶ年の總額が1億5,000萬圓となつておらず、このうち船舶關係に交付されたものは第1表に示す通り合計6,669萬圓となつておらず、これは總額の約45%に相當している。この表からわかるように、試験研究1件あたりの交付補助金額は26および27年度はいずれも80萬圓に達せず、いわゆる總合的配分の感が濃かつたが、28年度においてはこれが約倍額となつて、この點がある程度是正されるにいたつた。

この試験研究補助金はその額において甚だ不満足のものであるが、これが呼び水の役を演じて、團體、會社などが多額の費用を投じ、重要な試験、研究、試作が續々行われるようになり、その成果においてまことに目覺ましいものがある。第2表にその主要なものの研究題目、補助金交付先および交付金額を年度別に表示しておいた。このようにこの補助金が極めて有効に作用して輝しい實績をあげている事實に鑑み、これまでその増額に對しあらゆる努力が重ねられて來たのであり、例えは前述の通り造船技術審議會は26年12月にこの大幅の増額を運輸大臣に要望したのであつたが、殘念ながら今もつてこれが具體化されず、むしろ豫算編成ごとに大藏省はこれを減額しようとさえしているのが實情である。

参考として、第3表に25年度以降における各省の試験研究補助金、交付金および委託費を一括して表示しておいたが、船舶關係の補助金は運輸省のほか、文部省からも學校、その他の學界に相當額支出されており、機關

第1表 運輸省試験研究補助金の船舶關係交付状況

年 度	科學技術應用研究補助金			工業化試験補助金			計		
	件 數	交 付 額 (千圓)	1 件 あ た り の 交 付 額 (千圓)	件 數	交 付 額 (千圓)	1 件 あ た り の 交 付 額 (千圓)	件 數	交 付 額 (千圓)	1 件 あ た り の 交 付 額 (千圓)
26年度	26	20,040	771	4	3,150	788	30	23,190	773
27年度	27	19,650	728	2	1,950	975	29	21,600	745
28年度	11	17,050	1,550	3	4,850	1,617	14	21,900	1,564
計	64	56,749	885	9	9,950	1,106	73	66,690	914

第2表 主要試験研究補助金交付一覧表

年 度	研 究 題 目	交 付 先	支 付 金 額 (千円)	
26年度	國產造船用鋼材の脆性 破壊の調査研究ならびに國產造船用鋼材による熔接船體の脆性破壊に關する試験研究	造船協會	1,300	日聖丸實船試験成績と模型試験成績との比較研究
	國產鋼材に對するユニオンメルト標準工作法に關する研究	熔接協會	500	船體構造と應力分布測定に關する研究
	油槽船近油丸靜的強度試験	日本海事協會	3,500	國產造船用鋼材による熔接船體の信頼性向上に關する研究
	船體構造に關する試験研究	造船協會	1,100	船體汚損による推進性能の研究
	海上における船舶の安全および運航性能に關する研究	造船協會	1,200	わが國の造船工作に適した熔接技術確立の研究
	船舶用輕金屬に關する研究	船舶用輕金屬委員會	800	船用ガスターピンの試作
	スカベンヂ空氣弁製造の工業化試験	横濱造機	1,000	三菱造船(長崎)
	舶用内燃機關シリンドー内面焼入	池貝(館山)	800	
	舶用ストーカーの改良	汽車會社(大阪)	1,000	
	舶用ガスターピンの試作研究	石川島芝浦タービン	5,000	
27年度	舶用可變ピッチプロペラの試作研究	東日本(横濱)	300	
	排氣管側方式2サイクル高速ディーゼル機關の試作	池貝(館山)	900	高速ディーゼル機關の高過給に關する試験研究
	電波航法機器の國產化の研究	日本電氣	800	船體構造、強度、材料および工作に關する研究
				推進器の空洞現象および汚損に關する研究
				船舶用機關の性能、強度および材料に關する研究
				船舶用補機、艤裝品および艤裝の改善に關する研究
28年度				舶用正逆轉流體接手の研究
				舶用ガスターピン用高級耐熱鋼製一體型および熔接型車盤の製造ならびに實用比較研究
				石川島芝浦タービン
				日本造船研究協会

第3表 政府の試験研究補助金、交付金および委託費(千円)

年 度	文 部 省	通 産 省	運 輸 省	厚 生 省	農 林 省	労 動 省	建 設 省	總 理 府	計
25年 度	500,000	145,000	0	16,161	12,671	0	0	13,155	686,987
26年 度	500,000	462,000	50,000	58,000	68,509	3,000	15,000	12,300	1,148,809
27年 度	610,000	460,000	50,000	20,000	91,344	3,000	15,000	6,620	1,255,964
28年 度	947,500	609,000	50,000	28,750	106,845	3,450	17,250	50,400	1,813,195
計	2,557,500	1,676,000	150,000	102,911	279,369	9,450	47,250	82,475	4,904,955

關係、例えばガスターピンなどに對しては通產省からも交付されている、このほか、28年度においては保安廳技術研究所が日本造船研究協會に對し「高張力鋼の熔接性の研究」を650萬圓で委託している。

最後に「新技術の工業化」に對する日本開發銀行の融資制度が船舶關係においてもその目的のために有効に利用されていることを附言しておく。

最近における船舶関係特許の傾向について

大谷幸太郎
特許審査官

1 まえがき

元來工業所有権制度は發明、考案を保護獎勵し技術水準を向上するとともに公正な經濟競争の基盤を提供して産業の振興をはかることを目的とするものであるから、わが國のように國土が狭く資源が乏しい上に人口密度の大なる國においてはこの制度の活用されることが期待されるのである。

しかるに過去における工業所有権に對する關心は必ずしも十分とはいひ難いものがあり、その活用も満足すべきものとはいひ得なかつたのであるが、最近における出願は年々激増して來ており今後益々この傾向が助長されそうな氣運にあることはこの方面的認識が高まつて來たものと考えられ國家のために誠に慶ばしいことである。すなわち昭和27年には特許および商標の出願は特許廳始まつて以來の記録をつくり實用新案や意匠も14、5年來の活況を呈し、その設計でも特許廳70年の歴史を通じて最高記録を打樹て、昭和28年には更にこれを上廻る勢を示している。そして特許、實用新案についてはその出願内容も堅實な方向に進みつつあり質的にも向上して來ているが、一方外國人出願との技術的な懸隔もかなり見受けられ、今後發明界の一層の努力が望まれるとこらである。

筆者は現在特許廳において船舶の特許、實用新案の審査に携つております、本誌においても過去2年間に亘つて船舶関係の新しい特許については御紹介して來たが、ここに機會を得て船舶関係特許の出願状況、特許の傾向等について以下に述べて見たいと思う。

2 出願の分類

特許の出願状況について述べる前にまず出願の分類について説明しよう。

特許廳へ特許出願された書類はこれを専門別に135のグループに分類されそれぞれ専門の審査官によつて審査されるのであるが、船舶関係についてはこの中第84類の「船舶、潜水」なる類で審査される。そしてこの第84類は更に次のような12の補助類に分けられている。

- A 用途別による船舶類
- B 船體の形狀、構造
- C 船舶の儀裝
- D 船舶の驅動、曳航
- E 推進

- F 船舶の舵、舵取り装置
- G 船舶の安定、浮力装置等
- H 水難救助装置
- J ボート、その他の水上用具
- K 造船、船舶の修理
- L 潜水
- M 沈没船引揚げ装置

すなわち船舶関係の出願は以上の補助類の中のどこかに分類され、更にこの補助類の中にいくつかの種目が設けられてあつて次第に細かく分類されるのである。

さて以上の分類を御覧になられてお氣づきのことであろうが舶用機關、航海計器等はこの分類の中に入つていない。これらは別の所に分類されているのである。すなわち舶用機關については第49類「蒸氣機」、第50類「蒸氣原動機」、第51類「内燃機器」等に、また航海計器については第100類「電氣的諸裝置」、第107類「距離方向位置の測定」等にそれぞれ分類され審査されるようになつてゐる。そしてこれらの類内においても同様にいくつかの補助類、種目に分けられていること勿論である。

ところで前記の第84類はすべて船舶関係のものであるが舶用機關、航海計器の審査される類は陸用、舶用の區別なく分類されておりその分類も諸所に分散している上に、機関等に關するものでは陸用の區別をつけ難いものが多くこの種のものでは特に舶用關係のものののみの正確な統計を得ることは困難である。そこで本稿においては船舶本來の關係である第84類の他は舶用機關については最近その發明の大部分を占める舶用内燃機關について、また航海計器についてはこれら發明の主軸をなす音響測深儀、羅針儀、レーダ、ローラン等についての統計資料を掲げ説明を加えたいと思うがこの點御了承をいただきたい。

3 出願件数

そこでまず船舶関係の中心をなす第84類について最近數年間における出願件数について示すと第1表および第2表のようになる。

ここで()内の数字は出願件数中で公告されたものを、〔 〕内の数字は外國人出願の件数をそれぞれ示しいずれも出願件数の内数である。昭和27年の出願では目下審査中のものも多いから公告の件数はこれより相當上廻るものと考えられる。ここで公告といふのは審査官

けるこの方面的研究が解除になつたために昭和27年以降の出願は激増している。なお第5表の數値は航空用を含めた數値であり船舶用のものはこの約半數程度と考えられる。

前掲の表を御覧になつて特許と實用新案との區別について疑問をお持ちの方もあらうかと考えられるので、ここで少々蛇足になるがこの點について一言すると、特許とは新規な工業的發明に對して與えられるものでその對象が思想であるのに對し、實用新案は物品の形狀、構造または組合せに係る新規の型の工業的考案を爲した場合にその型に對して與えられるものでその對象は物品の型である點において相違している。この程度の解釋では仲々お分りになりにくいくことと思うが、要するに特許の對象は無形の思想であるから例えば裝置とか方法とかに關係なく與えられるものであるが、實用新案は前述のように物品の型に對して與えられるものであるから型でないもの、例えば方法に關する實用新案というようなものは存在しない。なお實用新案を採用している國は日本その他ドイツ、ポーランド、スペイン、ポルトガルのみで他の國にはこの制度はない。英米佛等大多數の國はわが國でいう實用新案を含めてすべて特許を與えるようになつてゐる。この兩者の區別は専門的にも仲々難しいところであるが、最も通俗的には特許は大發明に、實用新案は小發明に與えられると考えられてゐるようである。現在特許、實用新案でそれぞれ許されたものをみると前記のような見方も結果的には止むを得ないようあるところもあるがただこれはほんの便宜的の考え方であつて本質的にはさきに述べたようなものであることを誤解ないようにしていただきたい。

さて本論に戻つて船舶關係では外國からの出願も相當に多く、その大部分は内容も充實しているものが多い。そしてさきにも述べたように外國では實用新案を採用している國は極めて少いから外國から日本へ爲される出願もほとんどすべて特許出願である。そしてその國別をみると船舶では英、佛、米の順でこれらの國からの出願は相當に多く、ドイツ、スイス、スエーデンが少數あり、デンマーク、ノルウェー、ベルギー等からの出願もみえている。また船用内燃機關ではスイス、ドイツ、デンマーク等からの出願が大部分であり、音響測深儀、レーダー、ローランはほとんど米國からの出願である。

4 出願並びに特許の傾向

さて以上で船舶關係の出願件數について大略説明したが、この出願され特許されたものの内容はどのようなものが多く、またどのような傾向にあるのであらうか。

まず船舶の特許では第1表を御覧になつてお分りのように最も多いのは推進關係で艤装關係がこれに次いでいる。この兩者は船舶の出願における兩横綱といつてよい。

推進關係では可變ピッヂプロペラに關するものが最も多く、これには外國人出願も時折り見受けられる。そしてその内容は堅實なものが多く、許可される率も相當に高い。外國人出願の中では英國の出願に係る特許第195,117號などは面白い。可變ピッヂプロペラに次いで多いのは推進器翼の形狀、構造に關するものでこの出願はほとんど國內からのものであり外國人出願はここ數年間で1,2を數えるに過ぎない。そしてこの種のものは書類のみにては効果の確認が困難であるが多くのものは理論的な説明も不十分であり、そうかといつて實驗データー等を附してくるものは極めて少い。そしてこのせいばかりではないが許されるものは僅かであり効果の期待出来そうもないものが多いのは遺憾である。出願の程度も高級なものは少い。次いで多いのは噴射推進装置で、これには液體によるもの、氣體によるもの、その混合物によるもの等いろいろあるが内容的にはビンからカリまであり比較的優秀なものはここ數年間で數件を數えるに過ぎない状況である。この中で特許第188,950號の「ガス壓噴流推進裝置」などは代表的な發明であろう。この他和船やボート等の舟漕ぎ裝置の出願も案外に多くこれは割合に許される率は良いのであるが程度は高いものはなく構造的にも一寸も難で實用化にはどうかと考えられるものが多いようである。

推進關係に次いで多いのは艤装關係であつて、元來艤装品には特許品が多い。この中ではポートダビットとハッチボードの兩者が壓倒的に多く艤装關係の出願傾向を二分しているといつても過言ではない。これらはいずれも内容的に充實し相當の研究を経て出願した跡が見受けられ許されるものが極めて多い。ポートダビットは國の内外から出願は活潑であり、特に國內有力造船會社はほとんどいくつかの特許を持つているとみてよい。そしてそれらはいずれも相當な特徴を有し優秀なものが多い。外國人出願ではイギリスからの出願に係る特許第190,002號が最近では特に優れているものと考えられる。勿論ほとんどグラビティダビットで各造船會社では新機軸を編み出さんとして研究を續け最近の出願は絶を競つてゐる状況である。ハッチボードについては從來ほとんど外國からの出願で、有名な英國のマックグレゴア氏、佛國のヘンリー・クンメルマン氏等からの出願が多く内容も流石に優秀であり、特に特許第190,078號の「船口蓋裝置」や特許第188,051號「水密閉鎖裝置」等は國內造

船会社においても実施権を得て実用化している模様である。最近これに刺激されてか国内からの出願も少しづつ見られるようになつたのは遅ればせながら慶ばしいことである。艦裝關係でこの二つを除いては舷梯や錨、舷窓等の出願があるがこれらは寥々たるものである。

さてこれらの次に多いのは船の種類に関するもので、この種出願では土運船と渡渉船が多くこの他貨物船の貨物取扱装置に關するものが若干見うけられる。これらは國內造船會社からの出願と個人の出願と半々程度であるが内容的には仲々優れたものも多く特にこの中では特許第192,527號の「閉開式土運船」は相當の実施効果を挙げた優秀な發明である。

以上に次いで多いのは船體に關するものであるが、元來船體の特許は昔から少く、この類で多いのは小型木造船の船體と大型船では外國からの出願に係る貨物船の船體の構造に關するものである。總じてこの類の出願も少數のものを除いては内容的にみるべきもの少く拒絶される率も多い。ここで一言しておきたいのは船體の摩擦抵抗輕減装置であつて船底より空氣を船體に沿つて噴出させ船體と水との摩擦抵抗を減ずるようにした出願が案外多いがこのようなものは昔からあり單にこれだけのアイデアは許されないということである。

次に操舵裝置に關するものでは出願件數は決して多くはないが内容的には高級なものが多い。自動操舵裝置は從來ほとんどスペリー社の出願であつたが近年國內有名會社からの出願も出て来ておりその内容も次第に優秀になつて來ているのは慶賀すべきことである。この中で特に特許第192,363號は當て舵調整を自動操舵裝置中にうまく採用し、また特許第194,603號は磁氣羅針儀のみを備えた船で自動操舵をなし得るようにした點で注目されよう。舵・操舵裝置の出願は少いが國內からの出願で相當に優れたものが多く、この中で特許第200,241號や特許第186,736號は注目すべきものであろう。

なお、水難救助裝置、ポートその他の水上用具等の出願も仲々多いが、みるべきもの少く特許されるものも僅かである。救命具では特許第188,921號などが最近の優秀發明と考えられる。潜水關係は船舶には直接關係が薄いから省略する。

前記の表中Kの造船なる分類では出願は少いがこの中では特許第177,590號の「船舶またはこれに類する構造物の進水または曳揚裝置」がクローズアップされる。これはいわゆる「ボール進水裝置」であつて恐らく船舶關係では戰後國內における最高の發明と考えられ進水作業に劃期的な成績を收めていることは御承知のことと思う。

次に船舶關係の實用新案について一言すると、これは出願件數ではポートその他の水上用具、推進、水難救助裝置、艦裝等が多いがその内容は簡単なものが多い。ポートその他の水上用具は程度も低く許される率も少い。推進關係ではポートや小型舟艇に關するものや和船の舟漕ぎ裝置等がその大部分を占めている。大體實用新案はさきにも述べたように物品の新規な型について登録を請求されるものであつてある程度の効果を發揮し得るようなものが許されるのであるから勢いその内容程度は餘り高いものは少いのである。水難救助裝置では救命浮環、救命胴衣が多く、また艦裝關係ではポートダビットやハッチボード等の出願もあるがこれは特許に比べて少く實用新案ではあらゆる艦裝品についても出願があるものと考えてよい。そして許される率も可成り高いがこれは艦裝品については實施化を目指して眞摯な努力が拂われてゐる結果とみられよう。

さて次に舶用内燃機關について述べるとここではガスタービン、燒玉機關、ディーゼル機關の順に出願が多い。そして、ガスタービン、ディーゼル機關の外國人出願の大部分はズルツァー、マン、バーマイスター等の世界的メーカーからでその内容も極めて高級である。國內では有力造船會社からの出願が増えて來ており内容も相當に高くて劣らぬものが多數特許になつてゐる。燒玉機關はほとんど國內の出願で出願人は會社、個人まちまちでありその程度も低いものが多く特許になつたものでも注目されるものは少い。

そして出願されたものを構成部分についてみると廣く各分野に亘つて平均されているが、一番多いのは全體構造でこれはガスタービンと燒玉機關が半々程度を占めており、ガスタービンに關する出願はほとんど全體構造についてのものである。次いで多いのは燃料供給裝置關係でこの中燃料ポンプと噴射弁の出願が多くやはりズルツァー、マン等の外國からの出願には相當のものが多いが國內からの出願には餘りバッとしたものは見當らないようである。

ディーゼル機關における出願で最も顯著な傾向を示しているのは給、排、掃氣裝置に關するもので最近の傾向としてシリンドー内に多量の空氣を供給するための裝置に關する出願が増えて來ており、その一つの方法として2サイクル機關においてピストンによつて掃除口が全閉される前に特殊弁により排出口を閉鎖するようにした發明に優れたものがあり特にズルツァー社の特許第192,708號はその代表的なものである。この種のものでは國內からの出願には残念ながら注目されるようなものはないようである。

内燃機関の部分構造ではシリンド、ピストン等に關するものが多くこれも外國からの出願が多い。始動・逆轉装置および冷却・潤滑装置等はほとんど國內からの出願であるが前者は漁船用のものが、後者は中型以下のものが多くその内容は取上げべきものは少い。

次に航海計器であるがここでは前掲のように音響測深儀、羅針儀、レーダー、ローラン等について述べることにする。

まず音響測深儀は最近精度の高いものが益々要求されておりその出願も増えている。外國からの出願は餘り多くないが米國のベンディクス社では日本において10数件の特許をとつておりその内容は實用的な構造を狙つたものが多い。國內ではやはり有名會社からの出願が多いが、この中特許第197,390號は船體の傾斜動搖による測定誤差を生じないようにした優秀なものである。また昭和25年通りから超音波を側方に發射し船の下方のみならず周囲を探知し得るようにした魚群探知機の出願が増えて來ている。

羅針儀は電氣的なものが年に1~2件、機械的なものが年に數件程度である。電氣的なものでは自動操舵裝置に關連させたものが最近多くなつて來ており、機械的なものでは轉輪羅針儀、自差修正裝置が多い。國內からの出願では從羅針儀を磁氣羅針儀に附屬させることが出来るようにした特許第190,621號などは注目されてよい。轉輪羅針儀はスペリー社の出願も相當多くその内容も極めて高級である。

最後にレーダー、ローランについて述べると、まずレーダーでは外國人出願は案外多くないがこの種のものはスペリー社、RCA社、ウエスタンエレクトリック社等からの出願が大部分でその内容は著しく優秀で特許出願書類も縦密を極め直ちに生産に移せるようなものが多い。これに比べて國內からの出願は抽象的なアイデアのみのものが多く、これを構造的に具現し製作に移すまでに、相當の研究が必要とせられるものと考えられ。彼我對照として正に感なきを得ないのである。レーダーが航海用、氣象観測用等に廣い用途を開けたのは米國ウェスタン社の特許第185,877號「平面位置表示方式」に負うものであつて、これ以後これに關連したレーダー各部の構造、例えは迴轉するアンテナに超高周波を給電するための裝置、送受信にアンテナを共用した時の切換裝置、近距離の強力な反射波を防ぐためその期間受信機を抑壓する裝置等の出願が多くなつており、またレーダーを利用した航行方式に關するものや新しい走査表示方式に關するものの出願が増きつつある。

ローランではその精度向上のために時限裝置が最も重

要な問題でありローランに關する發明も主としてこれに關するもので、この中でRCA社の特許第187,612號「衝擊波時限および遲延の計數回路を備える航空方式」およびスペリー社の特許第190,542號「熱電子管時限裝置」は特に重要である。ローランの出願ではこの他に同期裝置に關するものが少數あるだけである。

5 む す び

以上によつて最近における船舶關係特許の出願状況やその傾向等について概略説明したが、全般的にみてわが國の船舶關係の特許出願は活潑とはいひ得ないし、またその技術内容からみても決して満足すべきものでない。發明方面からみても船舶關係技術の高揚は今後に残されており關係方面の一層の奮起と努力が望まれる。

特に船舶では他産業に比して安全性、信頼性が一段と強く要望せられ、如何に考えとして進んだ發明でもこの點をおろそかにしてはその實現性は望み得べくもないであつて、これを最終の目標にして優秀な發明、考案が多數輩出されることを期待して止まない。

資料も十分でなく文章も甚だ散漫になつたがこの點は御寛容を乞うことにしてこの一文が今後この方面關係者のなんらかの御参考になれば筆者の欣びとするところである。

(備考)

本文中に引用した特許番号について詳しいことを御覽になりたい方は特許廳國工業所有權資料館で自由に御覧になれるから御利用願いたい。(終り)

(169頁よりつづく)

な効果を期し得られない事態にあり、政府は宜しく本問題の重要性を認識し、造船用特殊規格鋼材の價格減低に關し速かに適切な措置を講ずべきである」とし、(2)については、「政府は造船關係工業に關する現在の缺陷を是正するため、その經營および設備の改善を助長し、製品の規格統一を促進し、造船關係工業相互およびそれと造船事業との緊密な提携を圖り、優秀な専門工場を育成するとともに、その金融の圓滑化を圖るなど速かに造船關係工業に關する総合施策を確立する必要がある」とし、また(3)については、「造船業者は極力設備の合理化、経費の節約などに努め、建造船價の飛騰に努力する必要があることは勿論であるが、府政においても設備の合理化を要する資金の斡旋、設備改善のための積立金に對する稅法上の特例などの實現に努めるとともに、造船技術の研究に關しても格段の援助措置を講ずることが望ましい」としている。

なお運輸省の28年度以降、毎年30萬総トンの新船建造4ヶ年計畫もこの審議會の議を経て確立したのである。

浚渫船といふものは多くは土木工事に關する常置の設備であつて、推進機關を持たない、すなわち嚴密の意味では「船」と稱することのできない浮體をも含んでゐる。わが國では土木機械を作る専門工場よりも造船所が先に發達しそのまた造船所が造船、造機のよろづや式の存在であつたために永年の間浚渫船は造船業の一分科として發達して來た。

浚渫船にどんな種類があるかということとその各種についての詳細はドイツの著書の“Bagger”など専門書に譲る。

浚渫船を分類すると Digger dredger と Suction dredger の 2 様の型式がある、その各にまた 3 種類ずつの別種がある。

Digger dredger	1. Grab dredger
	2. Dipper dredger
	3. Bucket dredger
Suction Dredger	4. Suction pipe dredger
	5. Suction cutter dredger
	6. Drug suction dredger

Dredger の用途は築港、埋築、水路啓閉などで使用すべき場所の地形、対象とする水底の土質等が異なる時には同じ用途に對してもちがつた種類の dredger が必要となる、以下各種について概略の説明をする。

1 Grab dredger あるいは Grapple dredger (和譯-1 握式)。わが國では英國の有名な maker の名をとつて Priestman dredger と呼んでいる、わが國の港河、運河クリークなどの岸に近い所で作業しているのを日常見ることができる、函船型の船體の一端に近く、回轉するジブクレーンの形式で一個の重い grab が吊り下げる他の鋼索で grab が開閉されるようになつていて、その作業は臺船の舷側に泥受船 (Hopper barge) を繋ぎクレーンを繩方向に向けまず grab の口を開いて後自重でこれを水中深く落下させる、開閉索を弛めたままで grab を引上げる索を捲くと水底の土壤をつかんであがつて来る、充分あがつた所でクレーンを舷側に向ける泥受船の上に来た所で grab を開いて土壤を船艤に落し込む。この作業は大體毎分 1 回位の割りで續けられる、函船は推進装置ではなく錨鎖ともやい索とで少しづつ移動させらる、作業場所が一定しないから電力が使用できないので多くは汽動であつてクレーンの平衡錘の代りに堅型汽笛を据えているのが普通である。

Grab の口金は鋭い牙のようなトゲ (tine) が櫛歯の

ように並列し一對の口金が噛み合うようになつていて、土質に應じて Whole tine grab あるいは Half tine grab が使用される。Grab ひとつのみの容量は 60 ないし 120 立方呎で 90ft³ として毎時 25 立坪の土壤を水深 20 呎から 60 呎位迄浚うことができる。

岸壁直下の水底あるいはドック入口というような局部的の場所で土砂だけでなく礫石あるいは鐵片のような雜物があつてもどしどし浚うことができる、わが國では見られないが自走泥受船の船口の隅に 2 台あるいは 4 台この種の浚渫機を据付けた大型の grab dredger が歐洲では今も見受けられる、わが國にあるものはいずれも函船型で推進機關はなく作業場所が變る時には曳船に引かれて移動する。

2. Dipper dredger (和譯-揚揚式)。Dipper は臺所で使う「ひしやく」のことである、浚渫機の元祖はこの形式であつて臺船の一端に丈夫な圓材を裝置しこれを基としその端に丈夫な口金を附けた革製の袋が取りつけられこれで水底の土砂を掬つたものであるといふ、現在のものはこれを機械的にしたもので鋼製函船形の船體の一部に回轉し得るジブクレーンが置かれそのジブの中途の所を支持點として上下に動く鋼板製の arm がある、これが「ひしやく」の柄であつてその下底に鋼板製のバケツがある、バケツは自重で泥砂の中に落下させられ arm の上部にある滑車を通した鋼索をクレーンのドラムで捲き上げ水面以上に出た所でクレーンを廻し泥受船の船口の上に来た所で dipper の底を開放して土砂を放出する。

クレーンジブの上端にある sheave から重い槍 Spud が吊り下げる。この Spud は水底が固い粘土あるいは土丹岩の如き地質である時にこれを浚う前に豫めこれを碎いて掬う作業を容易ならしめるために設けたものである。

この種類も船體は函船型で推進装置はない、クレーンとウインチとを動かす動力は蒸氣機関であつて簡形罐 1 個で蒸氣を供給する、函船の操作は「鎖ともやい索」とによるが dipper の操作による反動で船體が動くのを止めるため船體の前後に前述のとは別な Spud が打ち込まれる、少しく船體を移動する時にはウインチによつてこれを捲き上げて後行う。

Dipper dredger はわが國にも外國にも數が少い、昭和年代に入つてから新造された 1 艘は「千葉」と命名された船で銚子港附近で使用されていた。

Dipper の容量は 30 ないし 120 立方呎で（「千葉」は 80ft³），通常の條件で水深 15 呎から 20 呎位の場所に適當しており毎分 1 掘いあるいは 2 掘いの程度で作業する。特長は局限された場所で使用し得ることと岸壁に近い場所で使うことができることであつて土質によつては Grab dredger よりも能率よく作業される。Arm を餘りに長くすることができますないから深い所では使うことができない。

3. Bucket dredger (譯語-鉢羃式)。 この式は大規模の浚渫事業の主力を成すもので多くは自走航行能力を持つている。河川の砂利採取に使ひ目的のような小型のものは函船型で自走能力はない。航走も浚渫も汽動によるのが普通である。水底が固い岩石のような土質である時の外如何なる場所でも使うことができる。

この型は Ladder dredger あるいは Elevator dredger とも呼ばれている。船の中央部附近に高い塔形の構造物があつてその頂上に近い所を支點とし船の中心線方向に上下に swing し得る Ladder と稱する長大なる腕がある。この腕の下端は船の端にある他の低い塔形の構造物から水中に吊り下げられそれを上下する装置がある。腕の上下兩端に Tumbler と稱する四角あるいは五角断面の回轉體があつてこれを機械的に回轉することによつて珠數つたぎになつてある Buckets を ladder の上面に沿ひて動かす。このバケツの珠數は ladder の全長より若干長く作られている。Ladder は適當な傾斜で水中に吊り下げられるがこれは船の中心線に上から見て四字形に切り込まれている well の中にある。Ladder の端が水底に近い所にある時バケツの…鎖はそのゆるみによつて水中の土砂を搔き下部タンブラーで仰向きに方向轉換をして ladder 上面に沿ひて塔上に達する。上部タンブラーで各個のバケツが轉倒して土砂を排出するとそれを漏斗状の hopper に受け樋を通して舷側に流出させ泥受船で受ける。これがこの種 dredger の作業の大意である。30 呎から 50 呎までの水深に適する。Bucket 1 個の容量は 4 立方呎から 50 立方呎位まであり、30ft³ 位の大きさが手頃のものと考えられている。毎分 10~20 個の Buckets が動かされる。

浚渫機は堅型聯成汽機で甲板下に据付けられ減速歯車と傘歯車とで塔上にあるタンブラーの水平軸を回轉する。これらのギアは振動と衝撃を頻繁に受けるからすべて頑丈に作られなければならない。

Ladder well が船首方向に向いているものと船尾方向に向いているものとがある。前者は多くは單螺旋推進機関を持ち、後者は双螺旋である。船として高速が要求されることはないから推進機関は低馬力のものである。

この種の船の線図は低速に相應する肥大型であるが肥瘠係數の数字は Ladder well が排水量から除かれているため肥大型の割合には小さい数字である。

作業中の船の小範囲の移動は錨鎖による。Ladder の揚降、泥受船の操縦 錨鎖の操縦などのため揚錨機の外にウインチの類が多數設備される。これらの甲板機械の操縦装置は推進機関と浚渫機との命令系統とともにすべてアリッヂに集中される。作業の敏活を計るため甲板機械の類を電動としたものもある。操舵機は通常の汽動のものである。Ladder well が船尾にある船では舵が 2 個ある。操舵機は 1 台で両舷の舵を同角度に操舵するようにするため舊式のチェインドラム型が便利である。バケツが水面に現れる時にしばしば岩石の大塊がのつていることがある。これを hopper に落し込まないためその附近適當の所に簡単なクレーンを設備してこれを取り除く裝置を要する。

Bucket dredger の浚渫能力は自走で毎時 100 トンから 1,000 トン位まで種々の例があり船の總屯數は 150 トンから 1,400 トン位までに達している。中には船内に泥艶と排泥ポンプとを具備しているのがある。自走速力は全力で 6.5 ノットから 9 ノット位まである。速力對推進力量の關係は Well があるため普通の商船の data は適用することができない。同じ種類の駁船の實績から導く外方法がない。また Trim の關係なども商船とちがつて載貨によつて按配することのできない船であるから計畫の初期に慎重に計算して置かなければならぬ。

この話の最後に出て来る實例の data の中にあるソビエトの 浚渫船は Sea going dredger として Lloyd 100 A. I. の船級を有し要所要所は ロイド規程よりも何%か寸法を増して充分の強力と剛性とを持たせてある。（第3項終り）

Dredger は最初にいう通り土木工事の施設であるが殊に Digger dredger の類は 3 種とも陸上用に同種の作業をする車輌附きの機械類がある。すなわち grab crane, steam shovel, Excavator 等でこれは多くは無限軌道附車輌にのせられている。これらの機械類の detail の近代的改良は多くはそのまま digger dredger に應用することができる。

Suction dredger はいざれも 土壤を水とともに遠心ポンプで吸い上げ大徑の pipeline で必要の場所に吐出する作用をするものである。

4. Pipe suction dredger— この式は suction dredger の中で最も簡単なもので水底が泥砂のみで軟質である時にだけ使われるものである。わが國ではその實施例は甚だ少い。この式は自走式のものもありまた推

進機関を持たない函船式のものもある。ディーゼル機関あるいは汽機によつて駆動されるポンプが船の中央部にある。その吸入管は片舷の水線上に hinge を置き、船首側のクレーンで管を水中に吊り下げる下部のラバ形の吸入口から泥水を吸い上げるようにしてある。吐出管は反対の舷側から陸上へ導くかまたは船内の泥船の中へ吐出するようにしたものもある。

わが國の例は後出の表にある函船型のものが筆者の知つている唯一のものであるが、英國には大型泥船を持つ自走式のもので1911年にできた“Coronation”(D. W. 3500 ton) “Leviathan”(D. W. 10,000 ton)といふような dredger として最大級のものがある。この兩船は英國中部にある“Mersey”河の水路啓閉に使われていた船である。Mersey 河は運河で英國の大工業都市マン彻スターに連絡し河口にはリバーポールとバルクンヘッドとの兩大都市がある。アメリカ流の宣傳的説明によれば Leviathan のポンプはその吸入管が徑36インチで管の長さ80呎それが兩舷にあつて巨大なる泥船を僅か1時間で満たすことが出来1年間に約1,000萬トンの土砂を浚渫し得たという。この兩船とも汽動であつた。

筆者の知つている國內の一例は後出の表にある愛知県の長吉丸（ながよしと読む）である。

この浚渫船は pipe suction 型と cutter suction 型とを結合した特殊のものであるが前者の作業を主として計画されたものである。この船の實地の作業は船をある場所に繫留しており、そこへ他所で浚つた土砂を泥受船が運んで来て吸入側舷側の海底に排出させたものを海水とともに吸い上げ附近の埋立場所に配送するというようなことであつた。また泥受船を舷側につなぎその泥船になつてからポンプで注水しつつ吸入管を船内におろしそれから泥水を吸上げるという方法もとられたことがある。

5. Cutter suction dredger この種類は元米國で發達したものでわが國にも機械だけ米國から輸入したものがあつた。わが國の太平洋岸各地の埋築事業はほとんどこの種の浚渫船だけでやつていたといつても過言ではない。極めて稀に自走式のものも作られた。動力として汽機あるいはディーゼル機関が採用された場合もあつたが多くは動力を陸上から供給される電動式の函船型である。わが國では主として埋築事業にのみ使つているが他の種の浚渫船とともに築港事業にも使われる。

寫真で見るよろに船體の前端に2又のクレーンがあつてこれが長い頑固な構造の ladder も吊つておりこれを水底まで降下しまた不要の時これを引き上げることがで

きる。この ladder の先端におもちやの風車のような形の cutter がとりつけられそれは ladder の上面に沿うて置いてある軸が船内の機関で歯車によつて回轉される。ladder の中を吸入管が通つて cutter の所で開口し cutter で掘り起された土砂を水とともに吸入する。

ポンプは大徑の遠心ポンプであつて船内に据付けられている。函船は吃水に相應して深さが浅いのが多くそのような船ではポンプと原動機とは大きい甲板室状の圍壁の中にあり室の上の甲板の前端が操縦指揮所になつてゐる。甲板室の前と後と主甲板上にウインチがある。これらのウインチによつて錨鎖と纜索とを操作しました ladder の上げ下げと後部にある一對の Spud の上下の作動をやる。後部すなわち ladder と反対の端には Spud を吊り下げる高い櫓がある。この Spud が船の位置を一時的に固定する役をすることは前述の Dipper の場合と同様である。ポンプの吸入管は船の前端にある hinge の所で船外に出て ladder の先端に達しているが排出管は甲板室上船の中心線で室外に出てそれから屈曲して船體の後部から水面の少しく上で終つて、排出管は5m位の長さのものが圓筒形の一對のフロートの上にせらされているものを所々に自在接手を置いてつなぎ豫め計画した場所まで導いて土砂交りの水を排出させる。排出管の全長は時としては1500m位に達せしめることがありまた途中に Booster pump を据付けて排出水頭を増し2000m位に達せしめた例もある。排出管を陸上に導く場合もあることは勿論である。

Cutter suction dredger は粘り氣のない大粒の砂を吸い上げる場合が最も有効である。またこの種の土壤が埋築地の地盤として最も望ましいものである。ひどくねばる堅い粘土質の土壤は少時間で cutter の中をつまらせるのでこれを使用することが困難である。粘土質の俗稱ヘドロと呼ばれる泥土は埋築には不適當である。砂土である地點を埋立てる中途で排出管を移動する時にはポンプで暫く水だけを送り管内に砂が残らないようにして後送水を止めそれから管を移動することが必要である。埋築事業の行われる場所は多くは都市の郊外から更に離れた近邊の地であつて陸上最寄の所に變電所を設置しそこから送電線を假想して電力を船に供給するのを常とする。交通渋、曳船等の補助雜船が他種の dredger よりも多く必要であろう。

ポンプの力量（毎時吐出量）は100tonから500ton程度のものが普通であるが近代のものはいずれも大型である。

この種の船の實地の作動は下記のように行われる。兩舷後部にある spud の片方を打ち込み、また ladder

の端に近く両側に取りつけられている滑車を通して前部甲板のウィンチから鋼索を繰り出しその端は兩舷横方向海底に遠く打ち込んだ錨に終らせる。ウィンチを作動させて鋼索を兩舷交互にゆるめまたは張ると船は spud を中心として扇形面を畫き cutter は海底で圓弧の一部分である弓形の面積を sweep する。次に他の spud を打ち込んで今まで入れてあつた方の引き上げて前と同じことを繰り返せば前に續いた次の面積を cutter が sweep する。これを繰けて進行すれば海底が帶状の面積で凌渫されて行く。

Pump の吸入の勢は非常に強いから澤庵濱用の石位の塊りが吸入されることがある。それ故この式の船は石塊の多い海底に對して使用することは危険である。

作業用の錨は多數用意される。その移動は作業艇の助けによる。

6. Drug suction dredger.— この種の dredger は主として廣い海面の水路啓開の目的に使用される。よく知られていた例は上海工務局所屬の船で揚子江下流の水路で不斷に作業をしていたものである。わが國には現存しない。

昭和 18 年に浦賀で建造された新高丸はわが國におけるこの種の新造船の唯一のものであつた。戦時中さらに横濱で同種船 2 隻が建造されたがいずれも進水後艤装中に戦火のために破壊され廢棄されてしまった。新高丸は戦前から計畫されていた臺灣中部の新しい大規模の港の工事に使用されるのでその新港の名を船名としたのであつた。

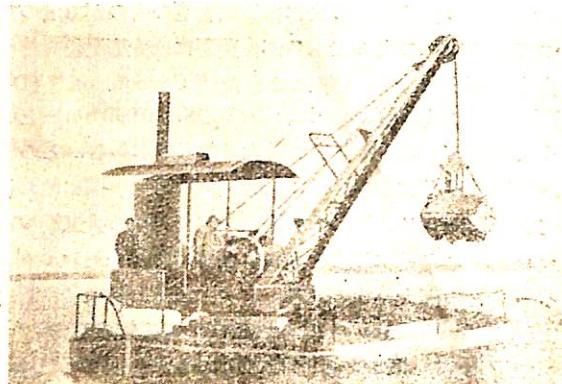
この種の凌渫船は單獨で作業するもので泥受船を兼ねている。泥船が船の中央部にありその前にポンプ室を後方に汽罐および推進機関室を配置する。ポンプ室後方から ladder が斜め後方に水底に向つて吊り下げられる。ladder の下部は drug cutter でこれが農具の rake のように水底の泥土をきその傍の吸入口から土砂が海水とともにポンプで吸い上げられる。すなわち作業中は船は drug の大なる抵抗に打ち勝ちつつ強引に前進するのでこの種の船の推進器の設計には曳船あるいはトロール漁船の推進器の場合と同じように slip の大きい低速運轉の考慮を必要とする。

この種の dredger と大型の pipe suction dredger とはいずれも泥水と共に多量の水分を吸い上げるので泥砂が船底に沈澱した時の上水を吸い上げて船外に棄てるようなポンプの配管を必要とする。かくしてなるべく多量の泥砂を船内に取入れ満い場所まで航行して排出する。

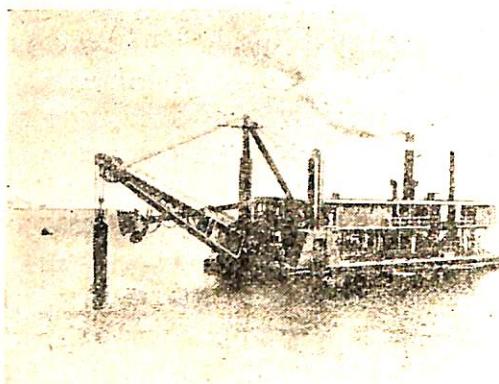
新高丸は双螺旋の推進機関とそれと同大のポンプ用汽機とを持つていた。すべて汽動であつた。汽機は浦賀式

の 4 汽筒 2 環成機であつて各機毎分 200 回轉 1200 I.H.P. の設計である。泥船は約 3,500 トンの土砂を積むことができる。滿載時の航海速力は約 10 ノットであつた（第 6 項終り）

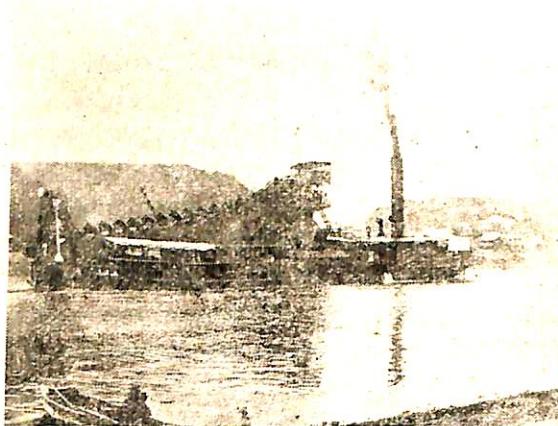
次の表は昭和年代に入つてから後に浦賀船渠で建造された各種の凌渫船の代表的のものにつき船の主要寸法、性能、凌渫力量等の要目を示している。また各種船の外



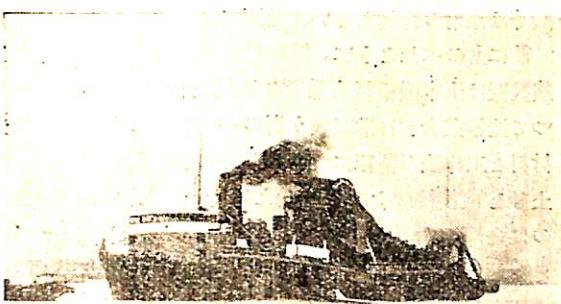
第 1 圖



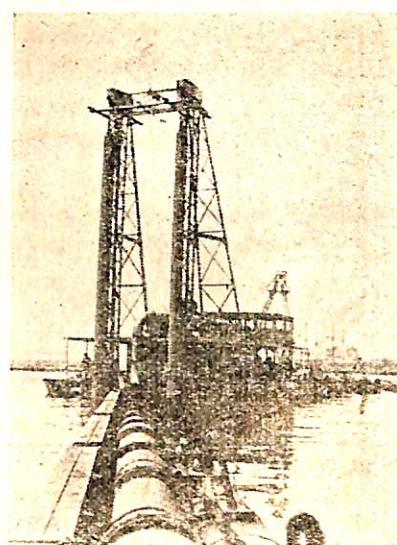
第 2 圖



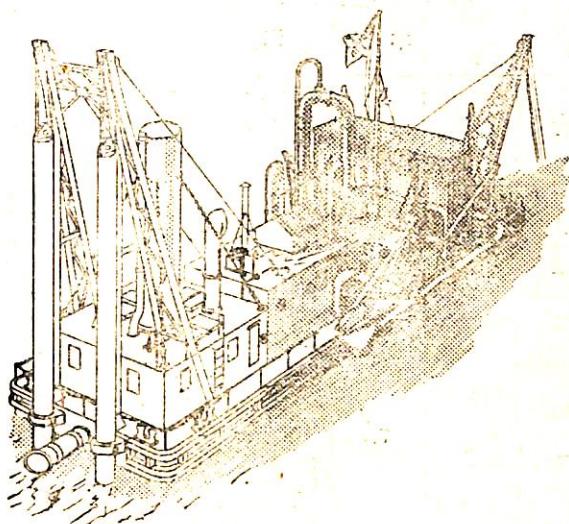
第 3 圖 A



第 3 圖 B



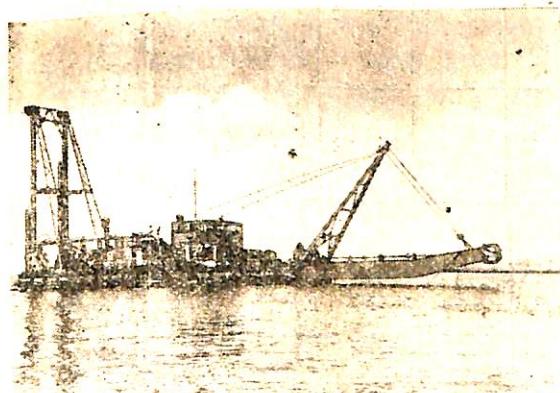
第 5 圖 B



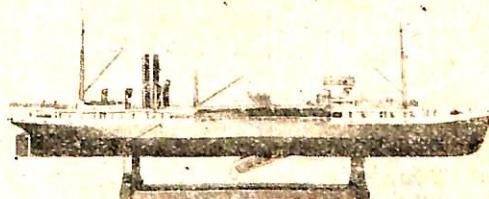
第 4 圖



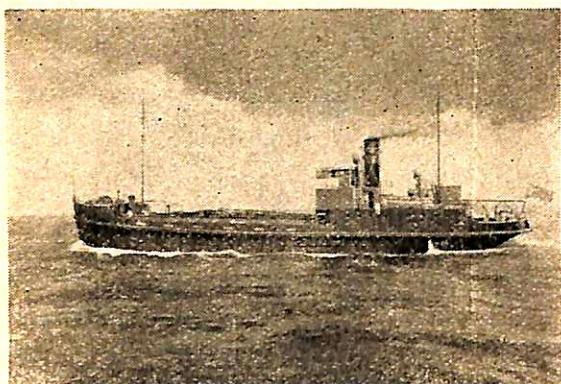
第 5 圖 C



第 5 圖 A



第 6 圖



第 7 圖

観等は添附の寫真あるいは略圖で了解されるであろう。

前にものべたように、浚渫船の本來の作業に關係する諸装置は土木機械製造業者の専門とすべき plant であつて造船業者が日常取扱う所の一般船用のものとは使用材料と工作法の精粗につき著しくちがう所が多い、浚渫土砂と直接接觸する部分 例えれば grab の tine, bucket の口金, cutter, pump casing あるいは impeller の如き摩耗のはげしい物については最も堅質の鍛鋼あるいは鑄鋼もしくは特殊鋼板等が使用されなければならない。

過去においてはしばしばこれらの特殊材料を輸入して使用した事があつた。米國から輸入したクローム鍛鋼の pump casing 等は國產普通堅質鍛鋼の數倍の壽命を持

番号	浚渫船種別	船名	竣工年 度	注文者	船體寸法	總重 量	航速 力 ノット	機能等
1	Grab dredger		1929	筑波高速 電鐵	16.5m × 6.8m × 1.73m		不走	汽動
2	Dipper "	千葉	1927	銚子港	99'-0" × 36' -0" × 8'-6"		不走	Dipper 容量 3.yd ³ . 機關 12" × 12" / 16" 圓罐 1 × 10' - 3" d × 9' - 6" 150 p.s.i.
3A	Bucket " (Well forward)	大黒丸	1928	横濱港	175' × 35' × 13' 吃水 8'-0"	599	6.5	主機 20" × 40" / 24" 500 i.h.p. 圓罐 1 × 13' - 6" d × 11' 150 p.s.i. Buckets 40 × 20 ft ³ . 15/20 Buckets per min. 800 tons per hour.
3B	" " (Well aft)	Tihokean-skaya	1932	U.S.S.R.	197' × 38' × 14' 吃水 10' - 8½"	934.16 ?	7.0	圓罐 2 × 14' - 0" d × 11' - 6". 215 p.s.i. 浚渫機關 1 × 18" × 37" / 24", 500 i.h.p. at 130 r.p.m. 推進およびポンプ機関 2 × 11" × 19" × 33" / 16" / 200 r.p.m. Buckets 36 × 27 ft ³ . 15/18 buckets per min. 1000 tons per hour, Pump 2 × 18" Bore × 59" d.
4	Pipe suction dredger 種 Cutter suction dredger	長吉丸	1932	愛知縣	100' × 33' × 11' - 6"		不走	圓罐 2 × 11' - 0" d. × 10' - 6", 200 p.s.i. ポンプ汽機 13" × 21½" 35" / 18", 360 r.p.m. ポンプ 2 × 15" Bore × 6' - 6" d. × 600 tons per hour
5A 5B 5C	Cutter suction dredger	鳴尾丸	1932	阪神築港	115' × 32' × 10' - 6"		不走	ポンプ電動 14" Bore × 54" d. 500 tons per hour. 1-A.C. motor 300V. 800h.p. at 350 r.p.m.
6	Drug suction dredger	新高丸	1943	臺灣總督府	98m × 16.m × 7.25m 吃水 5.53m	3244 3717	10.0	乾燃室型圓罐 3 × 4.4m × 2.6m 16kg/cm ² 過熱 推進機關 2 × 360 × 360 × 800 × 800/420, 1200 i.h.p. at 200 r.p.m. ポンプ用機關一同上, 1800m ³ per hour, 深さ 15 m まで
7	Hopper baerge	Amurskaya	1932	U.S.S.R.	163' × 33' × 13' - 6" 吃水 11' - 4"	649 800	10.0	圓罐 1 × 13' - 0" d × 11' - 6", 200 p.s.i. 推進機關 1 × 13" × 21" × 36" / 27", 800 i.h.p. 130r.p.m.

つていた實例があつた。大正初年頃軍艦の防禦甲板用として作られたニッケル鋼板は Bucket 口金として好成績であつたという例もあつた。これらの材質については専門業者の知識経験に待たなければならない。

Dredger の副施設として缺くべからざるものに泥受船 (Hopper barge) がある。わが國のものは多くは不自走船である。この種の船は肥大なる船形で函船型のものはない。浅い場所で排泥作業をするためには舷側に排泥開口のある Side hopper 型が使われるが一般には泥船の底に觀音開きの扉が縦に數個配列されているところの bottom hopper 型が使われる。不自走船ではこれらの扉はすべて人力によつて開閉される。自走泥受船 1 隻で他の數隻の不自走船を曳航するような計畫もしげしぶ実施された。前記のソビエト浚渫船 Tihokanskaya とともに行動する Amurskaya および Ussliskaya の 2 隻は強力なる自走船でその泥船は約 750 トン (45°m^3) の容量を持ち、扉の閉鎖には水壓機を使用し、開放には mechanical trigger (進水用と同様の趣旨のもの) を使用した。この船の要目は前掲の表の最後に示されてゐる。この 2 隻もまたロイド協會最高級の 10 A I.sea

going hopper barge の船級を持つている。

Hopper barge の類の船はその扉のために外板の重要な部分が縦強力から除外された形になつておりしかも甲板もまた頗る大なる開口を持つてゐる。泥船両側の縦壁と船底の鞍部とが縦方向の強力メンバーとなつてゐるけれども頗る無理な構造であることを免れない。平水で使用されるものはさほどでもないが公海で行動するものでは構造の設計に萬全の注意を拂わなければならぬ。

浚渫船の中である種のものすなわち grab dredger, bucket dredger, pipe suction dredger および drug suction dredger 等は自船内に泥船を設け泥受船と同様な排泥設備を備えているものもある。これらの船は 2 種類の船の機能を結合したものであつて港灣あるいは航路水深維持のため小區域の浚渫をする場合に有効である。

〔本稿は東海造船工業會の技術懇談會（月 1 回）において同會顧問小野氏の講演の要領を記である。若い技術家の参考になる點が多いと考えられるので、ここに發表させて頂くことにした。今後も折にふれて發表させて頂く豫定である（編集部）〕

中谷勝紀著

舶用ディーゼル機関の解説

B5 上製 入
¥ 500 (送 50)

収録圖版 230 個をもつて、下に示す本邦ディーゼル機関の代表的製作所の製品を網羅、懇切なる解説は個々の機関の特徴、性能をとらえあますところがない。わが國舶用ディーゼル機関の現状を通観する上においても製作所、使用者、關連業者、かつ一般の技術者、學生の必携の書であろう。

内 容

第1章 三菱 M・S ディーゼル機関、第2章 新三菱ズルツア・ディーゼル機関、第3章 三井 B&W ディーゼル機関、第4章 川崎 M・A・N ディーゼル機関、第5章 播磨ズルツア・ディーゼル機関、第6章 三菱日本 M・A・N ディーゼル機関、第7章 日立 B&W ディーゼル機関、第8章 浦賀玉島ズルツア・ディーゼル機関、第9章 新潟ディーゼル機関、第10章 池貝鐵工ディーゼル機関、第11章 阪神ディーゼル機関、第12章 伊藤ディーゼル機関、第13章 日平ディーゼル機関、第14章 鐘淵ディーゼル機関、第15章 ダイハツディーゼル機関、第16章 久保田ディーゼル機関、第17章 新東洋ディーゼル機関、第18章 電業社ディーゼル機関、第19章 池貝館山ディーゼル機関、第20章 松井ディーゼル機関、第21章 赤阪ディーゼル機関、第22章 ヤンマーディーゼル機関、第23章 ニッパツディーゼル機関、第24章 神發ディーゼル機関、第25章 横田ディーゼル機関、第26章 ディーゼル機器製ボ シュ型燃料ポンプと燃料弁、附錄 ディーゼル機関製作者名簿

東京都文京區向島彌生町 3

天 然 社

振替東京 79562 番

水槽試験資料 37 (M.S. 59, 59A, 60, 60A, 60B, 61)

船舶編集室

河川用双螺旋曳船の船首部形状

その他が抵抗に及ぼす影響

本船は第1表にその主要目を示す如き河川用双螺旋曳船で浅吃水のかなり特異な船型を有するものであるが、本船について水槽試験を実施した結果、丁度計画速度附近に著しい抵抗の hump を生ずることが明かとなつたので、縮率 1/18 のパラフィン製小型模型船を作製して抵抗試験を実施し、船首部形状等の変更によりどの程度の抵抗減少を圖りうるやを調査した。今回の資料はその結果の概要である。

M.S. 59 が本船の原型である。その正面線図および船首尾形状を第1図に示す。但し正面線図はフレームの位置における断面で示した。圖に見る如く船尾部は推進器直徑を可及的大ならしめる目的でいわゆるトンネル型が採用されており、また中央平行部が長いため船首の肩 (Fr. No. 24 附近) が著しく張つている。

これを原型として次の5種の模型が作製された。但し船型の変更是實船の場合に対する考慮から船首部形状の變化と船長の若干の増減に限定し、船體後半部は全部同一とした。以下模型番號順に変更部分を述べれば、まず M.S. 59A は船長は原型と同一で船首部を若干瘦型としたもの（原型では中央平行部が Fr. No. 24 までであるが 59A では 22 まで）であり、M.S. 60 は原型より 1 Frame space (實船で 550mm) だけ長さを延長しかつ

船首を更に瘦型としたもの、M.S. 60A および B は M.S. 60 を中央平行部でそれぞれ 1 Frame space および 3 Frame space だけ短縮したもので、最後に M.S. 61 は M.S. 60 と同じ長さで船首の肋骨線形狀を原型の V 型から U 型に變更したものである。これらの模型船に對應する實船の長さ、排水量等も一括して第1表中に掲げた。またその形狀は第2~4圖に示す。

試験状態は原型の満載吃水を抑えて各模型船とも吃水一定の條件で決定した (M.S. 60 のみは試験の手違から若干大なる吃水で實施)，從つて排水量は模型船ごとに相異している。

試験結果は第5圖に造波抵抗係数の形で示した。造波抵抗係数 r_w は次の如くして算定したものである。すなわち

$$r_w = R_{mw}/\rho_m V_m^{1/3} V_m^2$$

但し R_{mw} = 模型船の造波抵抗 (kg)

$$= R_m - R_{mf}$$

R_m = 測定された模型船の全抵抗 (kg)

R_{mf} = フルードの係数を使用して算定された模型船の摩擦抵抗 (kg)

ρ_m = 水の密度 (kg·sec²/m⁴)

V_m = 模型船の排水量 (m³)

第1表 要目表

M.S. No.		59	59A	60	60A	60B	61
長さ L(m)		22.275	22.275	22.825	22.275	21.175	22.825
幅 B(m)		5.994	〃	〃	〃	〃	5.994
吃水 d(m)		.915	.915	.949	.915	.915	.915
排水量 $V(m^3)$		88.95	87.55	91.58	86.21	80.20	83.95
満載 C _b		.7283	.7168	.7055	.7058	.6905	.7105
載 C _p		.7313	.7198	.785	.7088	.6934	.7135
狀態 C _Q		.993	〃	〃	〃	〃	.993
Icb (%)		-.29	—	—	—	—	—
λ_s		.14979	.14979	.14959	.14979	.15024	.14959
備考	原型 Frame space = 550mm	原型の船首部 を瘦型とする	原型の船首部 を瘦型とする	原型の長さを 1 Frame space 延長し 且船首を更に 瘦型とする	M.S. No. 60 の中央平行部 を 1 Frame space だけ短 縮する	M.S. No. 60 の中央平行部 を 2 Frame space だけ短 縮する	M.S. No. 60 の船首肋骨線 形狀を變更

V_m =模型船の速度 (m/sec)

第5圖によれば、小型模型による實驗であるから測定點のばらつきが若干多いが、大體次の如き傾向にあることが判定できる。すなわち船首部を瘠型とすることは効果的で、M.S. 59A でもフルード數 0.3 以上ではかなりの r_w の減少を示しており、M.S. 60A では更に全速度範圍に亘る抵抗減少が見られる。また M.S. 60 と 60A とを比較すれば長さの増加（中央平行部における）は高速部でかえつて r_w を増大させることが分る。逆に長さを短縮しても M.S. 60A と 60B で見られるように殆んど大差ない結果が得られた。航走中の波の状況を見ると丁度この範圍の速度では大きな船首肩波の第二の谷が船尾肩波の谷と重なる位置にあり、ここで大きな抵抗の hump を生じていると見られるが、各模型船とも hump の位置が殆んど變つていないことから、今回の試験の如く中央平行部における長さこの程度の変更では hump の位置を變えることは望み得ず、船首を瘠型にして大きい肩波を小とした効果が主として表われたものと考えることができよう。最後に M.S. 61 で水を船底方向へ流す形とすることは低速部では若干有利であるが高速部では原型と大差ない成績を示した。

以上の r_w を使用して算定した實船の有効馬力を比較したものが第6圖である。前述の如く小型模型船による試験結果であるから、量的には若干の疑問もあるが、例えば M.S. 60A を採用するとすれば原型に比し 9~10kn 附近で約 2 割におよぶ抵抗減少が得られたことになる。

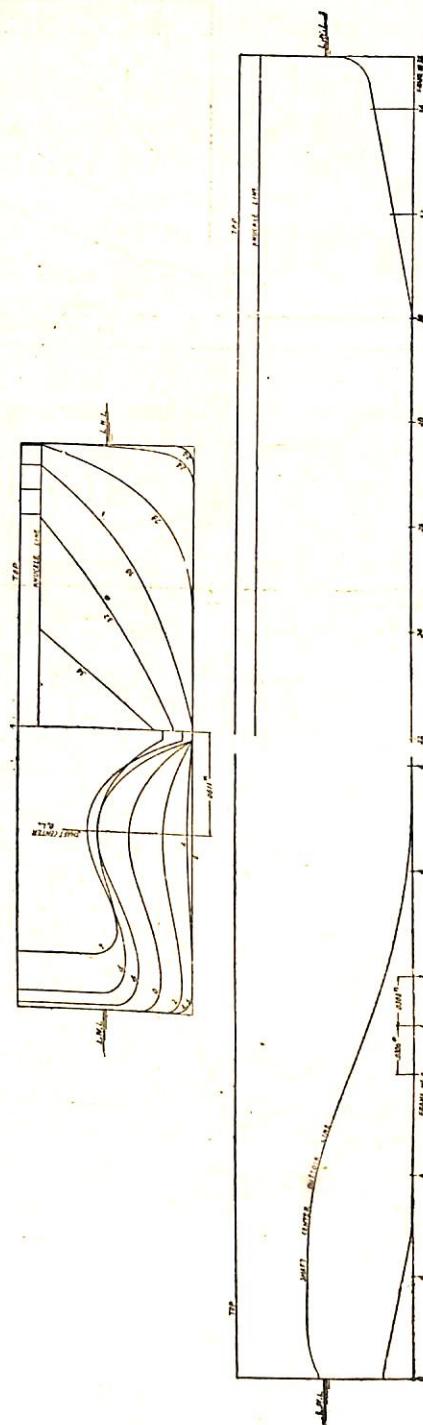
“船 船” の 購 讀

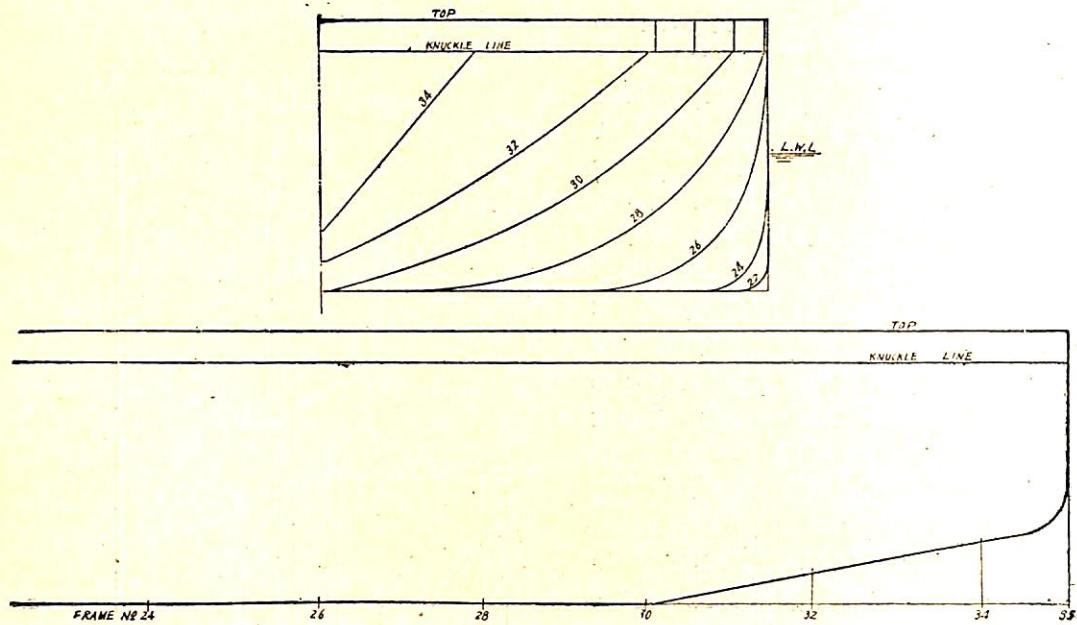
本誌は引續き買切制を実施いたしております。すべて豫約制でございますから、あらかじめ弊社または書店に御申込みおき下さい。

弊社あて前金お拂込み豫約には奉仕値段でおわかつ致します。この特典を御利用賜わりたいと存じます。

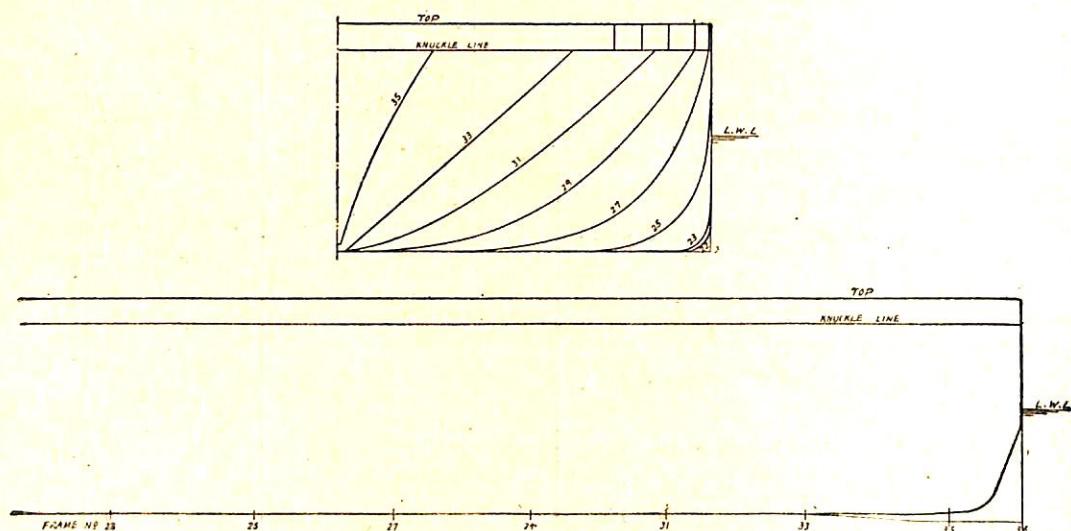
1 部 定價	150 圓 (送 8 圓)
半年 (前金拂込)	800 圓 (送不要)
1 年 (〃)	1500 圓 (〃)

第6圖 M.S. No.59

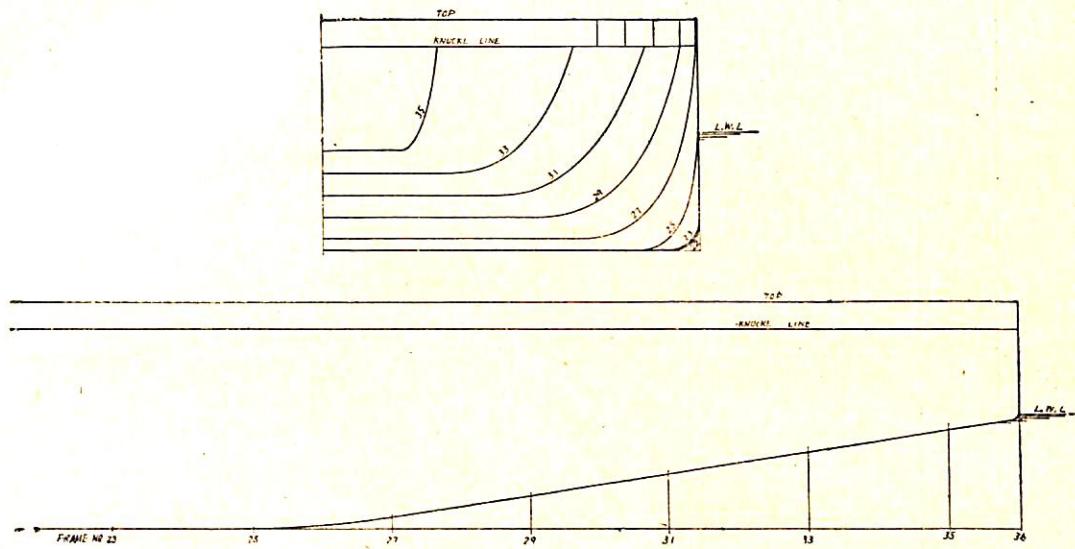




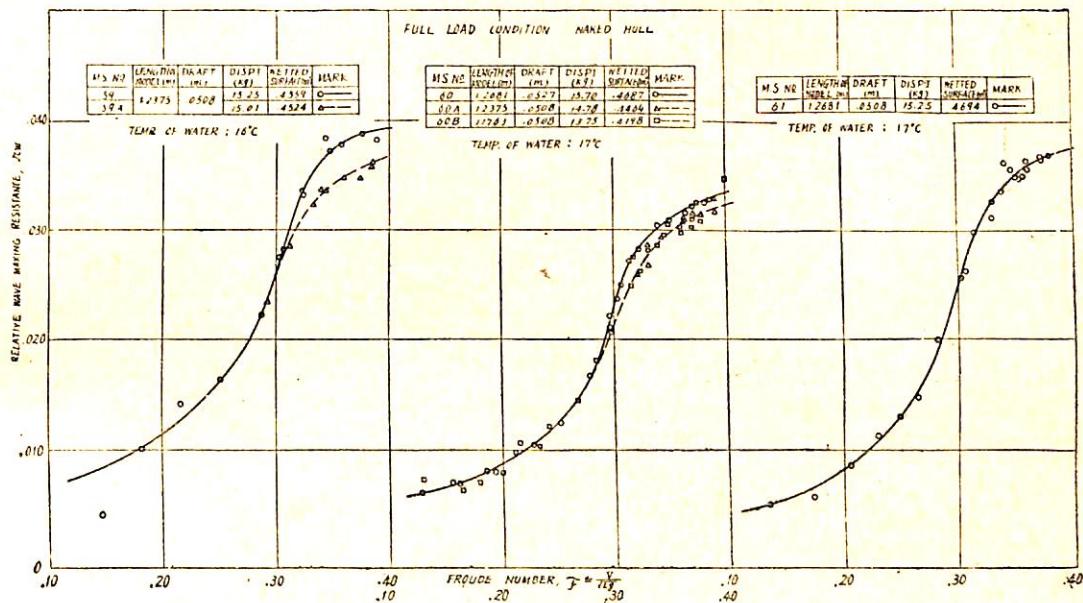
第2圖 M.S. No. 59A (船體後半部は M.S. No. 59 と同一)



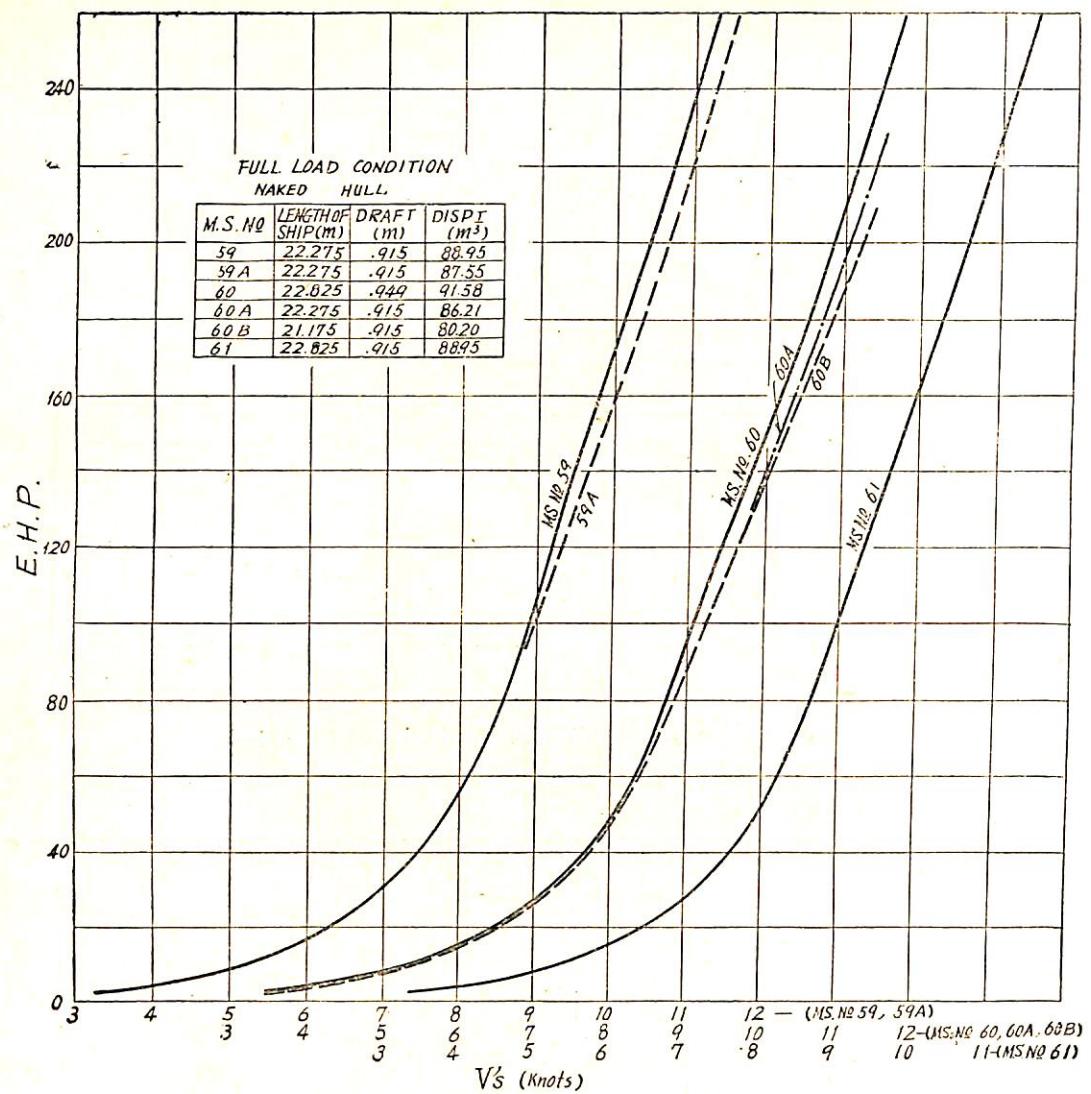
第3圖 M.S. No. 60 (船體後半部は M.S. No. 59 と同一)



第4圖 M.S. No. 61 (船體後半部は M.S. No. 59 と同一)



第5圖 造 波 抵 抗 係 數 r_w



第6圖 有効馬力圖

船舶・工場・事務所・学校・病院の

色彩調節

COLOR CONDITIONING の
御相談は

◎ 日本ペイント

国内需要の70%を占める！

- ① 強靭小型で、しかも能率無比のキトー製品！
- ② どの製品をとっても信頼できるキトー製品！
- ③ アメリカでも絶対信用を持つキトー製品！

キトー チェンブロック



KITO

品質管理！
全鋼製！

★ 全国著名販売店へ御照会乞ふ

製造元 株式会社 鬼頭製作所

神奈川県川崎市中野島一〇八四番地

電話登戸 66・121

発売元 鬼頭商事株式会社

東京都中央区日本橋呉服橋三丁目五番地

電話千代田 (27) 8860・8861

最大の需要が証明する

キトー

万能牽引機

レバー
ブロック

1 1/2 吨・3 吨・5 吨

KITO

縦・横・斜。自由自在!

利 用 先

鉱業
鐵道事業
電気通信事業
農林水産業
造船業
製鋼業
機械工業
化學工業
土木建築業
輸送業
倉庫業
其他一般

製 造 元

株式会社 鬼頭製作所

神奈川縣川崎市中野島一〇八四番地

電話登戸 66・121

発 売 元

鬼頭商事株式会社

東京都中央区日本橋呉服橋三丁目五番地

電話千代田(27)8860・8861

鋼船建造狀況月報(12月)

運輸省船舶局造船課

(イ) 造船所別工事中船舶

(28年12月末現在)

造船所	貨物船	油槽船	鐵達	客船	漁船	船	曳船	雜船	輸出船	合計
藤永田	1 7,200				1 180			3 420		2 7,380
函館	1 8,200									4 8,620
播磨	1 9,500	1 13,200								2 22,700
播磨(吳)							2 700			2 700
林兼					2 1,500					2 1,500
三菱日本	1 7,680	1 12,300			2 980			1 170	5 21,130	
日立(因)		1 12,900								1 12,900
〃(神)								5 200		5 200
〃(向)				1 150	3 1,740		1 700			5 2,590
〃(櫻)	2 14,900					1 125	2 400	3 8,407	7 16,132	2 14,900
石川島	1 7,200					3 1,255				3 1,255
金指						6 570	▲ 5 ▲ 750			11 1,320
深堀造船					▲ (2) ▲ (270)					
川南(香)	▲ 2 ▲ 1,390						▲ 5 ▲ 750			7 2,140
川崎	1 8,150	1 12,000					1 250			3 20,400
松浦		1 120		1 65						2 185
三保						4 1,140		1 132		5 1,272
三井	4 28,100					1 1,050				5 29,150
名古屋	1 7,650	1 590				1 320				3 8,560
新三菱	1 8,200				1 10,100					2 18,300
名村	1 6,900			1 120						2 7,020
新潟鐵工						3 1,350				3 1,350
钢管(清)	1 9,900					3 900				4 10,800
〃(鶴)	1 6,700						▲ 2 ▲ 4,600			3 11,300
三菱(廣)	1 6,800	4,250								2 11,050
〃(長)	5 22,680	1 13,600							1 21,000	5 57,280
〃(下)						3 1,595	1 15		3 69,600	4 1,610
N. B. C. 吳										3 69,600
大阪	1 270							2 387		3 657
安藤鐵工								3 310		3 310
瀬戸田	1 360									1 360
芝浦	▲ 1 ▲ 70									1 70
鹽山		2 900								2 900
東北						1 265				1 265
浦賀(浦)	1 7,680							11 2,070	12 9,750	
〃(横)							▲ 2 (1) ▲ (80)			2 210
渡邊							1 45			1 45
山西										1 98
油谷							▲ 1 ▲ 500			1 500
檜崎							5 175			5 175
東造船								14 300	14 300	
新潟造船							2 140			2 140
飯野(舞)	2 11,600						2 300			4 11,900

内田造船	28-17	東海タンカー	130	D	180	油 (油配)	28.10.10
山中鐵工	不明	松早石油	8	D	8	雜	28.7.3

合計 37隻 59,335 総トン

(八) 進水船

(12月中に報告のあつたもの)

造船所	船番	船名	主機	總トン數	主機および馬力	用途	進水年月日
三菱日本(横)	793	日本郵船	D	7,680	8,500	貨	28.12.26
新三菱(神)	857	大阪商船	D	8,200	7,500	〃	28.12.8
三菱・長崎	1,439	大同海運	D	7,330	5,700	〃	28.12.24
名古屋造船	110	新タンカー	D	590	650	油	28.12.18
三菱・廣島	118	山九運輸	D	57	80	〃	28.12.7
佐世保	102	邦洋水產	D	690	800	〃	28.12.21
松浦造船	68	望月	D	65	150	客	28.12.20
金指造船	172	道南海運	D	125	230	〃	28.12.20
佐野安船渠	115	九州郵船	D	150	260	〃	28.12.3
名古屋造船	111	五洋水產	D	520	650	漁(鮪)	28.12.26
新潟鐵工	229	鈴木榮松	D	250	〃	(〃)	28.12.16
钢管・清水	102	大久保乙藏	D	〃	550	(〃)	28.12.13
山中鐵工	不明	松早石油	D	8	8	雜(油配)	28.8.6

合計 13隻 25,715 総トン

(二) 竣工船

(12月中に報告のあつたもの)

造船所	船番	船名	總トン數	船主	主機および馬力	用途	竣工年月日
川崎重工	931	瑞川丸	8,000	川崎汽船	D 5,500	貨	28.12.15
〃	926	NELLY號	18,000	パナマ	T 12,000	輸(油)	28.12.7
新三菱(神)	854	洋邦丸	13,100	飯野海運	〃 8,500	油	28.12.9
三菱・廣島	118	#71山九丸	57	山九運輸	H 80	〃	28.12.12
藤岡鐵工	10	成田丸	390	協成汽船	D 355	貨	28.12.7
佐野安船渠	115	泰丸	150	九州郵船	H 260	客	28.12.20
金指造船	172	#2三島丸	125	道南海運	D 230	〃	28.12.23
〃	167	#10事代丸	490	事代漁業	〃 850	漁(鮪)	28.12.10
〃	168	#12越高丸	240	熊谷肇	〃 470	(〃)	〃
钢管・清水	101	#2豊洋丸	320	乾水産	〃 650	(〃)	28.12.16
東北船渠	182	#11福吉丸	265	鈴木浚平	〃 470	(〃)	28.12.29
三保造船	176	#2大宮丸	430	植田文平	〃 850	(〃)	28.12.22
播磨造船	470	榮幸丸	1,150	日本水產	〃 900	(冷運)	28.12.18
新三菱(神)	856	あさぎり丸	220	兵庫縣	〃 270×2	雜(自動車航送)	28.12.19
石川島	722	一	250	運輸省、三港建	—	〃(浚)	28.12.26
渡邊製鋼	107	一一	60	臨海土木	—	〃(〃)	28.12.15
〃	109	一一	130	建設省	—	〃(〃)	28.12.22
蓬萊船渠	101	岩戸丸	450	富士起業	D 430	油	28.11.19
山中鐵工	不明	#13松早丸	8	松早石油	〃 8	雜(油配)	28.8.6

合計 19隻 43,835 総トン

特許解説 大谷幸太郎

特許廳

船舶引揚装置（昭和29年特許出願公告第5,227号、出願人・発明者 トルーマン、ケンネスヤミソン——アメリカ）

本発明は船ドックと稱される引揚船内に小動力の作動装置を設けることによつて沈没船體を容易に引揚收容することが出来るようにしたので、この作動装置としては個々に獨立して作用する數個の巻取装置を並列して配置しその搬昇力を與えるためにその下方に平衡錘流體タンク装置を備えたものである。

このタンク装置はタンクの上昇位置においてこれに満水してその重量により下降せしめこれによつて巻取装置

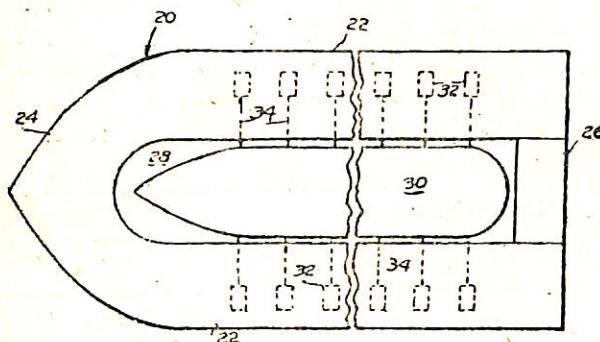
を作動させて沈没船體をある距離だけ上昇させ、タンクが引揚船體内の下方位置に來た時排水して軽量とし、適宜手段によつて再びこれを上昇位置に持上げ前記の操作を繰返し次第に沈没船體を引揚げさせるものである。

以下圖面について説明すると、第1圖に示すように船ドック20はその平面圖は2つの分れた平行船體22を有しこの相對する端部は船首24となつて結合しており、その反対側の端部は可動性の船尾25を插入し結合して閉まれた溜り28が形成されている。沈没船體30はこの船ドック20上に一定の間隔をおいて並列配置された數個の捲揚装置32によつて溜り28内に引揚げられ救難されまたは修復作業をうけるのである。

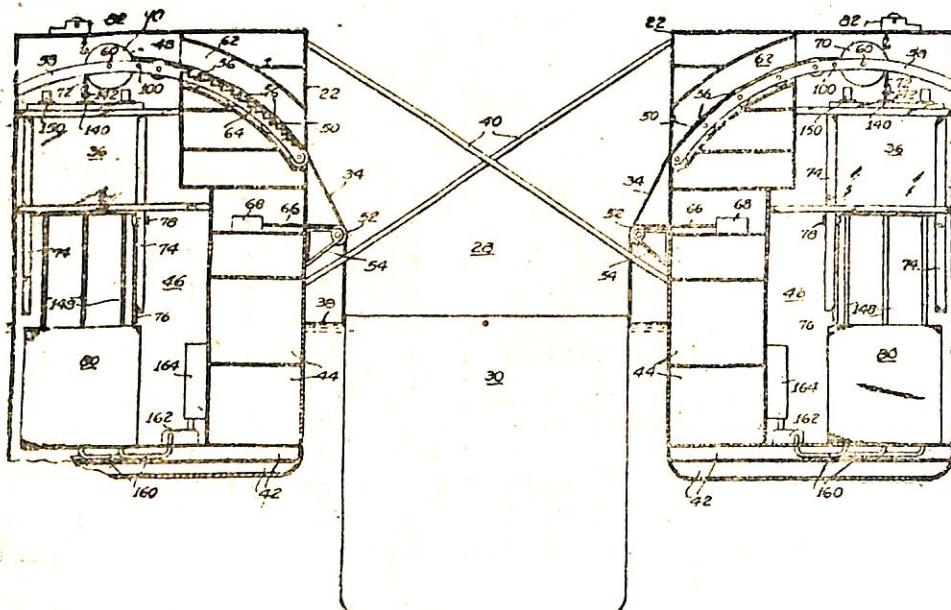
沈没船30は第2圖に示すようにその船側に取付けられたケーブル34を介して引揚げられるのであるが、このケーブル34は溜り28内に突出した案内滑車52を経て船體22内上部に裝置された翫曲ケーブル溝を通り捲揚装置、すなわち搬昇保持機48のドラムに巻

付けられている。この搬昇保持機48はラチエットホール式のものが好適でドラム驅動車70の廻轉によつて引揚ケーブル34を巻取り、また故意にゆるめない限り船體引揚ケーブルがのび出さないようにドラムを固定するようになつてゐる。驅動滑車70には驅動ケーブル72が巻付いていてこのケーブル72は平衡錘引揚タンク36を懸垂している。このタンク36は垂直な案内板74によつて案内されておりタンク36が満水によつて第2圖に示した位置から所定の位置まで下降すると引揚ケーブル34の巻取りが起つて沈没船はある程度引揚げられるのである。そして引揚タンク36を上昇位置に持上げる前にその荷重容水槽をパイプ76および調節弁78等によつて下方にあるタンク80に排水してその重量を軽くする。

各タンク36の上昇は搬昇保持機48の上方に取付けら



第 1 圖



第 2 圖

れた巻揚機 82 によつて行うことも出来るし、あるいは駆動骨車 70 自體を引揚ケーブルのドラムとの結合を外すことにより逆に回転させて行うことも出来る。

なおタンク 36 に取付けられた垂直杆 148 の下端にはピストンを取り付けてこれを排水タンク 80 内に設けられたシリンドラ中に挿通し、シリンドラ内に流體を充満させることによつてタンク 36 の下降速度の調整を行つようにして、またこのシリンドラピストン装置を引揚タンク 36 を上昇させる際の水壓ジャッキとして作用させるようにしてもよい。

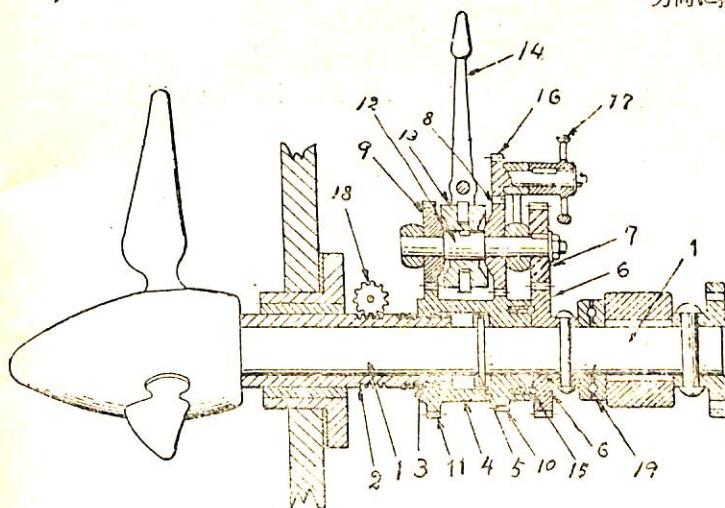
可變ピッチ推進器の調整装置（昭和28年特許出願公告第5,923号、発明人・發明者 白井達、曾我温方）

従来プロペラ翼のピッチを變更するには大なる力を要するのでこれに専用の動力を使用するのが普通であるが、このため機構が複雑になる缺點があつた。

本發明はこのような缺點を除去しプロペラ軸の回轉力を利用し簡単な機構でプロペラピッチを變更しようとするもので以下圖面について説明する。

1はプロペラ軸で、これに一端外側に螺子 3 を設けたピッチ變更鞘 2 を嵌装する。そしてこのピッチ變更鞘 2 には一端内側に螺子 3 を設け大小の歯車 11, 10 を有する筒體 4 を組合しその一端に接して歯車 6 を軸 1 に固定する。一方筒體 4 の上方にはフレームによつて支持されている中間軸 12 を設けこれに歯車 7 を固定し前記の歯車 6 と組合させる。また中間軸 12 にはクラッチ 13 を取付けレバー 14 で左右に滑動出来るようにしてその軸上に回轉自在に組合し、側面がクラッチを構成する大小2個の歯車 8, 9 と組脱出来るようにしてある。

今プロペラのピッチを變更しようとする時はハンドル



可變ピッチ推進器の調整装置

14を左に動かしてクラッチ 13を歯車 8 に組合せると軸 1 の回轉は歯車 6 から歯車 7, 8 を経て歯車 10 に傳わる。しかるに歯車 8 は歯車 7 より大径であるから筒體 4 は軸 1 よりも早く回轉し、從つて筒體 4 とピッチ變更鞘 2 との間の速度差により螺子 3 の組合部分に回轉を生じ、ピッチ變更鞘 2 は例えれば右に滑動してプロペラ翼のピッチを大ならしめる。

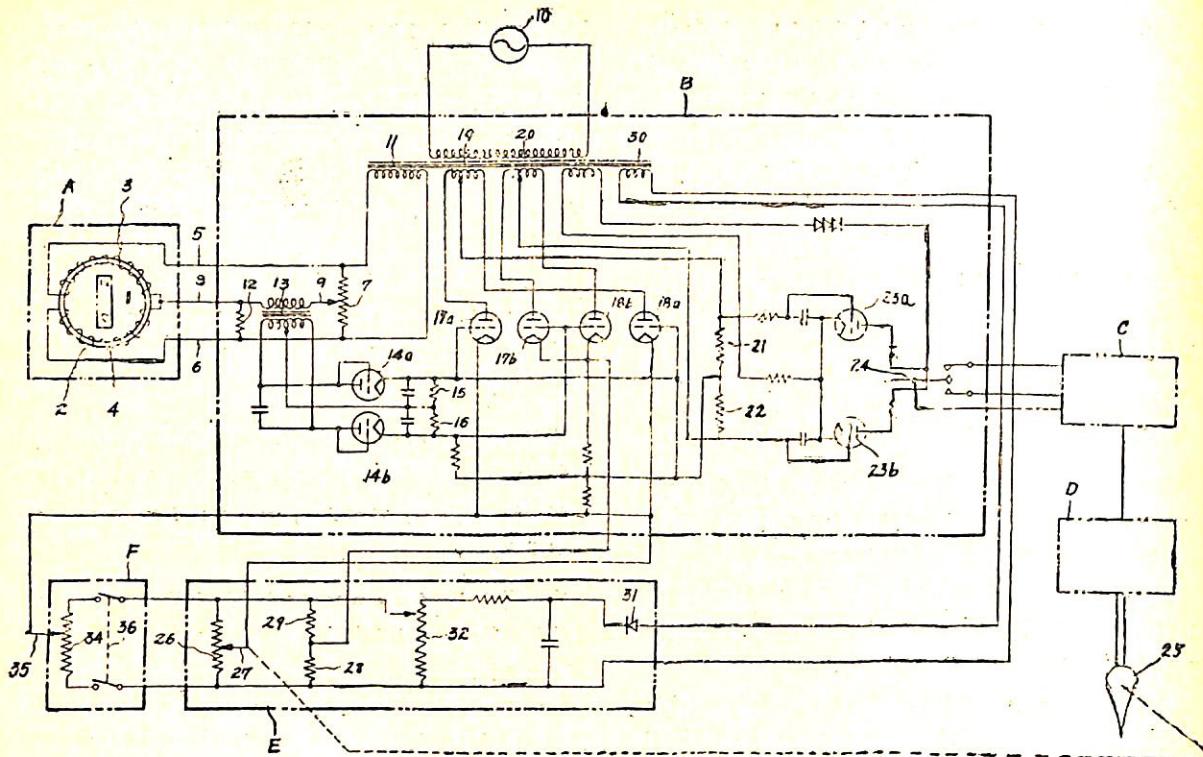
またハンドル 14 を右に動かしてクラッチ 13 を歯車 9 に組合せねば歯車 9 は歯車 7 より小径であるから前と丁度逆にプロペラのピッチを小ならしめることが出来るのである。

磁器コンパス・パイロット（昭和28年特許出願公告第5,926号、発明者・フランシス、ウエスト、ジュリア 出願人・ゼ、スペリー、コーポレイション—アメリカ）

本發明はジャイロ・コンパスを使用せず磁氣コンパスに方位の基準を求める自動操舵方式であつて、磁氣コンパスとこれに連絡させた自動管制器との間の相對的變位によつて偏倚信号を発生させ、この信号を増幅して操舵機關を作動させ前記信号の大きさと方向とによつて舵を適當に驅動し舵角を所要値に設定せしめるようにしたものである。

また本發明においては手動式遠隔管制器を併置しこれを使用することにより必要に應じて自動操舵を手動操縦に切換えることが出来るようにしてある。

以下圖面について説明すると、1は磁氣コンパスの磁針でこの磁針 1 の附近にこれを闊んで圓形環状鐵心 2 を回動出来るように設け、この鐵心に2個の捲線 3, 4 を同一方向に捲付ける。そしてこれら兩捲線はその感應電壓を全く等しいようにする。これら環状鐵心 2 および捲線 3, 4 は自動管制裝置の主體をなすもので磁氣コンパスを形成する羅盤と結合して磁氣コンパスおよび自動管制器 A を構成する。捲線 3, 4 の各一端は共通導線 5, 6 を介してこのボテンショメーターの各端に接続し、各他端は共通導線 8 を介してこのボテンショメーターの滑動子 9 に接続して管制ブリッヂ回路を形成する。このブリッヂ回路には交流電源 10 より交流電壓を供給し、導線 6 および 8 に接続せる抵抗 12 により捲線 3 および 4 を流れる電流に僅かな位相差を與えるようする。このようない結線において船舶が所定の進路を航行する時は



前記ブリッヂ回路中に設けた変成器 13 よりの出力は針路偏倚信号を生じないが、船舶が所定の進路から外れるとき捲線 3, 4 と磁針 1 との間の相対位置が變るから磁針 1 の位置による捲線 3, 4 の鐵心 2 の勵磁状態が非對稱的になる。この状態ではブリッヂ回路の出力は脈動電壓となつて、その正負のピークは同一の値ではなくなり正負のピークの差は船舶の進路の偏倚に比例する。この場合ディテクター 14a, 14b を経て抵抗 15, 16 にかかる電壓は不等になるので増幅管 17a, 18a に對し 17b, 18b のそれぞれのグリッドにかかる直流電壓の値が異なつて来る。しかる時は同一値とした抵抗 21, 22 の電壓降下に差違を生じ、從つて最終増幅管 23a, および 23b 中一方の管のグリッドが他方の管に對して正となる。そこで差動リレー 24 のそれぞれの捲線を流れる電流に差違を生じリレー 24 の平衡が破れて作動するようになる。このようにして増幅器 B が構成されるのである。

この差動リレー 24 の接続回路は導線を介して操舵機開制御配電盤 C に接続される。そしてリレー 24 が作動すればその作動に應じて配電盤のリレーが動き、これによつて操舵機開 D を所要方向に回轉させこのようにして舵 25 を回動しこれを所要舵角に設定せしめる。舵が所定角度に設定されて船舶がこれに従つて操舵せられるにつれて舵角追縦發信装置 E を働かせ舵角を漸減させ、船

舶が所定の進路に復歸した時に舵角を零にする必要がある。このために本装置では追縦發進装置 E として追縦ボテンシオメーターを構成する抵抗 26 および滑動子 27 と抵抗 28 および 29 とより成る追縦ブリッヂ回路を使用する。この回路の出力は舵が中性位置にある場合には零に調節しておくもので、舵が回動すると滑動子 27 と抵抗 26 との接觸位置が變化しこれによつて出力電壓が發生する。この出力電壓は増幅管 17a, 17b および 18a, 18b のカソード回路に加えられこの舵角追縦信号と自動管制器からの信号とが組合されて作動し増幅管 17a, 18a と増幅管 17b, 18b の出力が等しくなつた時舵の運動は停止するのである。

なお本發明は必要に應じて磁氣コンパスおよび自動管制器 A を除外し遠隔點から舵を手動操作することが出来るように遠隔動管制装置 F を設けてある。この装置は遠隔管制ボテンシオメーターでこれは抵抗 34 および滑動子 35 により構成され、抵抗 34 を追縦ボテンシオメーターの抵抗 26 と開閉器 36 を介して並列したもので、開閉器 36 を開放状態に保持すれば舵を自動操縦することが出来るが、開閉器 36 を閉塞すれば増幅器 B は追縦ブリッヂ回路の出力のみで働くようになり従つて管制ボテンシオメーターの滑動子 35 を手動操作で移動することにより追縦ブリッヂ回路に出力電壓を發生せしめる。

海外文献の紹介

大型タンカーの多數ディーゼル 機関による推進

(The Motor Ship: August, 1953)

最近の單螺旋大型タンカーの大きさと速力の増大は、その推進の問題について造船所機関製造者および船主に慎重な考慮を拂ひきしている。燃料消費量についてはスティームとディーゼルの差は依然として大きいが、減少して來ている。500 p.s.i. 850°F 過熱蒸気プラントでは多くの特殊鋼が必要であり、その組立据付取扱に綿密な注意が必要とされる。相當數の陸上プラントおよび一部の船は上記より高い壓力温度で運轉しているが、船舶用としてはそのコストが増大するので、果して經濟上確實に有利なのか判然としていない。

商船用蒸氣タービンの重量が減少し、艦艇用に接近し、それによつて HP 當りコストを下げ得ると云われて來た。

もしタンカーのタービンにおける s.h.p. 當り重量約 180 lb. 同じくコスト約 40 美といふ現在の數字が、艦艇におけるそれぞれ 50 lb., 25 lb の近くまで減少可能とすれば、その地位に著しい影響があつろう。しかし兩者はその使用條件が著しく異なる、艦艇は大修理または大改造のために停止しても、國の歳入の損失にならぬが、商船のために停止しても、國の歳入の損失にならぬが、商船の運航停止は、しばしば修繕費の額よりも多い收入減と間接費の増加を來す。

兩者の航海時の馬力定格のとり方よりも、約20年の船の生命期間中の推定仕事量を比較する方が確實な尺度である。このベースで行くと當然商船用機関がより軽くよりコストが低いのである。

高壓高温の採用は理論的角度からは非常に魅力的だが、これはまだ熱効率で僅かな向上を見せてても、高価で複雑な裝置となり、信頼性を減ずることになる。

大型高速タンカーにディーゼルを採用する問題は、4 軒以上の發電機を有する電氣推進で解決される。同時に大出力の荷油ポンプ用電力を容易に供給しうる。しかし電氣推進は非常に複雑になり、その傳達損失は如何なる機械驅動方式に比しても高い。イニシヤルコストも今考えている s.h.p. の範囲では、直結またはギヤードディーゼルに比し高い。

大型單螺旋用として、ギヤードディーゼルは經濟的で

簡単な推進機関で、多くの利點を持つてゐる。

勿論ギヤー駆動などの型式にも固有の何がしかの損失はあり、従つて燃料消費の増加を來す。しかしその損失よりも、信頼性適應性の増加、維持の容易、高さの減少、融通性のある機関室配置等多くの利點によつて得る所の方が多い。

多數機関によるギヤ駆動は、船級協會による検査に要する時間を節約する。もし入港時の検査の準備のために、その1臺を休ませても、航海日程に實質的に影響を與えなければ、その時間は著しく減じ得る。

ある船では正規定員の機関部高級船員の外に、2人の組立技術者を有することになつてゐる。彼らの日常の仕事は、航海中の補機の維持である。このような仕事は、例えば8臺の機関を持つたギヤードまたはディーゼル電氣推進船にあつては、推進機関に向けられる。そしてこれは時間と經費を浪費し、拘束と煩雜を伴う全ての港内仕事を實際上なくしてしまう。完全な停止は主ギヤボックスと船尾軸の検査の時だけである。これは普通ドッキングの際に行われる。

今プロペラ軸接手で 13,000 s.h.p. のタンカーを假定する。これは各 1,800 b.h.p. の連続定格の8臺の機関よりなるギヤードディーゼルである。これらは8シリンダ過給機関で b.m.e.p. が 120 p.s.i., 330 r.p.m. とすると、ボア 17 in., ボアストローク 比 1.25 対 1.0, ピストン速度 1,200 ft./min. 以下となる。4弁のシリンダヘッドを持つこれらの機関はボイラ油で運轉できる加熱清淨装置を備える。

これらは4臺の機関の2グループよりなる。各々は電磁接手を介して4ピニオンの可逆ギヤボックスに連結する。主減速ギヤに連結する第2軸および第2電磁接手の寸法を減ずるために、これらを減速ギヤとせず增速とすることが有利である。

電磁接手における 2% のスリップと損失ならびに 1:1½ のギヤ比により、334 r.p.m., 7,056 s.h.p. の入力に對し、各ギヤの出力はギヤ効率を 95.5% と推定して 478 r.p.m. で 6,738 s.h.p. となる。

これらのギヤから出た第2軸は船尾側の對の機関の中間下側を通り、4.64:1 の比を有する 2ピニオンの減速ギヤを驅動し、約 100 r.p.m. のプロペラ速度を與える。

ピニオン速度は接手の 3% スリップにより 464 r.p.m. となる。全入力は 2 電磁接手における 3% の損失により 13,074 s.h.p. となる。

出力は 97% のギヤ効率により 100 r.p.m. で 12,682 s.h.p. である。これは航海時の常用出力である。

ギヤードタービンに現在普通に用いられているよりも

低い歯面荷重が望ましいが、電磁接手によつて、現在設計上除きにくいとされている小さな振り振動に對し、負荷時の歯のセパレーションを防ぐことができる。4臺の8シリンダ機関のグループによる良好なトルク特性を以てしても、歯面荷重に周期的變化があるのであるが。

各グループの2臺の機関の前から荷油ポンプ駆動軸がバルクヘッドを貫通してポンプ室へ行つている。

中央にポンプ室を持つ船または1以上のポンプ室を持つ船の場合は、同じ機関が荷油ポンプ用のA.C.またはD.C.を供給する發電機を駆動する。

主荷油ポンプは機関室から駆動される遠心式で、機関の自由端からとり出せる最大出力までその容量を上げることができる。

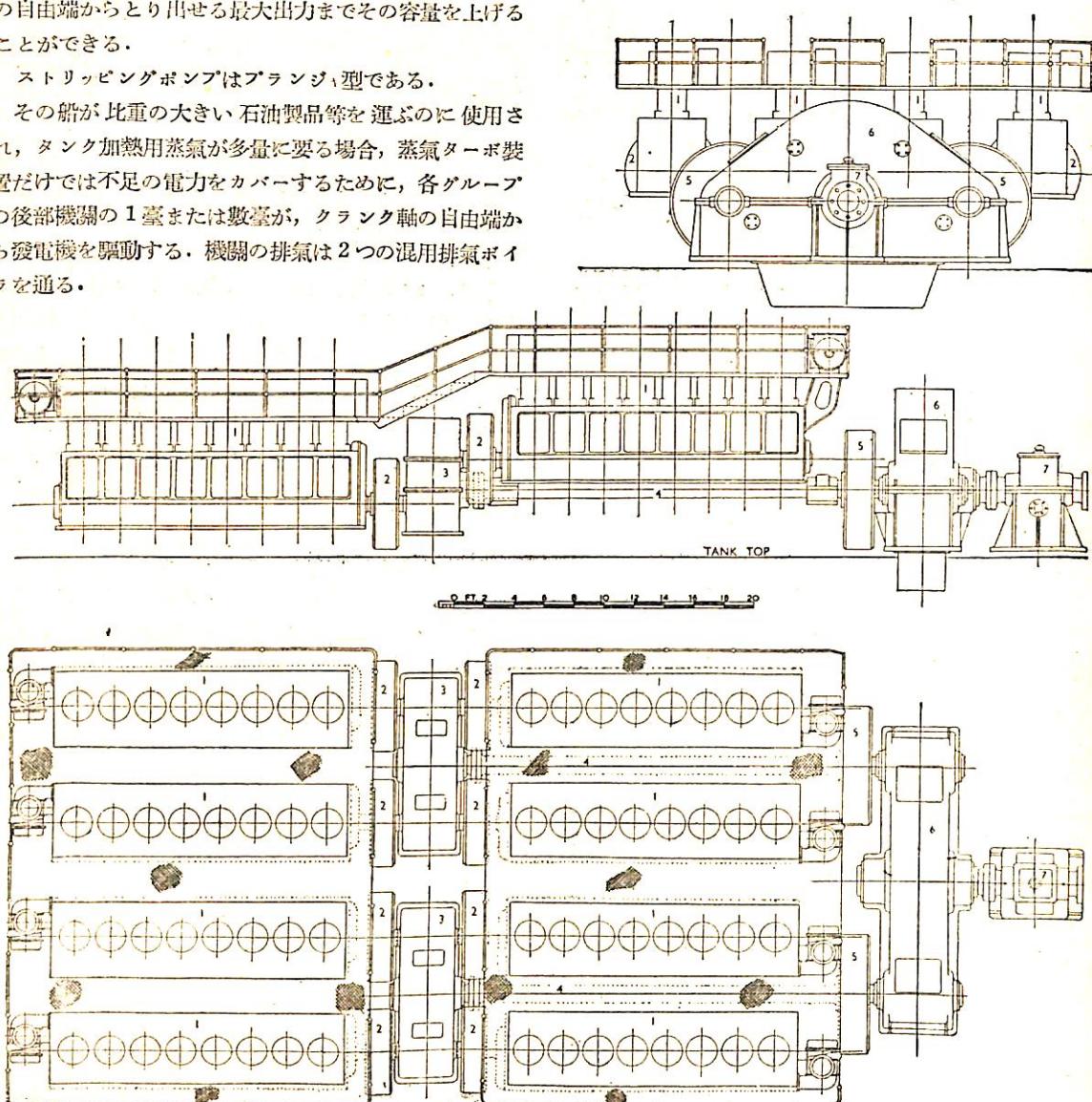
ストリッピングポンプはフランジ型である。

その船が比重の大きい石油製品等を運ぶのに使用され、タンク加熱用蒸氣が多量に要る場合、蒸氣ターボ装置だけでは不足の電力をカバーするために、各グループの後部機関の1臺または數臺が、クランク軸の自由端から發電機を駆動する。機関の排氣は2つの混用排氣ボイラを通る。

90%全力で1時間 1,000 lb. の蒸發量のこのボイラは、航海中油焚きで補充する必要がない。

電動の機関室補機用として2臺のA.C.またはD.C.のターボ發電機が裝備される。1臺は豫備である。コンデンサ循環水は主海水ポンプから取り、蒸氣壓力 120 p.s.i. でタービン効率を良くするために簡単な型式のスイパーヒーターがある。

補機が汽動であれば、ずっと小さい發電機でよいが、蒸氣消費量は多くなり、冬季はしばしば油焚で補充する必要がある。



第 1 圖

この出力型式の機関の燃料消費量は、ボイラ油で運転するとして、約 0.37~0.33 lb/b.h.p./hr, ギヤ損失を考慮して約 0.40 lb/b.h.p./hr. である。1 日當り約 53 トンである。これに比し、低速直結機関は1 日當り約 46 トン使用する。一方高壓蒸氣タービンは少くとも1 日 75 トン消費する。

タンカーが普通1年 280 日海上にあるとすると、本計畫の多數ギヤードディーゼル船は、タービン船に比し、6,200 トンの油を節約できる。これは現在の價格で1年 42,500 £ の運航費の低減を意味する。これらの提案を具體化した機関配置圖が第1圖で、同じ機関が約 25,000 d.w. の代表的なタンカーの機関室スペースに裝備されたのが第2圖である。必要な機関室スペースは、點線で表わした單軸直結の 7,000 b.h.p. 115 r.p.m. のディーゼルに必要なものと等しいことが判る。かくして約 13,000 s.h.p. のギヤードディーゼルが同じスペースに裝備され、しかもこの船が 16 ノット以上の速力を出せることになる。

本案によれば、最近就航した 32,000 d.w. の蒸氣タンカーの1隻に裝備するとして、現在裝備の推進装置に比

し、スペースと重量で著しい節約をして、しかも 15 ノットの速力を出すに必要な出力を與えるであろう。

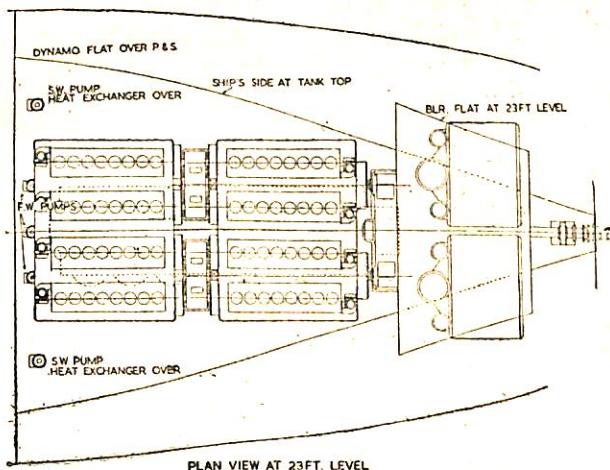
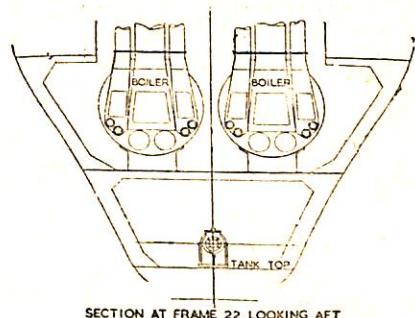
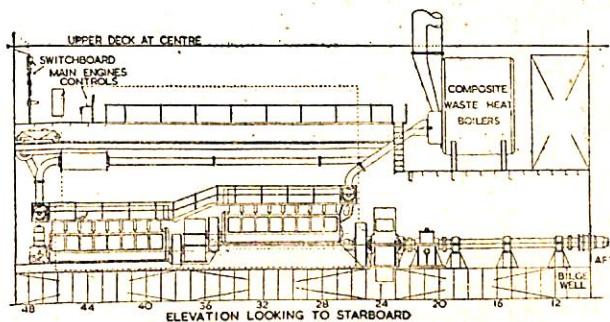
この裝置は同じ位のディーゼル電氣推進に比し、設計配置が非常に簡単であり、また運轉状態良好で、最近の高壓高過熱蒸氣タービンほどその取扱に氣を使わなくてよい。

電磁接頭の代りに流體接頭も使用できる。

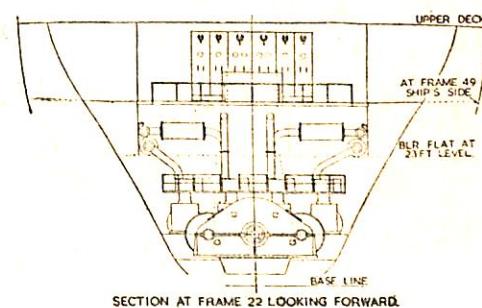
他の型の機関の組合せも考えられる。例えば 15 in. ポア、18 in. ストロークで過給式 375 r.p.m. の 12 シリンダ V 型機関を使えば機関室がいくらか短くなるであろう。また1臺當り 1,900 s.h.p. をやや上廻る連續定格出力が得られる。また 9 3/4 in. ポア、10 1/2 in. ストロークの機関は最適である。これは 750 r.p.m. で過給式とし、16 シリングで1臺當り連續 1,368 s.h.p. または 100% 過給として 1,900 s.h.p. を出す。

操縦裝置は簡単で、機関室前端の主甲板の高さに設置されたコンソールに手際良く集めてある。そして操縦する機關士が機関室を見下せるようになつており、操縦傳達には電動または流體を使用しうる。

補助裝置については、各機関およびギヤボックスは自



STILLS 1 10 12 14 15 16 17



第 2 圖

身の潤滑油ポンプを駆動し、それぞれ油冷却器を有している。豫備潤滑油ポンプは電動とし、他のポンプのどれの代りにも使用しうるよう適當にパイピングをし、また同時にどの2セットに供給しても十分な容量を持たせる。

もし全部汽動補機ならば、排氣による蒸氣では冷却清氷および海水ポンプをまかぬには不十分で、恐らく各機関が自身のポンプを駆動する必要があろう。これは海水のサクションパイピングが非常に複雑となり好ましくない。

ターボ發電機から電流を供給される全電動補機には、堅型遠心ポンプが用いられる。

独立のディーゼル發電機は、船を冷態から作動せしめる時および船が蒸氣發生前に動かねばならぬ時の電磁接

手の勵磁用としての負荷の必要に応じうる容量のものが必要である。

この計畫はタンカー以外の船にも、同じように適當しており、その船の信頼性と適應性を十分に向上させる。それは機関が中央にある中型旅客船の設計者に強い魅力を與える。といふのは高さの減少によつて、アコモデーション用としても一つ tweendeck がとれるからである。

主推進機関を小分割することによつて、船價において多くの節約ができる。例えは港内における補機の電力負荷が大きい時、主機の1臺または數臺を使用するようすれば、大きな發電装置は不要となり、その上タンカーにあつてはより大きな荷油ポンプが設置できる。

(Y)

天然社・海事圖書

和達・島山・福井監修 A5 450頁 1200圓 (送50圓)

氣象辭典

中谷勝紀著 A5函入 230頁 500圓 (送50圓)

舶用ディーゼル機関の解説

上野喜一郎著 A5箱入 630頁 850圓 (送50圓)

船舶安全法規

天然社編 B5上製 220頁 450圓 (送40圓)

船舶の寫眞と要目 第2集 (1953年版)

天然社編 B5普及版 300頁 300圓 (送40圓)

船舶の寫眞と要目 (1951年版)

上田篤次郎著 A5上製 (折込7枚) 500圓 (送40圓)

舶用電氣設備

造船協會電氣熔接研究委員會編 A5判総アート 200頁 360圓 (送40圓)

船の熔接設計要覽

小林恒治著 A5上製 260頁 420圓 (送40圓)

實用航海術

小野寺道敏著 A5上製 340頁 500圓 (送40圓)

氣象と海難

山縣昌夫著 船型學 (推進篇) B5上製 350頁 850圓 (送50圓)

船型學 (抵抗篇)

B5上製圖表別冊 700圓 (送50圓)

上野喜一郎著 A5上製 280頁 380圓 (送30圓)

船の歴史 (第一卷) 古代中世篇

外國造船機學會編 米原令敏譯 各 B5上製

舶用機關工學 (第1分冊)

650圓 (送50圓)

(第2分冊)

520圓 (送50圓)

(第3分冊)

700圓 (送50圓)

(第4分冊)

800圓 (送50圓)

船舶局資材課監修 B5上製 400頁 650圓 (送50圓)

舶舶の資材

茂在寅男著 B6上製 210頁 280圓 (送25圓)

解說「レーダー」

橋本・森共著 A5上製 200頁 300圓 (送30圓)

船舶積荷

依田啓二著 A5上製 200頁 280圓 (送25圓)

海上衝突豫防規則提要

小野暢三著 A5上製 170頁 250圓 (送25圓)

舶用聯動汽機

春日・杉浦・雨宮監修 A5判 500頁 800圓 (送50圓)

水產辭典

矢崎信之著 B6上製 300頁 250圓 (送25圓)

舶用機關史話

天然社編 B5判 180頁 280圓 (送25圓)

舶用品の解説と紹介

朝永研一郎著 A5上製 210頁 250圓 (送25圓)

舶用機關入門

渡邊加藤一著 A5上製 200頁 280圓 (送25圓)

荒天航泊法

小谷・南・飯田共著 A5上製 340頁 450圓 (送40圓)

機關土必携

依田啓二著 A5上製 400頁 450圓 (送40圓)

舶用運用學

小谷信市著 A5上製 300頁 350圓 (送40圓)

舶用補機

小野暢三著 B5上製折込図4葉 400圓 (送40圓)

貨物船の設計

高木淳著 A5上製 240頁 300圓 (送40圓)

初等船舶算法

中谷勝紀著 A5上製 320頁 350圓 (送40圓)

舶用ディーゼル機關

中谷勝紀著 A5上製 200頁 250圓 (送25圓)

舶用燒玉機關

神戸高等商船學校航海學部編 A5上製 180頁 180圓 (送25圓)

航海士必携

關川武著 B6上製 140頁 130圓 (送25圓)

裝と船用品

SHOWA OIL

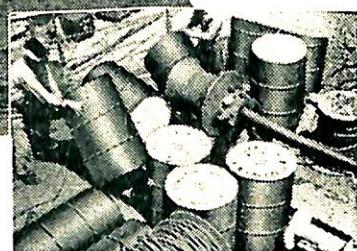
社 標



登録商標



川崎汽船会社所有国川丸の雄姿と同船主機用として昭石特デーゼル油積込の図



昭石の新製品溶剤製潤滑油特号は化学的安定度の極めて高い純粹の精製礦物質油であります。各船主及機関士各位には昭石特号製品が凡ゆる運轉状態の下に完全な潤滑を與え而も航行浬数当りの消費が僅少である事を体验して居られます。

川崎汽船会社所有国川丸（重量屯数 10,842 吨）装備のザーゼル機関は昭石特 1 号、特 2 号、特 3 号デーゼル油を以て正しく潤滑され最高の能率を擧げ乗組員の好評を博して居ります。

（詳細は各営業所に御問合せ下さい。）

英系シエル石油會社提携

資本金 拾七億円

昭和石油株式會社

取締役社長 早山洪二郎 取締役副社長 I.W.H. SITWELL

本 社

東京都中央区日本橋馬喰町一丁目一番地ノ二
電話茅場町(66) 1240~9

本社分室及所 東京都中央区日本橋小伝馬町二丁目二番地ノ五
東京営業所 濑賀ビル内 電話茅場町(66) 1210~9

大阪営業所 大阪市西区京町堀上通一丁目三三番地 京町堀ビル四階
小樽営業所 小樽市港町三二番地 電話小樽 5615, 1967

福岡営業所 福岡市極楽寺町一一番地 電話西 1602

名古屋営業所 名古屋市中区南伏見町二丁目二番地 電話本局 2005~6

營業所 川崎・新潟・平沢・海南・閑屋・彦島・鶴見・芳賀・井伊谷・品川研究所
工 場 広島・新潟・秋田・仙台・坂出

船用計器の総合メーカー

東京計器

米国スペリー社・キディー社・ベンディクス社提携

スペリー ジャイロコンパス、マリンレーダー、ローラン
マグネットิกコンパスパイロット、マイナーEiジャイロコンパス
小型レーダー キディ 火災探査並消火装置
ベンディクスデブスレコーダー 其他各種

株式会社

東京計器製造所

本社 東京都大田区東蒲田4-31
TEL 蒲田(03) 2211-9

東京営業所 東京都中央区京橋1-2 セントラルビル7階
TEL 東京二八局(28) 8560-5

神戸営業所 神戸市生田区明石町19 同和ビル3階
出張所 大阪・門司・長崎・函館

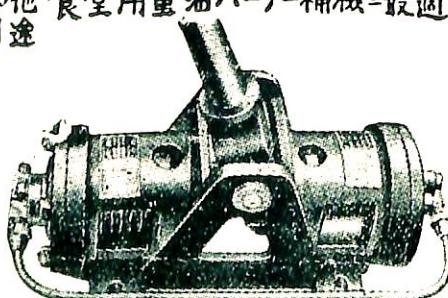
陸船用手動空気圧縮機

圧力・30kg/cm² 勧告特許366723
容量・464cm³ 行程 出願番号393049
用途・ディーゼル機関始動用其の他

焼玉機開始動用補機

圧力・10kg/cm²
容量・930cm³ 行程

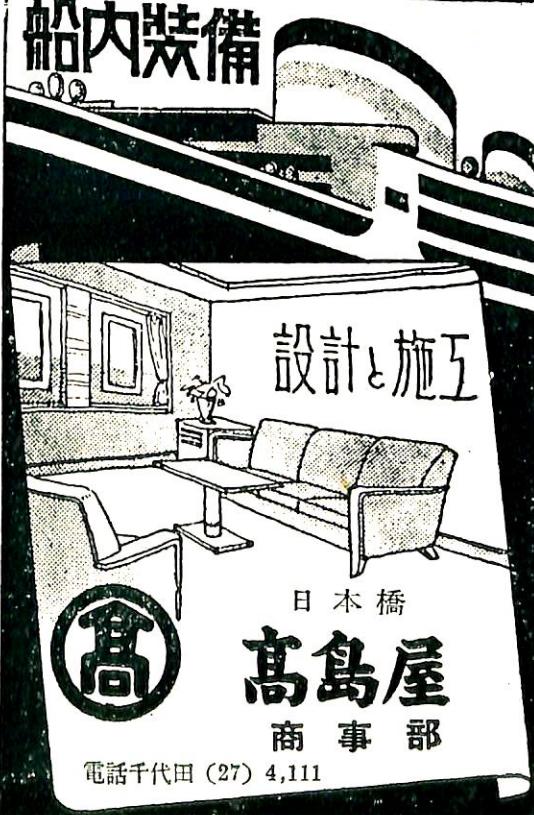
其他 食堂用重油バーナー補機=最適
用途



寄産業機械株式會社

本社・工場 埼玉県川口市本町2-57
第二工場 埼玉県川口市並木町1-2611
電話 川口 3400番

船内装備



日本橋
高島屋
商事部

電話千代田(27) 4,111



HOKUSHIN GYRO-PILOT

Single unit & Two unit

日本特許第192363号
(昭和26年9月27日)
PATENTS UNDER APPLICATION TO
U. S. A. (No. 224506)
GREAT BRITAIN (No. 11081)

製造品目

アンショット ジャイロ コンパス
北辰式 ジャイロ バイロゾット
北辰圧力式 ログ
船用電気計器 各種

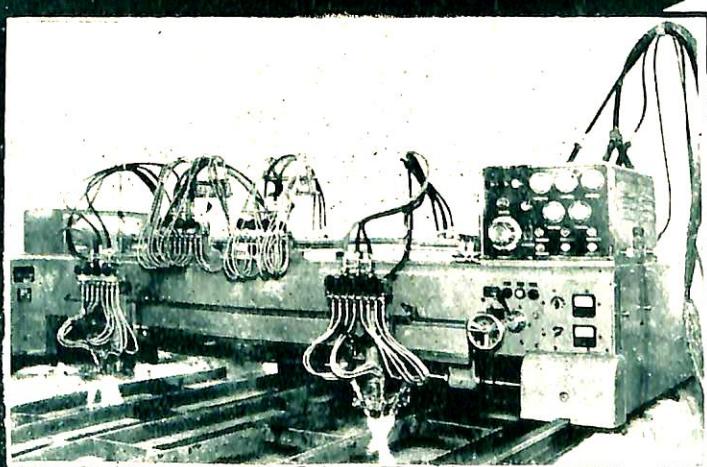
株式会社 北辰電機製作所

本社 東京都大田区下戸子町312 電話 墨田 (03) 2241~4
支店 大阪市東区今橋4-1 三菱信託ビル電話北浜 (23) 2104~2
サービス 神戸市生田区栄町通2-45万成商会内電話元町 (4) 2092
ステーション 大阪市北区天神2-3097 電話門司 (2) 2099

造船界に活躍する!!
ス-パ-フレ-ム. プレ-ナ-

IK-29号

X切断装置附



○本機は造船、橋梁、車輌等の鋼材を瓦斯切断法に依り直接及整形切断用として設計されたもので精度高く且能率の増進と経費の節約に至適のものであります。



日本工業規格熔断器具販売

表示許可 第735号 (熔接機)
第735-1号 (切斷機)

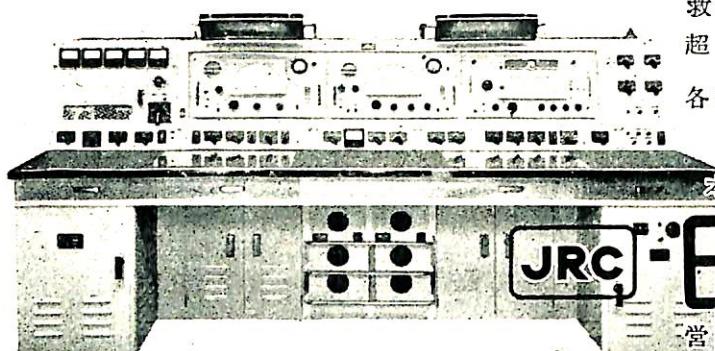


小池酸素工業株式會社

東京都墨田区大平町3の14 電話 本所 (63) 4181~5
大阪事務所 大阪市西区阿波座下通1の19 電話 新町 (53) 4010

JRC 船舶用 無線装置

伝統の技術より
画期的新型機完成！



営業品目

船舶用送・受信機	JRCレーダー
オートアラーム受信機	ローン受信機
救命艇用無線機	方向探知機
超短波無線装置	船内指令装置
各種無線装置取付工事・修理一切	

本社 東京・三鷹・上連雀 930

日本無線

営業所 東京・渋谷・千駄ヶ谷4-693

大阪支社 大阪・北・堂島中1-22

BOILER COMPOUND



三ツ目印

清罐劑 罐水試驗器

燃料節約・汽罐保護
汽罐全能力發揮

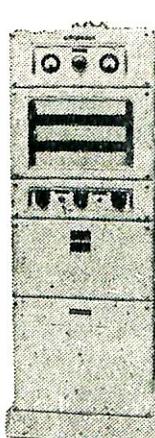
森内外化學製品株式會社

東京都品川區大井寺下町一四二一番
電話 大森(06) 2464・2465・2466番

能美式(船舶安全法規定)

SMOKE DETECTOR

CO₂瓦斯消防裝置



空氣管式自動火災警報裝置

其他警報 消火機器一般
販賣

製作

工事

保全



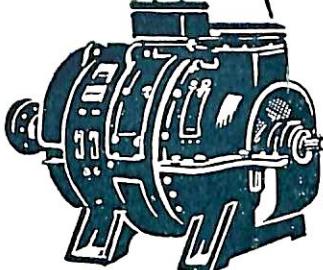
能美防災工業株式會社

営業所 東京都千代田區九段西ノ一丁目
電話 九段西(03) 8307-19
北京市西城区馬場胡同七號
電話 (05) 6426

代理店 浅野物産株式會社

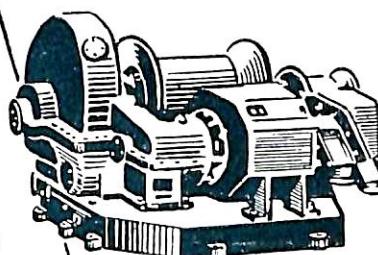
芝

東芝の船舶用電氣機器



200 KW 直流發電機

◆主要製品◆
電動揚貨機
電動繫船機
電動揚錨機
電動操舵機
補助用電動機
推進用電動機
配電盤
制御裝置



5相電動揚貨機

東京都港区赤坂溜池町30の4

電話赤坂(48)1111(代表)

Toshiba 東京芝浦電氣株式会社

金網に代る新製品

合成纖維サランの網

さびず、くさらず、薬品ガスにおかされぬ、加工し易い、洗濯できる、美しい、伸びない経済的な網

旭ダウの

サランスクリーン

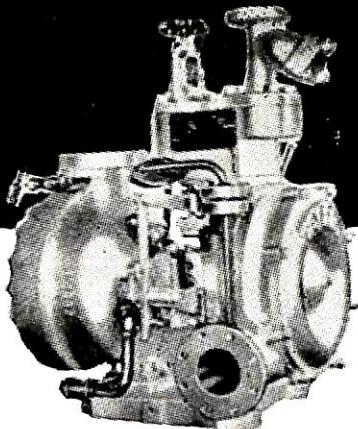
型録贈呈

総発売元 垣内商事株式会社

製造元 旭ダウ株式会社

東京都中央区日本橋本町1の9
電話日本橋(24)代表7621(5)

昭和二十五年九月二十二日月十七日發行第三種郵便物
毎月一回發行認可



COFFIN TURBO PUMPS

BOILER FEED
BUTTERWORTH DUTIES
FIRE PUMP, ETC.

小型強力
絶対の信頼性

—SALES & SERVICE—
I M P O T E R

E. J. GRIFFITH & Co., Inc.

東京都千代田区丸ノ内 ホテル東京ビル 401

TEL. (28) 0536—40

SALES AGENT

日 協 産 業 株 式 会 社

本社 東京都中央区日本橋本町四丁目

TEL. (24) 0957—8. 2121—8

支店 大阪・出張所 長崎

性能一例

(飯野海運、高邦丸 御採用 主給水ポンプ)

型式 CG 12 A 輸馬力 306 HP

吐圧 52 Kgf/cm² 排水量 81 t/Hr

蒸気消費率 1.2 kg/HP/Hr

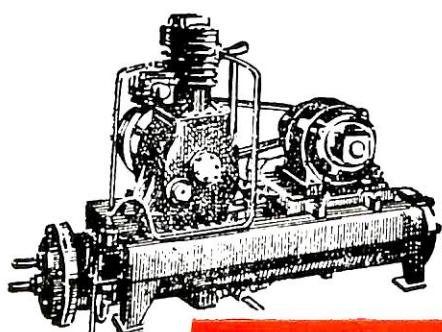
寸法 縦横高さ 27" × 36" × 39"

重量 545 kg 耐用 20 年以上

編集発行 東京都文京区向ヶ岡彌生町三
印刷人 用岡 健
印刷所 東京都千代田区神田金沢町八一
昌平印刷株式会社

HITACHI

最高の技術を誇る!



日立船舶用冷凍機

フレオノン冷凍機 アンモニア冷凍機 工事一式施行致します

東京 大阪 名古屋 福岡 仙台 札幌

日立製作所

東京都文京区向ヶ岡彌生町三
電話番号：東京七九五五六二四二八四零
然社