UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA MECÁNICA



"MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACIÓN MARÍTIMA DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22 m DE ESLORA"

INFORME DE SUFICIENCIA

PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE:

INGENIERO NAVAL

VÍCTOR RAÚL LEO MAYO

PROMOCIÓN 2008-II

LIMA – PERÚ

2012

CONTENIDO

| PRÓLOGO | 1 |
|---|----|
| CAPÍTULO I. INTRODUCCIÓN | 3 |
| 1.1. Antecedentes | 3 |
| 1.2. Objetivo | 4 |
| 1.3. Justificación | 4 |
| 1.4. Alcances | 4 |
| CAPÍTULO II. MARCO TEÓRICO | 5 |
| 2.1. Estabilidad Estática | 8 |
| 2.1.1. Estabilidad Inicial | 8 |
| 2.1.2. Estabilidad a Grandes ángulos de Inclinación | 10 |
| 2.2. Estabilidad Dinámica | 12 |
| 2.2.1. Pares Escorantes Estáticos | 14 |
| 2.2.2. Pares Escorantes Dinámicos | 14 |
| 2.2.3. Criterio de Viento y Balance Intensos (Criterio Meteorológico) | 15 |
| 2.3. Prueba de Estabilidad | 21 |
| 2.3.1. Teoría de la Prueba de Estabilidad | 21 |
| 2.3.2. Práctica de Realización de la Prueba de Estabilidad | 23 |
| 2.3.3. Datos que Provee la Prueba de Estabilidad | 24 |
| CAPÍTULO III. PRINCIPIOS DE OPERACIÓN Y NORMATIV | |
| EXIGIDA | |
| 3.1. Principio de Operación de la Embarcación | |
| 3.2. Reglamentaciones y Normatividad | 29 |
| CAPÍTULO IV. PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA | 31 |
| 4.1. Características Técnicas de la Embarcación Original | 31 |
| 4.2. Estabilidad de la Embarcación Original | 36 |
| 4.3. Deficiencias Existentes en la Embarcación Original | 57 |

| CAPÍTULO V. ALTERNATIVAS Y EVALUACION DE PROPUESTAS | |
|---|--------------|
| TÉCNICAS | 58 |
| 1.1. Propuestas Técnicas | 58 |
| 1.1.1. Primera propuesta: Ampliación de Eslora, Manga y Puntal | po |
| separado | 58 |
| 1.1.2. Segunda Propuesta: Ampliación de Eslora y Manga | 59 |
| 1.1.3. Tercera Propuesta: Ampliación de Manga y Puntal | 59 |
| 1.1.4. Cuarta Propuesta: Ampliación de Eslora y Puntal | 59 |
| 1.2. Evaluación de las Propuestas | 67 |
| CAPÍTULO VI. PROPUESTA DEFINITIVA | 71 |
| 2.1. Diseño | |
| 2.1.1 Análisis de Subdivisión Estanca | |
| 2.1.2. Análisis de Estabilidad Intacta | |
| 2.1.3. Análisis de Estabilidad en Avería | |
| 2.1.4. Diseño y Análisis Estructural | |
| 2.2. Planeamiento y Tiempos | |
| 2.3. Preparación del buque en el astillero para su modificación | |
| 2.4. Construcción | |
| 2.5. Arenado y Pintado | |
| 2.6. Lanzamiento y Pruebas Finales | |
| | |
| CAPÍTULO VII. COSTOS FINALES | 95 |
| 3.1. Materiales | 96 |
| 3.2. Costo de Servicios | 96 |
| CONCLUSIONES | . 101 |
| RECOMENDACIONES | . 103 |
| BIBLIOGRAFIA | . 104 |
| TERMINOS USADOS | . 105 |
| ANEXOS | . 107 |
| A. Capacidad de Tanques | . 107 |
| B. Relación de Planos | 118 |

PRÓLOGO

El presente trabajo consiste en el estudio para el mejoramiento de la estabilidad intacta de una embarcación destinada al servicio portuario.

El tipo de servicio actual de la nave es producto de una modificación que le llevó de ser una embarcación pesquera del tipo arrastrero a operar actualmente para el servicio portuario.

Tiempo después la embarcación modificada presenta inconvenientes en la navegación concluyéndose que no cumplía con las normas de Estabilidad emitidas por la IMO, poniendo en riesgo la vida de la tripulación.

El estudio se basa en analizar diversas alternativas de las cuales se escogerá la más factible, para ello se modificará estructuralmente la nave aplicando los conocimientos de ingeniería naval, de tal manera que cumpla con las normas de estabilidad vigentes aplicables a embarcaciones destinadas al servicio portuario.

El informe de suficiencia está estructurado de la siguiente manera:

CAPITULO I, se presenta los antecedentes del trabajo, objetivo, justificación alcance.

CAPITULO II, se detalla el marco teórico del informe.

CAPITULO III, se describe el principio de operación de la embarcación, así como la reglamentación que lo regula.

CAPITULO IV, se describe el planteamiento del problema.

CAPITULO V, se detalla las alternativas de solución del problema y se determina la más factible.

CAPITULO VI, se desarrolla el diseño de la alternativa seleccionada.

CAPITULO VII, se presentan los costos para la alternativa seleccionada.

Como parte final del informe, se presentan las conclusiones, recomendaciones, bibliografía, vocabulario y anexos.

CAPITULO 1 INTRODUCCIÓN

1.1. Antecedentes

La embarcación en estudio fue diseñada y construida para realizar el servicio de pesca del tipo arrastrero. El nuevo Armador adquiere esta embarcación con la finalidad de destinarla a realizar trabajos para el servicio portuario, por lo que a pedido de este y después de un estudio, se realizó la modificación estructural en al año 2007.

Tiempo después, la embarcacion operando como nave para el servicio portuario presenta inconvenientes en la navegación que son percibidas por la tripulación en sus diferentes condiciones de operación. El Armador solicita un estudio para determinar el problema.

Es así que como se ejecutó un Experimento de Inclinación (Prueba de Estabilidad) realizado el día 24 de Setiembre del 2009 (Muelle de Enapu – Puerto de Paita).

Como resultado de este análisis se concluyó que la embarcación era inestable, ya que no cumplía las normativas que regulan la estabilidad y como

resultado ponían en riesgo la integridad de la vida humana en el mar y de la propia embarcación.

1.2. Objetivo

Proponer alternativas de solución a las deficiencias encontradas en la estabilidad que presenta una embarcación destinada al servicio portuario aplicando los conocimientos de Ingeniería Naval de tal manera que cumpla las normas de estabilidad regidas bajo la OMI.

1.3. Justificación

Con el mejoramiento de la Estabilidad, la nave podrá navegar con seguridad en sus diferentes condiciones de operación requeridas para el servicio portuario con un mar de viento no mayor a mar 3 y así podrá asegurarse la vida humana de acuerdo a las normas de estabilidad regidas por la OMI.

1.4. Alcances

Los resultados del presente informe tienen su base en el estudio de Estabilidad de la Embarcación, manteniendo los principios de operación para el servicio por la cual fue diseñado.

CAPITULO 2 MARCO TEÓRICO

El comportamiento del buque en el mar debe ser tal que se asegure su integridad en cualquier situación en la que pueda encontrarse la embarcación a lo largo de su vida útil, para ello, uno de los aspectos básicos a estudiar es la estabilidad, que mediante el análisis de determinados parámetros característicos de la embarcación nos permite predecir el comportamiento en situaciones de operación.

En este capítulo, definiremos los principales conceptos de arquitectura naval, luego aplicaremos los conceptos expuestos para luego desarrollar la teoría de estabilidad.

- A. Centro de Gravedad: Es el punto donde se encuentra aplicado el vector desplazamiento del buque. Se le designa con la letra "G" (figura 2.1).
- **B.** Centro de Carena: Es el punto geométrico donde se encuentra aplicado el vector empuje que ejerce el agua sobre el volumen sumergido del buque. Se le designa con la letra "B" (figura 2.1).
- C. Metacentro Transversal: Partiendo de una situación de equilibrio con línea de flotación "F L" y al producirse una escora infinitesimal generando la línea de flotación "F1 L1", trazamos las fuerzas de empuje vertical que pasan por los centros de carena inicial "B" y final "B1", éstas se cortarán en un punto denominado

metacentro (figura 2.1). Si la situación de equilibrio inicial corresponde al buque adrizado, la línea de empuje para esta condición coincidirá con la línea central y el metacentro, situado sobre ella, recibe el nombre de metacentro transversal inicial "M". A efectos prácticos, dentro de los primeros grados de escora (hasta 10 °), las líneas de empuje pasarán por este punto M.

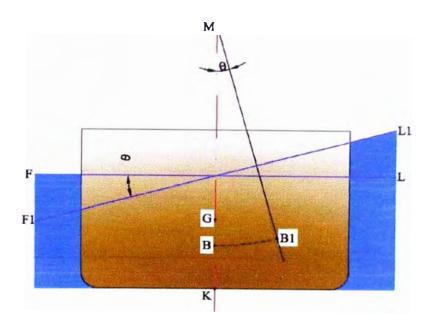


Figura 2.1 – Vista transversal del Buque

De la figura 2.1 deducimos:

KM = KG + GM = KB + BM

KG = coordenada vertical del centro de gravedad del buque.

KB = coordenada vertical del centro de carena del buque.

CG = distancia vertical entre el centro de gravedad y el centro de carena.

KM = altura del metacentro sobre la quilla.

BM = radio metacéntrico transversal.

GM = altura metacéntrica transversal.

D. Radio metacéntrico transversal: El valor BM, es el radio metacéntrico transversal inicial (figura 2.1). Se denomina así porque, haciendo centro en M y con radio BM, la circunferencia trazada coincidiría, muy aproximadamente, con la curva del centro de carena para escoras infinitesimales.

El valor del radio metacéntrico transversal se obtiene a partir de los valores de los movimientos transversal, vertical y longitudinal del centro de carena. El radio metacéntrico será igual a $BM=r=\frac{I_x}{\nabla}$

Ix = Momento de inercia de la superficie de flotación con respecto al eje longitudinal.

E. Altura metacéntrica: Recibe el nombre de altura metacéntrica transversal el valor GM (figura 2.1), el cual es positivo si M está por encima de G y negativo cuando M está por debajo de G. El GM se utiliza como valor representativo de la estabilidad estática transversal inicial.

Luego de estas breves definiciones pasaremos a desarrollar la teoría de Estabilidad.

Estabilidad es la propiedad que tiene un buque de recobrar su posición de equilibrio inicial, cuando circunstancias exteriores como el viento y el mar, lo sacan de ella. Existen dos tipos de estabilidad, Estabilidad Estática y Estabilidad Dinámica, ambos tipos de estabilidad los podemos clasificar según la figura 2.2:

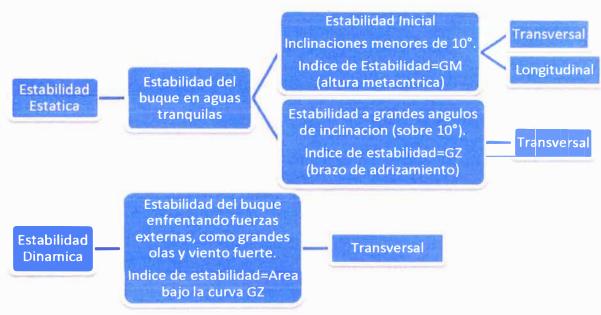


Figura 2.2 – Clasificación de Estabilidad

2.1. Estabilidad Estática

Estudia las condiciones de equilibrio de un buque en aguas absolutamente tranquilas. Aún cuando por estar flotando en un medio líquido la nave está en constante movimiento, es válido el estudio de la Estabilidad Estática y es válida su aplicación, ya que el comportamiento promedio de una nave en el mar es muy similar al comportamiento de ésta en aguas tranquilas.

2.1.1. Estabilidad Inicial

Compone el estudio de la estabilidad del buque para inclinaciones iguales o menores de 10°. Para inclinaciones transversales menores de 10° a cada banda, el Centro de Carena "B" describe un arco de circunferencia. El centro de ese arco es el metacentro transversal. De allí que para inclinaciones menores de 10° puede asumirse KM constante, (se asume como un punto fijo).

El estudio de la estabilidad inicial se realiza en función a su **altura metacéntrica GM**, el cual se determina según GM=KM-KG.

Las condiciones de equilibrio en función de este valor de un buque (figura 2.3) pueden ser: Equilibrio estable cuando GM>0 (metacentro encima del centro de gravedad); equilibrio inestable cuando GM<0 (metacentro debajo del centro de gravedad) y equilibrio indiferente cuando GM=0.

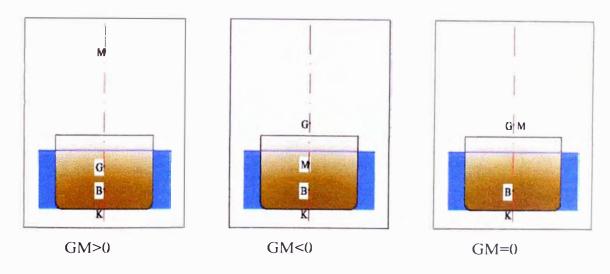


Figura 2.3 – Condiciones de Equilibrio

Par de Estabilidad Transversal

Según la figura 2.4, tenemos el buque en equilibrio en la posición de adrizado, peso y empuje en la misma vertical, y además, en el plano diametral; todo esto correspondiente a un desplazamiento determinado Δ .

Por una acción exterior el buque se inclina θ grados; y el centro de carena se traslada según la curva "B" proyección a la posición B1, dentro del plano de inclinación transversal, este movimiento trae como consecuencia el traslado del vector empuje a esta nueva posición, que da lugar a la formación de

un par de fuerzas, llamado, par de fuerzas de la estabilidad estática transversal, brevemente se le da el nombre de, "Par de estabilidad transversal". Este par tiende a llevar al buque a su posición primitiva de equilibrio. El momento de este par tiene por valor: $\Delta \cdot GZ = \Delta$ GM sen θ .

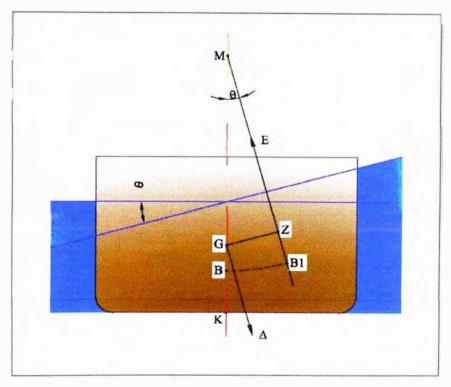


Figura 2.4 – Par de Estabilidad Transversal

2.1.2 Estabilidad a grandes ángulos de inclinación

Para ángulos de inclinación mayores de 10° la posición del Metacentro cambia apreciablemente, por lo que no puede considerarse fijo. Tanto en el caso de "Estabilidad Inicial", como en el caso de "Estabilidad a Grandes Ángulos", es necesario conocer los brazos de adrizamiento "GZ" y con ellos los momentos adrizantes. En el primer caso es posible hacer uso del valor "GM"; en el segundo se utiliza otra metodología.

Curvas Cruzadas de Estabilidad

Se les denomina también "Curvas Isóclinas de Estabilidad", grafican los diferentes brazos de estabilidad GZ con un KG estimado (el KG debe indicarse para su posterior corrección en la obtención de las curvas reales de estabilidad estática) para diferentes desplazamientos (figura 2.5).

La denominación de cruzadas surge del hecho de que ellas se llegan a superponer en el gráfico, en razón de sus variaciones particulares y se les denomina isóclinas a causa de que cada curva corresponde a un ángulo constante de inclinación del buque.

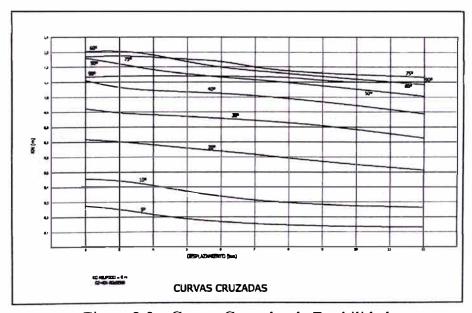


Figura 2.5 – Curvas Cruzadas de Estabilidad

Curva de Estabilidad Estática

Sobre la base de las curvas cruzadas de Estabilidad y para un determinado desplazamiento "Δ", se obtienen para cada ángulo de inclinación, correspondiente a cada curva, los brazos de adrizamiento. Graficados según un

par de ejes ortogonales GZ, θ, determinan una curva que se denomina "Curva de Estabilidad Estática" (figura 2.6).

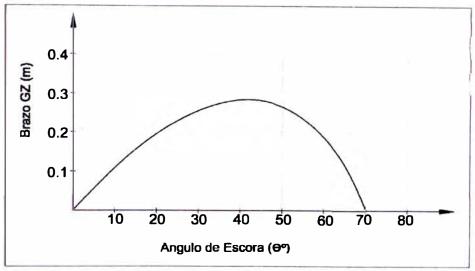


Figura 2.6 – Curva de Estabilidad Estática

2.2. Estabilidad Dinámica

La estabilidad dinámica es la energía disponible por el buque para adrizarse. En la consideración de la definición de estabilidad dinámica, debe suponerse que el movimiento en la inclinación se hace de una manera suficientemente lenta para que los elementos del buque no adquieran velocidad apreciable, con esta consideración se deduce que la fuerza viva absorbida por el medio será nula y el trabajo escorante estará equilibrado con el trabajo resistente del par de estabilidad.

Para calcular el valor de la estabilidad dinámica partiendo de la posición de equilibrio, buque adrizado, $\theta=0$, para una inclinación cualquiera θ ; sumaremos los trabajos resistentes realizados por el par de estabilidad en cada instante del giro. Este trabajo para una inclinación d θ , será igual a $dT=\Delta\cdot GZ\cdot d\theta$, y para una inclinación finita θ , el trabajo total será: $T=\int_0^\theta \Delta*GZ*d\theta$

Si θ está dentro de la estabilidad inicial,

$$T = \int_0^{\theta} \Delta * GM * \sin \theta * d\theta = \int_0^{\theta} d\theta * \theta * \Delta * GM = \frac{1}{2} \Delta * GM * \theta^2$$

 θ = Inclinaciones en radianes.

La unidad en que vendrá expresado el trabajo, será, la de tonelada-metros por radianes.

Observando en la figura 2.7, la curva de estabilidad estática transversal, vemos que la expresión que nos da el área comprendida entre la curva y el eje de las abscisas es $A = \int_0^{\theta_k} \Delta * GZ * d\theta$; como hemos visto que el trabajo total para una inclinación finita θk , hecho por el par de estabilidad, o sea, la estabilidad dinámica del buque, es igual a $T = \int_0^{\theta_k} \Delta * GZ * d\theta$; luego $T = A = \int_0^{\theta_k} \Delta * GZ * d\theta$

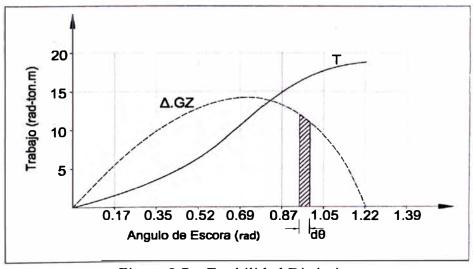


Figura 2.7 – Estabilidad Dinámica

Lo que nos dice que el área de la curva de estabilidad estática, o sea, la integral de la curva de estabilidad estática, nos da el valor de la estabilidad dinámica.

2.2.1. Pares Escorantes Estáticos

Los pares escorantes que pueden actuar sobre un buque pueden ser producidos a muy baja velocidad, en cuyo caso se les considera como estáticos (figura 2.8); su comparación con la curva de momentos de estabilidad estática permite determinar los ángulos de equilibrio o de escora estáticos (θ 1 y θ 2).

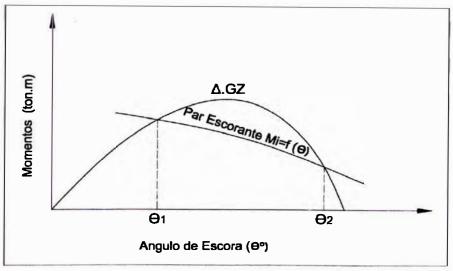


Figura 2.8 – Pares Escorantes Estáticos

2.2.2. Pares Escorantes Dinámicos

Cuando el par escorante es violento, es decir cuando se produce a una velocidad significativa, el momento o par escorante se denomina dinámico.

En tales casos, el concepto de equilibrio varia, y él se logra sobre la base de equilibrio de trabajo escorante y adrizante; lográndose el Angulo de equilibrio dinámico $\theta_{d(1)}$ en el momento en que se equilibran las diferencias de areas bajo las curvas de momentos adrizantes $A_{2(1)}$ y la de par de escorante dinámico $A_{1(1)}$ (Figura 2.9).

Puede darse el caso de que dicho equilibrio no se logre dentro de los límites de la curva de estabilidad estática normal, debido a que las diferencias de áreas bajo la curva del par escorante $A_{1(2)}$ es mucho mayor frente a la curva de momento adrizante $A_{2(2)}$, en ese caso el buque tumbara por exceso de trabajo inclinante frente a la energía disponible de recuperación o de adrizado.

Un caso típico de este efecto dinámico es de las ráfagas de viento sobre el velamen o sobre superestructuras. Evidentemente a causa de que el área velica varia con el coseno del Angulo de inclinación, la curve de momento escorante será función coseno y de la fuerza del viento aplicada en el centro de presión, como resultante de las presiones elementales en la superficie expuesta.

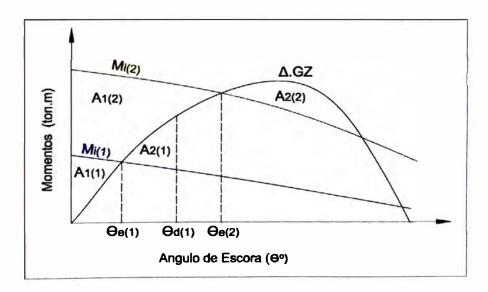


Figura 2.9 – Pares Escorantes Dinámicos

2.2.3. Criterio de Viento y Balance Intensos (Criterio meteorológico)

 Habrá que demostrar la aptitud del buque para resistir los efectos combinados del viento de través y del balance, con referencia a la figura
 2.10, del modo siguiente:

- a) Se someterá el buque a la presión de un viento constante que actué perpendicularmente al plano de crujía, lo que dará como resultado el correspondiente brazo escorante (l_{w1}) .
- b) Se supondrá que a partir del ángulo de equilibrio resultante (φ_0) el buque se balancea por la acción de las olas hasta alcanzar un ángulo de balance (φ_1) a barlovento. El ángulo de escora provocado por un viento constante (φ_0) no deberá ser superior a 16° o al 80% del Angulo de inmersión del borde de la cubierta, tomando de estos valores el menor.
- c) Seguidamente se someterá al buque a la presión de una ráfaga de viento que dará como resultado el correspondiente brazo escorante (l_{w2}) .
- d) En estas circunstancias, el área b debe ser igual o superior al área a, tal como se indica en la figura 2.10 :

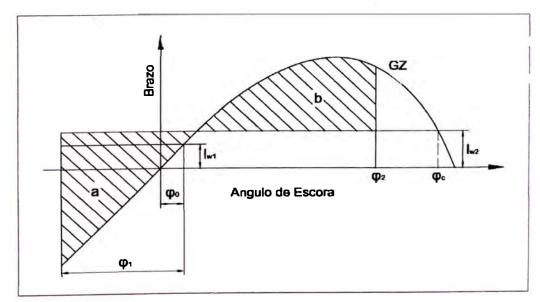


Figura 2.10 – Criterio Meteorológico

Los ángulos de la figura 2.10 se definen del modo siguiente: φ_0 = ángulo de escora provocado por el viento constante.

 φ_1 = ángulo de balance a barlovento debido a la acción de las olas.

 φ_2 = ángulo al que se produce inundación descendente (φ_f), o 50°, o φ_c , tomando de estos valores el menor.

Donde:

 φ_f = ángulo de escora al que se sumergen las aberturas del casco, superestructuras o casetas que no puedan cerrarse de modo estanco a la intemperie. Al aplicar este criterio no hará falta considerar abiertas las pequeñas aberturas por las que no pueda producirse inundación progresiva.

 φ_c = ángulo de la segunda intersección entre la curva de brazos escorantes l_{w2} y la de brazos GZ.

2. los brazos escorantes l_{w1} y l_{w2} provocados por el viento, son valores constantes a todos los ángulos de inclinación y se calcularan del modo siguiente:

$$l_{w1} = \frac{P * A * Z}{1000 * g * \Delta} \quad (m)$$

$$l_{w2} = 1.5 * l_{w1} \quad (m)$$

Donde:

P= presión del viento de 504 N/m^2 . El valor de P utilizado para los buques en servicio restringido podrá reducirse a reserva de que lo apruebe la administración.

A=área lateral proyectada de la parte del buque y de la cubertada que quede por encima de la flotación (m^2) .

Z= distancia vertical desde el centro del área A hasta el centro del área lateral de la obra viva, o aproximadamente hasta el punto medio del calado (m);

 Δ = desplazamiento (t)

g = aceleración de la gravedad de 9.81 m/s^2 .

3. Si la Administración los considera satisfactorios, podrán aceptarse otros medios para determinar el brazo escorante (l_{w1}) como alternativa equivalente al cálculo que figura en 2. Cuando se realicen dichas pruebas alternativas, se hará referencia a las directrices elaboradas por la Organización. La velocidad del viento utilizada en las pruebas será igual a 26 m/s en tamaño natural con un perfil de la velocidad uniforme.

El valor de la velocidad del viento utilizado para los buques en servicios restringidos podrá reducirse a un valor que la Administración considere satisfactorio.

4. el ángulo de balance (φ_1) se calcula del modo siguiente:

$$\varphi_1 = 109 * k * X_1 * X_2 * \sqrt{r * s}$$
 (grados)

Donde:

 X_1 = factor indicado en el cuadro

 X_2 = factor indicado en el cuadro

k = factor que corresponde a lo siguiente:

k = 1.0 respecto de un buque de pantoque redondo que no tenga quillas de balance ni quilla de barra.

k = 0.7 respecto de un buque de pantoque quebrado

k= el valor que se indica en el cuadro respecto de un buque con quillas de balance, quilla de barra o ambas.

$$r = 0.73 \pm 0.6 * OG/d$$

Donde:

OG = distancia entre el centro de gravedad y la flotación (m) (positiva si el centro de gravedad queda por encima de la flotación, negativa si queda por debajo)

d = calado medio de trazado del buque (m)

S = factor indicado en el cuadro 2.13

Periodo de balance
$$T = \frac{2*C*B}{\sqrt{GM}}$$
 (s)

Donde:
$$C = 0.373 + 0.023(B/d) - 0.043(L_{wl}/100)$$

Los símbolos que aparecen en los cuadros y en la fórmula del periodo de balance tienen los siguientes significados:

 L_{wl} = eslora en la flotación del buque (m)

B = manga de trazado del buque (m)

d = calado medio de trazado del buque (m)

 $C_B = coeficiente de bloque$

 A_k = área total de la quillas de balance o área de la proyección lateral de la quilla de barra, o suma de estas áreas (m₂)

GM = altura metacéntrica corregida por el efecto de superficie libre (m)

Tabla 2.1 - Valores del factor X_1

| B/d | <i>X</i> ₁ |
|-------|-----------------------|
| ≤ 2,4 | 1,0 |
| 2,5 | 0,98 |
| 2,6 | 0,96 |
| 2,7 | 0,95 |
| 2,8 | 0,93 |
| 2,9 | 0,91 |
| 3,0 | 0,90 |
| 3,1 | 0,88 |
| 3,2 | 0,86 |
| 3,3 | 0,82 |

| 3,4 | 0,80 |
|------|------|
| ≥3,5 | 0,80 |

Tabla 2.2 - Valores del factor X_2

| Св | <i>X</i> ₂ |
|--------|-----------------------|
| ≤ 0,45 | 0,75 |
| 0,50 | 0,82 |
| 0,55 | 0,89 |
| 0,60 | 0,95 |
| 0,65 | 0,97 |
| ≥0,70 | 1,00 |

Tabla 2.3 - Valores del factor k

| $\frac{A_k \times 100}{L_{wl} \times B}$ | k |
|--|------|
| 0 | 1,0 |
| 1,0 | 0,98 |
| 1,5 | 0,95 |
| 2,0 | 0,88 |
| 2,5 | 0,79 |
| 3,0 | 0,74 |
| 3,5 | 0,72 |
| ≥4,0 | 0,70 |

Tabla 2.4 - Valores del factor s

| S |
|-------|
| 0,100 |
| 0,098 |
| 0,093 |
| 0,065 |
| 0,053 |
| 0,044 |
| 0,038 |
| 0,035 |
| |

(Los valores intermedios en las Tablas 2.1 - 2.4 se obtendrán por interpolación lineal).

- 5. Las tablas y formulas descritas en 4 son basados en datos de buques que cumplan:
- a) B/d menores que 3.5
- b) (KG/d 1) entre -0.3 a 0.5
- c) T menor que 20 s.

En el caso de los buques cuyos parámetros rebasen los límites indicados arriba, el ángulo de balance (φ_1) podrá determinarse también mediante experimentos con un modelo de buque de ese tipo utilizando el procedimiento descrito en la circular MSC.1/Circ.1200. Asimismo, la Administración podrá aceptar las estimaciones alternativas mencionadas para cualquier buque si lo estima oportuno.

2.3. Prueba de Estabilidad

Conocida también como prueba de Inclinación, es una operación que consiste en desplazar una serie de pesos de valor conocido, normalmente en dirección transversal y medir seguidamente el cambio resultante en el Angulo de escora de equilibrio del buque. Con esta información y aplicando principios básicos de arquitectura naval, se determina la posición vertical del centro de gravedad del buque (KG).

2.3.1. Teoría de la Prueba de Estabilidad

En un buque que flota libremente, al correrse un peso "w" que se encuentra en correspondencia con el plano de crujía, hacia una banda, puede

admitirse que produce un momento "Mi", a este momento se opone el intrínseco "Ma", según se analizo. Es decir, la condición de equilibrio será:

$$Ma = Mi$$

$$Ma = \Delta * GZ$$

$$Ma = \Delta * GM * \sin \theta$$

$$Mi = w * v * d$$

$$Mi = w * \cos \theta * d$$

El valor " w_h " resultante de la descomposición vectorial de "w: no interviene, y es absorbido por la resistencia de la carena en el medio fluido.

Luego:

$$\Delta * GM * \sin \theta = w * \cos \theta * d$$

$$\therefore GM = \frac{w * d}{\Delta * \tan \theta}$$
 (1)

O bien:

$$\tan \theta = \frac{w * d}{\Delta * GM}$$

La formula vista (1) es fundamental para el estudio de la estabilidad inicial y para la prueba de inclinación, permite llegar al valor "KG" buscado, según:

$$KG = KM - GM$$

Donde "KM" es uno de los atributos de las curvas hidrostáticas y "GM" se obtiene de la expresión anterior (1).

"KG" es la ordenada del centro de gravedad del buque vacio o en la condición en que se efectuó la prueba y es el resultado de ella.

En consideración a las hipótesis asumidas en la determinación anterior, es evidente que la prueba tiene validez si se realiza dentro de los límites de inclinación de la estabilidad inicial.

2.3.2. Practica de Realización de la Prueba de estabilidad

Como surge de la teoría de la prueba de inclinación, se requiere para la realización práctica, una "causa" exterior conocida "Mi" y la medición de la "consecuencia θ ".

Para lograrlo, se realiza el movimiento transversal de un peso "w" a una distancia "d", ambos perfectamente conocidos, y se mide " θ " por un procedimiento adecuado, todo ello para un desplazamiento que corresponde al calado de prueba.

La medición del valor " θ " se realiza con péndulos instalados en el buque y dotados de un sistema de amortiguación de oscilaciones libres.

En general el sistema de disminución de oscilaciones libres del péndulo consiste en un recipiente de boca ancha que contiene un fluido tal como aceite donde se sumerge la masa del péndulo.

Sobre la boca del recipiente se instala una rejilla fija para poder marcar sobre ella los puntos de estabilización.

El Angulo " θ " de máxima amplitud de escora no es conveniente que supere 3°, pudiendo admitirse hasta 5°.

El péndulo tendrá la mayor longitud posible, de tal forma que la elongación sea suficientemente amplia para el Angulo " θ ", disminuyebdo de esa forma los errores relativos.

El péndulo está formado por un hilo o alambre de resistencia adecuada y una masa pendular.

Para compensar errores se utilizaran como mínimo dos péndulos a lo largo de la eslora y se obtendrá lecturas promedio.

2.3.3. Datos que Provee la Prueba

La prueba de inclinación provee fundamentalmente el valor de la "tan θ ", obtenida de dividir la elongación "a" por la longitud "l" del péndulo, desde el punto de oscilación hasta el borde de la rejilla de medición (como promedio entre todos los péndulos y corridas hacia ambas bandas) (figura 2.11).

Con este valor se opera con la formula deducida de "GM", donde: "Δ", "w" y "d" son datos y para lo cual "Δ" incluye el peso "W" de la prueba, que luego habrá que deducir, según el momento que produce en el sistema.

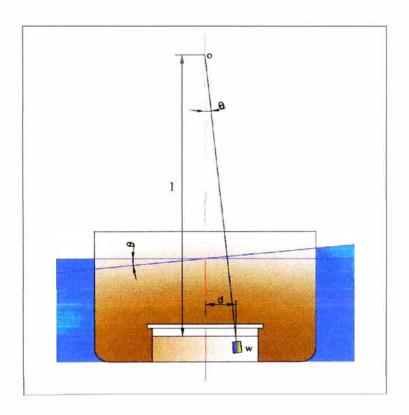


Figura 2.11 – Elementos de la Prueba de Estabilidad

CAPITULO 3

PRINCIPIOS DE OPERACIÓN Y NORMATIVIDAD EXIGIDA

3.1. Principios de Operación de la Nave

3.1.1. Tipo de Operación de la Embarcación

La embarcación para el servicio portuario es un buque dedicado principalmente a llevar pertrechos, materiales y equipo a las instalaciones dentro de bahía, proyectado en su parte proel con superestructuras que serán los alojamientos y puente, también en su parte popel con una cubierta de carga expuesta a la intemperie para la manipulación de la carga en el mar. Además brinda apoyo en las maniobras de ingreso de pequeñas embarcaciones al muelle.

3.1.2. Tripulación y Carga

La embarcación cuenta con una una tripulación de 8 personas más el capitán. El capitán está ubicado en el puente y la tripulación en cubierta según se disponga para las actividades de estiba y desestiba de la carga, así como para maniobras de apoyo portuario.

La embarcación lleva tanto combustible diesel como agua dulce destinados como carga líquida y están dispuestas bajo cubierta en un

ordenamiento según el plano de Disposición General. Además, con la presente modificación tendrá capacidad para llevar carga con un máximo de 5 ton sobre cubierta con una altura de 1 m, cuyo centro de gravedad se ubica a 3.96m del extremo de popa, en la línea de crujía y a 0.5m sobre cubierta de popa.

Se considera como consumibles al combustible y agua dulce dispuestas en el plano de Disposición General (plano N° 4) para uso de la embarcación.

3.1.3. Condiciones de Carga

Las condiciones de carga para este de tipo de embarcación según la normativa vigente son:

Embarcación en Liviano: buque con todos sus sistemas pero que no lleva a bordo productos consumibles, provisiones, carga, tripulación con sus efectos, ni líquidos, salvo los fluidos de la maquinaria y las tuberías, tales como lubricantes y fluidos hidráulicos, que están a nivel de servicio.

Salida a Plena Carga: condición máxima de carga líquida y sobre cubierta incluyendo consumibles en la embarcación.

Llegada a Plena Carga: condición máxima de carga líquida y sobre cubierta, además incluye el 10% de consumibles en la embarcación.

Salida en Lastre: condición en lastre, sin carga pero con capacidad máxima de consumibles.

Llegada en Lastre: condición en lastre, sin carga pero con 10% de consumibles.

Peor Condición Operacional: carga sobre cubierta con 10% de carga líquida y 10% de consumibles.

3.1.4. Criterios de Estabilidad

Los criterios de estabilidad se aplicaron de acuerdo al Código de Estabilidad sin avería para todos los tipos de buques regidos por los instrumentos de la OMI – 2008 y la Resolucion Directoral nro. 0474-98/DCG, norma tecnica sobre Pruebas de Inclinacion - DICAPI 1998, los cuales señalan:

1. El área bajo la curva de brazos adrizantes (curva de brazos GZ) no será inferior a 0,07 metro-radián hasta un ángulo de 15° si el brazo adrizante máximo (GZ) se da a un ángulo igual a 15° o de 0,055 metro-radián hasta un ángulo de 30° si el brazo adrizante máximo (GZ) se da a un ángulo igual o superior a 30°. Cuando el brazo adrizante máximo (GZ) se dé a un ángulo comprendido entre 15° y 30°, el área correspondiente bajo la curva de brazos adrizantes será igual a:

$$0.055 + 0.001(30^{\circ} - \varphi_{max})$$
 metro-radian

- 2. el área bajo la curva de brazos adrizantes (curva de brazos GZ) entre los ángulos de escora de 30° y 40°, o entre 30° y f si este ángulo es inferior a 40°, no será inferior a 0,03 metro-radián.
- 3. el brazo adrizante (GZ) será como mínimo de 0,2 m a un ángulo de escora igual o superior a 30°.

- 4. el brazo adrizante máximo (GZ) se dará a un ángulo de escora no inferior a 15°.
- 5. la altura metacéntrica transversal inicial (GM_t) no será inferior a 0,15 m.

La embarcación navegará en zonas costeras con vientos de mar iguales a Mar 3 (marejada) que corresponden a velocidades de viento de 16 nudos; sin embargo, para efectos de cálculo según el criterio de Viento y Balance Intensos (criterio meteorológico) se tomaron valores promedios máximos de 35 nudos registrados en la zona costera de Pisco.

3.2. Reglamentaciones y Normatividad

La embarcacion de apoyo portuario para el presente estudio se rige bajo las siguientes normas:

3.2.1. Código Internacional de Estabilidad sin Avería - 2008

- PARTE A: CRITERIOS OBLIGATORIOS
- -Capitulo 2: Criterios Generales 2.3 Criterio de Viento y Balance Intensos (criterio meteorológico).
- PARTE B: RECOMENDACIONES APLICABLES A DETERMINADOS
 TIPOS DE BUQUES Y OTRAS DIRECTRICES
- -Capitulo 2: Criterios de diseño recomendados para cierto tipo de buques 2.4 Embarcaciones de Suministro.
- -Capitulo 3: Orientaciones para elaborar la información sobre estabilidad 3.4 Condiciones normales de carga que deben examinarse.

- 3.3.2. Resolución Directoral Nro. 0474-98/DCG, Norma Técnica sobre Pruebas de Inclinación DICAPI 1998.
- 3.3.3. Resolución Directoral Nro 206-1999_Norma Técnica sobre Asignación de Líneas de Carga Máxima DICAPI 1999.
- 3.3.4. Resolución Directoral Nro 562-2003_Norma Técnica sobre Código de Seguridad de Equipo para Naves y Artefactos Marítimos DICAPI 2003.
- 3.3.5. American Bureau of Shipping. Hull Construction and Equipment. Edición mayo 2011.

CAPITULO 4

PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA

4.1. Características Técnicas de la Embarcación Original

Tipo de Operación

La nave ha sido diseñada como una embarcación de bahía para los diferentes servicios de apoyo portuarios y de navegación.

La embarcación de bahía está dedicado al suministro de instalaciones marítimas, transporte de personal además de apoyar en las maniobras de ingreso de embarcaciones pequeñas al muelle.

Características de la Embarcación

La embarcación original tiene las siguientes características principales:

♦ Eslora total : 20.22 m.

◆ Eslora entre perpendiculares : 17.86 m.

♦ Manga máxima : 6.22 m.

♦ Puntal moldeado : 3.0 m.

◆Capacidad de petróleo para navegación: 2900 US Gl.

◆ Capacidad de petróleo para carga : 2400 US Gl.

◆ Capacidad agua dulce para navegación : 2300 US Gl.

◆ Capacidad agua dulce para carga : 2200 US Gl.

◆Cap. Aceite hidráulico de maniobra : 360 US Gl.

◆Cap. Aceite hidráulico gobierno : 20 US Gl.

◆Cap. Aceite lubricación : 40 US Gl.

◆Motor Propulsor : CATERPILLAR 3408 DITA

♦ Potencia/RPM : 455 BHP/1800 RPM.

♦ Generación eléctrica : Un (1) grupo electrógeno de 21.5 KW.

Un (1) grupo electrógeno de 11.5KW.

♦ Acomodación : 8 personas más el Capitán.

Las características geométricas de la embarcación se muestran en el plano de Líneas de Forma (plano N° 1).

Los atributos de la carena para las diferentes calados se muestran en el plano de Curvas Hidrostáticas (plano N° 2).

La determinación de los brazos GZ para las diferentes inclinaciones transversales de la embarcación se muestran en el plano de Curvas Cruzadas (plano N° 3).

Velocidad, Autonomía y Francobordo

La velocidad de la embarcación en condiciones ligeras es de 7.2 nudos aproximados. La autonomía máxima con 2900 US galones de combustible y al 100%

de la potencia máxima continua del motor principal es de aprox. 140 horas, lo que nos proporciona una autonomía de 1008 millas.

El francobordo de la embarcación para la condición de pruebas (100% carga + 100% consumibles) cumple con el menor francobordo reglamentario dispuesto por la Dirección General de Capitanías y Guardacostas del Perú.

Disposición General

La embarcación es de una sola cubierta, con sala de máquinas a popa, con una sala de bombas a babor centro, con los escapes por guardacalor convencional situada a BR. – centro de la cubierta principal. La superestructura y la acomodación de tripulantes se han dispuesto en el extremo de proa con la finalidad de obtener suficiente espacio para las diferentes maniobras en cubierta.

El puente se encuentra en un nivel elevado encima de la cubierta de la caseta permitiéndole al capitán una buena visibilidad en navegación y maniobras de operación. Para mas detalles ver el plano de Disposición General (plano N°4).

Sobre la cubierta principal se ubica la caseta y el puente de mando, así como un winche para las operaciones de carga y maniobra. La embarcacion presenta los siguientes accesos:

- a) Un (01) tambucho con una escotilla de accionamiento rápido de 550 mm ø, en la salida de emergencia de la sala de máquinas principal.
- b) Dos (02) escotillas de accionamiento rápido de 550 mm x 650 mm, en los pañoles de popa con accionamiento interno.
- c) Una (01) escotilla para acceso a sala de maquinas.
- d) Una (01) escotilla para acceso a sala de bombas.

- e) Un (01) tambucho con una escotilla de accionamiento rápido de 550 mm ø en la cubierta del proa para escape de la tripulación.
- f) Tapas de registro empernadas para acceder a pique de proa.

Bajo la cubierta principal el casco está dividido en los siguientes compartimentos:

- a) Pique de Popa: Se localizan los tanques de flotación de vacío y tanques de combustible a ambas bandas.
- b) Sala de Máquinas Popa: Se ubican los tanques de combustible a ambas bandas
 y tanque de aceite hidráulico a estribor. Dentro de la sala de máquinas están
 localizados el motor principal, los equipos auxiliares y accesorios.
- c) Cocina/Comedor y Sala de Bombas: Ubicados sobre los tanques de doblefondo de agua dulce, también se ubican dos tanques adicionales de agua dulce a proa y en ambas bandas.
- d) Sollado Tripulación: Acondicionado sobre el tanque de lastre.
- e) Pique de Proa: Completamente estanco para la reserva de flotación.

Estructura de la Embarcación

El plano de Estructura General (plano N° 5) muestra la disposición estructural de la embarcación. El casco y la superestructura del barco ha sido construido con acero naval grado "A", con certificado de calidad.

La estructura tiene el sistema transversal en la cubierta, costados, fondo y en la superestructura del barco.

Los elementos estructurales principales de la embarcación comprenden:

- a) Cuadernas: Construidas con perfiles "L" de 76x50mm y 6.4mm de espesor.
- b) Baos: Construidas con perfiles "L" de 76x50mm y 8mm de espesor.
- c) Esloras: Construidas con perfiles "T" de 170x100mm y 9.5mm de espesor.
- d) Varengas: Planchas de 6.4mm con ala de 76mm y con espesor de 6.4mm.
- e) Mamparos: El barco tiene cuatro (04) mamparos transversales estancos, de planchas de acero que se extienden desde el fondo hasta la cubierta principal.
- f) Planchaje: Los espesores de la cubierta son de plancha de 6.35 mm de espesor, con refuerzos de 12.5 mm. en la base del biton de remolque y escobenes del ancla, en la base del winche de maniobra se coloco un injerto de 9.5 mm y en la cubierta central, zona de carga, se coloco un injerto de 8mm. Los espesores de los costados del casco, el fondo y zona de popa de la embarcación cuentan con espesores de 6.35 y 8.0 mm.
- g) Aditamentos: La tapa regala es de tubo de acero ASTM A53-B sin costura de 3" Ø SCH 40. Sobre los costados, de proa a popa, y a la altura de la cubierta se tiene un verduguete de tubo de acero ASTM A53-B de 4" Ø SCH 80. En la zona del casco popa se han colocado 2 líneas de defensa por lado, en tubo de acero ASTM A53-B de 4" Ø SCH 80. La popa tiene un espejo de plancha de 8 mm. de espesor y con un rodillo giratorio de popa. Se instalo una defensa de 1/3 de tubo de 6" Ø SCH 80 entre la cubierta y el espejo. En el espejo se han colocado dos escobenes de ancla y en la amurada de la popa se tiene dos escobenes para maniobras.

Sistema de Propulsión

La embarcación cuenta con un sistema de propulsión conformada por:

- a) Un (01) motor propulsor Diesel Marino, marca CATERPILLAR, modelo 3408 TA, de Potencia 455 hp y Velocidad 1800 RPM.
- b) Una (01) Caja de transmisión Marina, suministrado, marca Twin Disc, modelo MG-516DC y reducción 6:1.
- c) Una (01) Hélice de Bronce manganeso de 4 palas, 1510mm de diámetro, paso de 770mm.

Sistema de Gobierno

La embarcación posee un sistema de gobierno conformado por:

- a) Un (01) equipo hidráulico formado de dos (02) pistones.
- b) Una (01) pala de timón tipo plancha, construida de planchas de acero de 1" y 5/8" de espesor, con bridas de acople para su fácil desmontaje. En la parte inferior de la pala se ha rellenado el eje con soldadura inoxidable, con su correspondiente tintero con bocina de bronce instalado en el extremo de la zapata del codaste.
- c) Un (01) eje varón de acero forjado ASTM A-668B, con bocina, canal chavetero y brida cuadrada forjada en su extremo inferior. El eje está protegido con fibra de vidrio y resina poliéster.

4.2. Estabilidad de la Embarcación Original

La embarcacion original en estudio es sometida a un análisis de Estabilidad para lo cual se realiza previamente un experimento de Inclinación.

4.2.1. Experimento de Inclinación

Condiciones Climatológicas

LUGAR:

: Muelle Enapu Paita

OLEAJE

:Sin oleaje

VIENTO

:Sin viento

Condición de Carga de los Tanques de la Embarcación:

La condición de carga de la embarcación durante el experimento se describe a continuación:

- Estructuralmente completa y con todos los equipos.
- Sin tripulación, solo personal a cargo del experimento (responsables y apoyos).
- Con los pesos escorantes necesarios para la realización del experimento.
- Los tanques principales se encontraban en las siguientes condiciones:

Cuadro 4.1 – Condición de los Tanques

| DESCRIPCION | COND. | PESO | Xg | Yg | Zg | FSM |
|---------------------------|-------|-------|--------|--------|-------|---------|
| DESCRIPCION | COND. | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| Tk de combustible Br | 86% | 3,303 | 5,016 | -1,988 | 2,009 | 0,362 |
| Tk de combustible Er | 92% | 3,538 | 5,014 | 1,995 | 2,065 | 0,362 |
| Tk diario Br | 61% | 0,508 | 4,476 | -1,142 | 1,685 | 0,009 |
| Tk diario Er | 61% | 0,508 | 4,476 | 1,142 | 1,685 | 0,009 |
| Tk de Ac. Hid. Pp | 0% | 0,000 | 4,135 | -0,462 | 2,774 | 0,000 |
| Tk de Comb. Laz Br | 90% | 3,470 | 3,241 | -1,549 | 2,193 | 0,874 |
| Tk de Comb. Laz Er | 98% | 3,767 | 3,240 | 1,559 | 2,255 | 0,809 |
| Tk de Ac. Hid. Pr | 50% | 1,379 | 7,762 | 1,646 | 0,861 | 0,544 |
| Tk de Ag. dul.(Coc-Com)Br | 97% | 4,276 | 11,381 | -1,024 | 0,633 | 4,291 |
| Tk de Ag. Dul.(Coc-Com)Er | 97% | 4,276 | 11,381 | 1,025 | 0,633 | 4,291 |

| Tk de Ag. dul.(Coc-Sol)Br | 90% | 4,161 | 13,943 | -1,524 | 1,890 | 0,532 |
|---------------------------|-----|-------|--------|--------|-------|-------|
| Tk de Ag. du.(Coc-Sol)Er | 90% | 4,161 | 13,943 | 1,524 | 1,890 | 0,532 |
| Tk de Lastre | 0% | 0,000 | 15,664 | 0,000 | 1,059 | 0,000 |
| Tk de Aguas. Servidas. | 0% | 0,000 | 9,216 | -1,825 | 0,719 | 0,000 |

Pesos Deducibles

Los pesos deducibles de la embarcación, y que estuvieron presentes en la ejecución del experimento de inclinación se detallan a continuación:

Cuadro 4.2 – Pesos Deducibles

| DESCRIPCION | P [Ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] |
|---------------------------|---------|--------|--------|--------|
| Peso 1 | 0,650 | 4,722 | 0,210 | 3,427 |
| Peso 2 | 0,690 | 3,782 | -0,340 | 3,464 |
| Peso 3 | 0,690 | 3,782 | 0,340 | 3,464 |
| Peso 4 | 0,670 | 2,669 | -0,180 | 3,495 |
| Peso 5 | 0,670 | 2,669 | 0,180 | 3,495 |
| Peso 6 | 0,650 | 1,899 | 0,000 | 3,496 |
| D.B.L | 0,075 | 12,565 | 0,000 | 6,044 |
| E.J.L | 0,075 | 8,701 | 0,000 | 3,986 |
| A.C.V. | 0,075 | 5,695 | 0,000 | 3,986 |
| TRIPULANTE 1 | 0,075 | 1,120 | 0,000 | 3,986 |
| TRIPULANTE 2 | 0,075 | 14,513 | 1,317 | 1,986 |
| TRIPULANTE 3 | 0,075 | 14,513 | -1,317 | 1,986 |
| TINA DE ACEITE CUB Pp | 0,068 | 8,850 | 0,000 | 4,159 |
| TINA DE ACEITE CUB Caseta | 0,068 | 13,371 | 0,297 | 6,044 |
| Tanque de combustible Br | 3,303 | 5,016 | -1,988 | 2,009 |
| Tanque de combustible Er | 3,538 | 5,014 | 1,995 | 2,065 |
| Tanque diario Br | 0,508 | 4,476 | -1,142 | 1,685 |
| Tanque diario Er | 0,508 | 4,476 | 1,142 | 1,685 |

| Tanque de Ac. Hid. Pp | 0,000 | 4,135 | -0,462 | 2,774 |
|-------------------------------|--------|--------|--------|-------|
| Tanque de Comb. Laz Br | 3,470 | 3,241 | -1,549 | 2,193 |
| Tanque de Comb. Laz Er | 3,727 | 3,240 | 1,558 | 2,247 |
| Tanque de Ac. Hid. Pr | 1,379 | 7,762 | 1,646 | 0,861 |
| Tanque de Ag. dul.(Coc-Com)Br | 4,276 | 11,381 | -1,024 | 0,633 |
| Tanque de Ag. Dul.(Coc-Com)Er | 4,276 | 11,381 | 1,025 | 0,633 |
| Tanque de Ag. dul.(Coc-Sol)Br | 4,161 | 13,943 | -1,524 | 1,890 |
| Tanque de Ag. du.(Coc-Sol)Er | 4,161 | 13,943 | 1,524 | 1,890 |
| Tanque de Lastre | 0,000 | 15,664 | 0,000 | 1,059 |
| Tanques de Aguas. Servidas. | 0,000 | 9,216 | -1,825 | 0,719 |
| PESOS A DEDUCIR | 37,913 | 8,048 | 0,088 | 1,854 |

Donde:

Xg: Centro de Gravedad Longitudinal (medido desde el extremo de Popa)

Yg: Centro de Gravedad Transversal (medido desde el Plano de Crujía) (+vo a Estribor / -vo a Babor)

Zg: Centro de Gravedad Vertical (medido desde la Línea Base)

Pesos Escorantes:

Se utilizaron seis (06) pesos escorantes ubicados a popa del puente mando:

Cuadro 4.3 – Pesos Escorantes

| DESCRIPCIÓN | DESOITon | POSI | CIÓN INI | IÓN INICIAL | | |
|-------------|------------|--------|----------|-------------|--|--|
| DESCRIPCION | r Eso(10n) | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | |
| Peso 1 | 0,650 | 4,722 | 0,210 | 3,427 | | |
| Peso 2 | 0,690 | 3,782 | -0,340 | 3,464 | | |
| Peso 3 | 0,690 | 3,782 | 0,340 | 3,464 | | |

| TOTAL | 4,02 | 3,259 | 0,034 | 3,474 |
|--------|-------|-------|--------|-------|
| Peso 6 | 0,650 | 1,899 | 0,000 | 3,496 |
| Peso 5 | 0,670 | 2,669 | 0,180 | 3,495 |
| Peso 4 | 0,670 | 2,669 | -0,180 | 3,495 |

Donde:

Xg: Centro de Gravedad Longitudinal (medido desde el extremo de Popa)

Yg: Centro de Gravedad Transversal (medido desde el Plano de Crujía)

(+vo a Estribor / -vo a Babor)

Zg: Centro de Gravedad Vertical (medido desde la Línea Base)

Toma de Francobordos:

Se utilizaron tres secciones (03) para la medida de los francobordos, las posiciones y sus respectivos valores de francobordo se muestran a continuación:

Cuadro 4.4 - Francobordos en la Prueba de Estabilidad

| SECCION | Francobordo [m] | X [m] |
|------------|-----------------|------------|
| SECCION | riancobordo (m) | Desde Popa |
| Posición 1 | 0,840 | 2,240 |
| Posición 2 | 0,650 | 8,140 |
| Posición 3 | 1,672 | 15,440 |

Determinación de Calados:

Con las valores de francobordo y utilizando como referencia el Plano de Líneas de Forma de la embarcación, se obtienen los valores de los calados principales de la embarcación:

Cuadro 4.5 - Calados en la Prueba de Estabilidad

| SECCION | Calado[m] | X [m] |
|------------|-----------|------------|
| BECCION | Caradorni | Desde Popa |
| Posición 1 | 2,290 | 2,24 |
| Posición 2 | 2,370 | 8,14 |
| Posición 3 | 2,428 | 15,44 |

Determinación del Desplazamiento de la Embarcación

Con el valor del calado medio y recurriendo a las Curvas Hidrostáticas se obtiene un valor de desplazamiento de la nave de 136000 [Kg], realizando la corrección por efecto del trimado de la embarcación se obtiene un valor de desplazamiento de 136300 [Kg] durante el experimento de inclinación.

Descripción de los Péndulos:

Cuadro 4.6 - Posición de los Péndulos

| PENDULO | LONGITUD | UBICACIÓN |
|-----------|----------|---|
| PENDULO | [mm] | [mm] |
| Péndulo 1 | 2550 | (Cubierta Pp) 1254 mm de sección media a proa |
| Péndulo 2 | 2350 | (Cubierta Caseta) 3267 mm de sección media a proa |

Determinación del KG durante el Experimento:

Se realizaron diez (10) movimientos durante el experimento de inclinación, realizándose cinco (05) movimientos para cada banda (babor y estribor, con retorno a la crujía). El resumen de datos obtenidos se muestra en la tabla siguiente:

Cuadro 4.7 - Datos tomados en la Prueba de Estabilidad

| CONDICIÓN | Δ | w | d (+Er) | Deflex. | M.E. (+Er) | tan(θ) | Ang. Esc. |
|--------------|-------|-------|---------|---------|------------|---------|-----------|
| CONDICION | [kg] | [kg] | [m] | [mm] | [kg.m] | (+Er) | (+Er) [°] |
| Movimiento 0 | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -12 | 0,000 | -0,0047 | -0,270 |
| | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -14 | 0,000 | -0,0057 | -0,329 |
| Movimiento 1 | 136,3 | 3,370 | 0,670 | 64 | 2,256 | 0,0251 | 1,438 |
| | 136,3 | 3,370 | 0,670 | 72 | 2,256 | 0,0306 | 1,755 |
| Movimiento 2 | 136,3 | 3,370 | 0,956 | 113 | 3,221 | 0,0441 | 2,526 |
| | 136,3 | 3,370 | 0,956 | 105 | 3,221 | 0,0447 | 2,558 |
| Movimiento 3 | 136,3 | 3,370 | 1,242 | 137 | 4,186 | 0,0537 | 3,075 |
| | 136,3 | 3,370 | 1,242 | 116 | 4,186 | 0,0494 | 2,826 |
| Movimiento 4 | 136,3 | 3,370 | 1,502 | 151 | 5,063 | 0,0592 | 3,389 |
| | 136,3 | 3,370 | 1,502 | 157 | 5,063 | 0,0668 | 3,822 |
| Movimiento 5 | 136,3 | 3,370 | 0,956 | 94 | 3,221 | 0,0369 | 2,111 |
| | 136,3 | 3,370 | 0,956 | 98 | 3,221 | 0,0417 | 2,388 |
| Movimiento 6 | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -8 | 0,000 | -0,0031 | -0,180 |
| | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -12 | 0,000 | -0,0057 | -0,329 |
| Movimiento 7 | 136,3 | 3,370 | -0,749 | -93 | -2,525 | -0,0365 | -2,089 |
| | 136,3 | 3,370 | -0,749 | -68 | -2,525 | -0,0289 | -1,657 |
| Movimiento 8 | 136,3 | 3,370 | -1,773 | -165 | -5,973 | -0,0647 | -3,702 |
| | 136,3 | 3,370 | -1,773 | -162 | -5,973 | -0,0689 | -3,944 |
| Movimiento 9 | 136,3 | 3,370 | -1,099 | -118 | -3,705 | -0,0463 | -2,649 |
| | 136,3 | 3,370 | -1,099 | -115 | -3,705 | -0,0489 | -2,802 |
| Movimiento | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -18 | 0,000 | -0,0071 | -0,404 |
| 10 | 136,3 | 3,370 | 0,000 | -15 | 0,000 | -0,0064 | -0,366 |

Donde:

Δ: Desplazamiento de la embarcación.

W: Carga escorante total.

d: Brazo de la carga escorante (+vo a Estribor).

Deflex.: Deflexión del péndulo (+vo a Estribor).

M.E.: Momento escorante (+vo a Estribor).

0: Ángulo de escora (+vo a Estribor).

Se obtiene la curva (figura 4.1) que determina la tendencia entre el Momento Escorante (M.E.) y el Ángulo de Escora (θ), de la cual se obtiene el valor de GM:

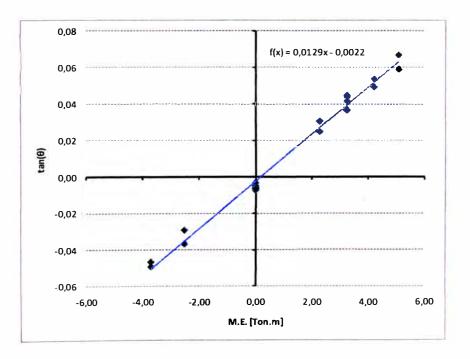


Figura 4.1 – Línea de Tendencia de la Prueba de Estabilidad

KB = 1.496 [m] De Curvas Hidrostáticas

BM = 1.582 [m] De Curvas Hidrostáticas

GM = 0.569 [m] De la Línea de Tendencia

KG = 2.509 [m] Para la Condición de Prueba

LCB: -0.125 [m] De las Curvas Hidrostáticas

θ esc: -0.127 [°] De la Línea de Tendencia (escora a Er)

Donde:

KB: Centro de Carena Vertical (medido desde la línea base)

BM: Radio Metacéntrico Transversal

GM: Altura Metacéntrica Transversal

KG: Centro de Gravedad Vertical o VCG (medido desde la línea base)

LCB: Centro Longitudinal de carena (medido desde la Sección Media)

θ esc: Ángulo de escora al inicio del experimento.

Con el valor de KG obtenido y demás parámetros hidrostáticos de la nave se obtiene el centro de gravedad (CG) de la embarcación durante el experimento, respecto a nuestro sistema de referencia.

Cuadro 4.8 - Centro de Gravedad de la Embarcación en la Prueba

| DESCRIPCION | Δ[Ton] | LCG[m] | TCG[m] | VCG[m] |
|--------------------------|--------|--------|--------|--------|
| Embarcación en la prueba | 136,3 | 9,397 | -0,001 | 2,509 |

Donde:

Δ: Desplazamiento de la embarcación.

LCG: Centro de Gravedad Longitudinal (medido desde el extremo de Popa)

TCG: Centro de Gravedad Transversal (medido desde el Plano de Crujía)

(+vo a Estribor / -vo a Babor)

VCG: Centro de Gravedad Vertical (medido desde la Línea Base)

Desplazamiento y C.G. de la Embarcación en Liviano:

Luego de sustraer los pesos deducibles de la prueba, se obtiene el desplazamiento y el centro de gravedad de la embarcación en su condición de liviano.

Cuadro 4.9 – Centro de Gravedad en Liviano

| DESCRIPCION | DESCRIPCION Δ [ton] | | CENTRO DE GRAVEDAD | | | |
|------------------------|---------------------|--------|--------------------|--------|--|--|
| DESCRIPCION | | LCG[m] | TCG[m] | VCG[m] | | |
| Embarcación en prueba | 136,300 | 9,397 | -0,001 | 2,509 | | |
| Pesos a deducir | 37,913 | 8,048 | 0,088 | 1,854 | | |
| Embarcación en liviano | 98,387 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | | |

4.2.2. Análisis de Estabilidad a la Embarcacion Original

Con la ubicación del centro de gravedad obtenido previamente se realizó un análisis de estabilidad a la embarcación original en sus diferentes condiciones de operación. Para realizar los cálculos empleamos el programa Hydromax, usando las formas de la embarcación obtenidas en Maxsurf. Los resultados y el resumen de los cálculos se muestran a continuación.

CUADRO 4.10 - CONDICION EN LIVIANO: SIN CARGA, SIN CONSUMIBLES Y SIN TRIPULACION

| Ν° | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 0 | 0,00 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 0 | 0,00 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 3,236 | -1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 3,236 | 1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 13,947 | -1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 13,947 | 1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 8 | Tanque de combustible Br | 0,0% | 0,00 | 5,007 | -2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Er | 0,0% | 0,00 | 5,007 | 2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 10 | Tanque diario Br | 0,0% | 0,00 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 11 | Tanque diario Er | 0,0% | 0,000 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 12 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 0,0% | 0,000 | 4,135 | -0,462 | 2,774 | 0,010 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 0,0% | 0,000 | 7,821 | 1,858 | 1,252 | 0,557 |
| 14 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 0,0% | 0,000 | 11,386 | -1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 0,0% | 0,000 | 11,386 | 1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 16 | Tanques de Aguas Servidas | 0,0% | 0,000 | 9,217 | -1,825 | 0,720 | 0,000 |
| 17 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,000 | 15,664 | 0,000 | 1,060 | 0,000 |
| | | Σ | 98,39 | | | | 0,567 |

(*) FSM: Momento por superficie libre

| | RESU | JMEN | |
|---------|--------|--------|--------|
| P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] |
| 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 1,042 |
| Calado en Seccion Media [m] | 1,961 |
| Desplazamiento [ton] | 98,39 |
| Escora a Estribor [º] | -7,0 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,120 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 1,803 |
| Calado en Lcf [m] | 1,943 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,317 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,485 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,640 |
| Superficie Mojada [m2] | 124,460 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 83,358 |
| Coeficiente Prismatico | 0,601 |
| Coeficiente de Bloque | 0,351 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,791 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,800 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,168 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,010 |
| KB [m] | 1,232 |
| KG corregido [m] | 2,762 |
| BMt[m] | 1,842 |
| BML [m] | 18,359 |
| GMt corregido [m] | 0,317 |
| GML corregido [m] | 16,834 |
| TPc [ton/cm] | 0,855 |
| MTc [ton.m] | 0,929 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [⁰] | -1,0 |

CUADRO 4.11 - CONDICION SALIDA A PLENA CARGA: 100%CARGA + 100%CONSUMIBLES

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 1 | 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,50 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Tanque de Combustible Laz Br | 100,0% | 3,77 | 3,236 | -1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Er | 100,0% | 3,77 | 3,236 | 1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 100,0% | 4,55 | 13,947 | -1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 100,0% | 4,55 | 13,947 | 1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 8 | T anque de combustible Br | 100,0% | 3,79 | 5,007 | -2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 9 | T anque de combustible Er | 100,0% | 3,79 | 5,007 | 2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 10 | Tanque diario Br | 100,0% | 0,82 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 11 | T anque diario Er | 100,0% | 0,82 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 12 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,12 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,010 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,44 | 7,805 | 1,815 | 1,155 | 0,552 |
| 14 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 100,0% | 4,33 | 11,386 | -1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 100,0% | 4,33 | 11,386 | 1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 16 | Tanques de Aguas Servidas | 10,0% | 0,03 | 9,224 | -1,522 | 0,448 | 0,065 |
| 17 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,664 | 0,000 | 1,060 | 0,000 |
| | | Σ | 136,80 | | | | 0,627 |

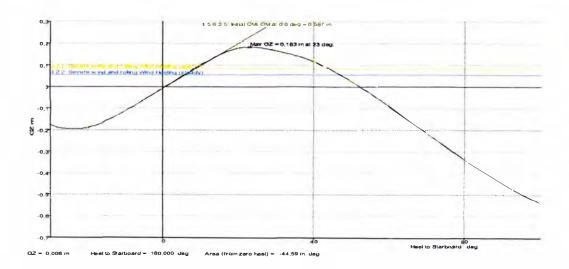
(*) FSM: Momento por superficie libre

| | RESU | JMEN | |
|--------|--------|--------|--------|
| P[ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] |
| 136,80 | 9,570 | 0,006 | 2,474 |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|---|---------|
| rancobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,614 |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,389 |
| Desplazamiento [ton] | 136,80 |
| Escora a Estribor [¶ | 0,6 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,498 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,281 |
| Calado en Lcf [m] | 2,375 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,217 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,781 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,807 |
| Superficie Mojada [m2] | 143,916 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 91,354 |
| Coeficiente Prismatico | 0,642 |
| Coeficiente de Bloque | 0,394 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,709 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,838 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,529 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,217 |
| KB [m] | 1,496 |
| KG corregido [m] | 2,479 |
| BMt[m] | 1,570 |
| BML [m] | 16,104 |
| GMt corregido [m] | 0,587 |
| GML corregido [m] | 15,121 |
| TPc [ton/cm] | 0,937 |
| MTc [ton.m] | 1,160 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [^o] | -0,7 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|------------|
| A rea (0°- A ng. De GZ máx.) no debe ser menor que (>≈) | 0,062 | m rad | 0,043 | NO CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) 0 | 0,030 | m.rad | 0,025 | NO CUM PLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m rad | 0,167 | NO CUMPLE |
| Ángulo de GZmáximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 23,0 | CUMPLE |
| Gmt inicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,587 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of sleady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 5,60 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 48,16 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 56,62 | NO CUMPLE |



CUADRO 4.12 - CONDICION LLEGADA A PLENA CARGA: 100%CARGA + 10%CONSUMIBLES

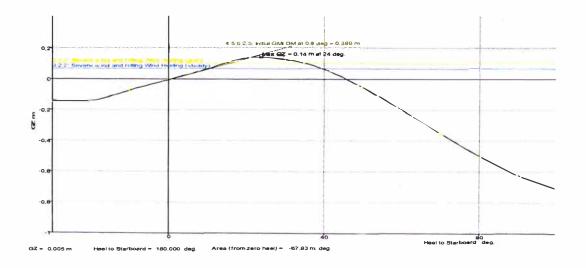
| N° | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,05 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Tanque de Combustible Laz Br | 100,0% | 3,77 | 3,236 | -1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Er | 100,0% | 3,77 | 3,236 | 1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 100,0% | 4,55 | 13,947 | -1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 100,0% | 4,55 | 13,947 | 1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 8 | Tanque de combustible Br | 10,0% | 0,38 | 5,265 | -1,840 | 1,208 | 0,418 |
| 9 | Tanque de combustible Er | 10,0% | 0,38 | 5,265 | 1,840 | 1,208 | 0,418 |
| 10 | Tanque diario Br | 10,0% | 0,08 | 4,556 | -1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 11 | Tanque diario Er | 10,0% | 0,08 | 4,556 | 1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 12 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,12 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,010 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,44 | 7,805 | 1,815 | 1,155 | 0,552 |
| 14 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 10,0% | 0,43 | 11,190 | -0,386 | 0,250 | 3,754 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 10,0% | 0,43 | 11,190 | 0,386 | 0,250 | 3,754 |
| 16 | Tanques de Aguas Servidas | 50,0% | 0,14 | 9,219 | -1,765 | 0,591 | 0,065 |
| 17 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,664 | 0,000 | 1,060 | 0,000 |
| | | Σ | 120,37 | | 0 | 3,7 | 8,989 |

(*) FSM: Momento por superficie libre

| | RESUMEN | | | | | | |
|---------|---------|--------|--------|--|--|--|--|
| P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | | | |
| 120,37 | 9,768 | 0,005 | 2,607 | | | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,784 |
| | |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,219 |
| Desplazamiento [ton] | 120,40 |
| Escora a Estribor [º] | 0,7 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,386 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,052 |
| Calado en Lcf [m] | 2,197 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,334 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,676 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,721 |
| Superficie Mojada [m2] | 137,362 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 89,079 |
| Coeficiente Prismatico | 0,624 |
| Coeficiente de Bloque | 0,381 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,797 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,834 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,320 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,221 |
| KB [m] | 1,389 |
| KG corregido [m] | 2,682 |
| BMt [m] | 1,681 |
| BML [m] | 17,563 |
| GMt corregido [m] | 0,388 |
| GML corregido [m] | 16,270 |
| TPc [ton/cm] | 0,913 |
| MTc [ton.m] | 1,098 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [7] | -1,1 |

| CRITERIOS DE ES | TABILIDAD | | | |
|---|------------|----------|--------------|-----------|
| Estatus de Requi | erimientos | | | |
| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,061 | m.rad | 0,032 | NO CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) 0 | 0,030 | m.rad | 0,017 | NO CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,127 | NO CUMPLE |
| Ángulo de GZ máximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 24,0 | CUMPLE |
| Gmt inicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,389 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 10,300 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 69,499 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 17,508 | NO CUMPLE |



CUADRO 4.13 - CONDICION SALIDA EN LASTRE: 0%CARGA + 100%CONSUMIBLES

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|----------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 1 | 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,50 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 3,236 | -1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 3,236 | 1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 6 | T anque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 13,947 | -1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 7 | T anque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 13,947 | 1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 8 | T anque de combustible Br | 100,0% | 3,79 | 5,007 | -2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Er | 100,0% | 3,79 | 5,007 | 2,006 | 2,139 | 0,000 |
| 10 | T anque diario Br | 100,0% | 0,82 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 11 | Tanque diario Er | 100,0% | 0,82 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 12 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,12 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,010 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,44 | 7,805 | 1,815 | 1,155 | 0,552 |
| 14 | Tanque de Agua duide(Coc-Com)Br | 100,0% | 4,33 | 11,386 | -1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 100,0% | 4,33 | 11,386 | 1,028 | 0,644 | 0,000 |
| 16 | Tanques de Aguas Servidas | 10,0% | 0,03 | 9,224 | -1,523 | 0,449 | 0,065 |
| 17 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,664 | 0,000 | 1,060 | 0,000 |
| | | Σ | 120,16 | | | | 0,627 |

(*) FSM: Momento por superficie libre

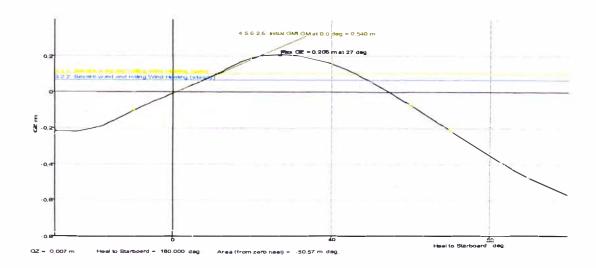
| | RESU | JMEN | |
|---------|--------|--------|--------|
| P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] |
| 120,16 | 9,636 | 0,007 | 2,522 |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------|--------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,796 |

| Calado en Seccion Media [m] | 2,207 |
|--------------------------------------|---------|
| Desplazamiento (ton) | 120,20 |
| Escora a Estribor [º] | 0,7 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,300 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,113 |
| Calado en Lcf [m] | 2,193 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,187 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,640 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,716 |
| Superficie Mojada [m2] | 137,381 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 88,930 |
| Coeficiente Prismatico | 0,627 |
| Coeficiente de Bloque | 0,375 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,699 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,835 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,464 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,278 |
| KB [m] | 1,386 |
| KG corregido [m] | 2,527 |
| BMt[m] | 1,681 |
| BML (m) | 17,519 |
| GMt corregido [m] | 0,540 |
| GML corregido [m] | 16,378 |
| TPc [ton/cm] | 0,912 |
| MTc [lon.m] | 1,103 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [°] | -0,6 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|-----------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,058 | m.rad | 0,057 | NO CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) 0 | 0,030 | m.rad | 0,032 | CUMPLE |
| Méx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,203 | CUMPLE |
| Angulo de GZmáximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 27,0 | CUMPLE |
| Gmtinicial, no debe sermenor que (>=) | 0,150 | m | 0,540 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 7,800 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 51,123 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 63,443 | NO CUMPLE |



CUADRO 4.14 - CONDICION LLEGADA EN LASTRE: 0%CARGA + 10%CONSUMIBLES

| Ν° | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 98,39 | 9,917 | -0,036 | 2,762 | 0,000 |
| 2 | T ripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,05 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 3,236 | -1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 3,236 | 1,561 | 2,270 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 13,947 | -1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 13,947 | 1,549 | 2,013 | 0,000 |
| 8 | T anque de combustible Br | 10,0% | 0,38 | 5,265 | -1,840 | 1,208 | 0,418 |
| 9 | T anque de combustible Er | 10,0% | 0,38 | 5,265 | 1,840 | 1,208 | 0,418 |
| 10 | T anque diario Br | 10,0% | 0,08 | 4,556 | -1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 11 | Tanque diario Er | 10,0% | 0,08 | 4,556 | 1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 12 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,12 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,010 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,44 | 7,805 | 1,815 | 1,155 | 0,552 |
| 14 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 10,0% | 0,43 | 11,190 | -0,386 | 0,250 | 3,754 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 10,0% | 0,43 | 11,190 | 0,386 | 0,250 | 3,754 |
| 16 | T anques de Aguas Servidas | 90,0% | 0,25 | 9,217 | -1,819 | 0,694 | 0,065 |
| 17 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,664 | 0,000 | 1,060 | 0,000 |
| | | Σ | 103,84 | | | | 8,989 |

(*) FSM: Momento por superficie libre

| | RESU | JMEN | |
|---------|--------|--------|--------|
| P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] |
| 103,84 | 9,876 | 0,004 | 2,682 |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| rancobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| rancobordo Actual [mm] | 0,970 |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,033 |
| Desplazamiento [ton] | 103,80 |
| Escora a Estribor [^o] | 0,7 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,186 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 1,880 |
| Calado en Lcf [m] | 2,014 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,306 |
| Estora de Flotacion [m] | 18,531 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,628 |
| Superficie Mojada [m2] | 128,081 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 85,105 |
| Coeficiente Prismatico | 0,606 |
| Coeficiente de Bloque | 0,359 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,792 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,816 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,209 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,135 |
| KB [m] | 1,275 |
| KG corregido [m] | 2,769 |
| BMt [m] | 1,784 |
| BML [m] | 18,380 |
| GMt corregido [m] | 0,290 |
| GML corregido [m] | 16,886 |
| TPc [ton/cm] | 0,872 |
| MTc [ton.m] | 0,983 |

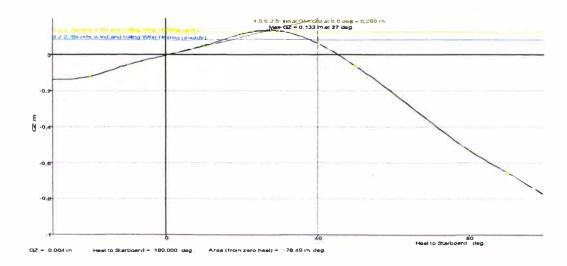
-1,0

Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [9]

CRITERIOS DE ESTABILIDAD Estatus de Requerimientos

55

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|-----------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,058 | m.rad | 0,033 | NO CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) 0 | 0,030 | m.rad | 0,018 | NO CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe sermenor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,129 | NO CUMPLE |
| Angulo de GZ máximo no debe sermenorque (>=) | 25,0 | deg | 27,0 | CUMPLE |
| Gmt Inicial, no debe sermenor que (>=) | 0,150 | m | 0,290 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | .uc | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 14,900 | CUMPLE |
| Angle of sleady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 80,581 | NO CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 1,917 | NO CUMPLE |



CUADRO 4.15 – RESUMEN DE CALCULOS

| | | | | | | | RES | SULTADOS | | | | | |
|----|---|--------|-------|-----------|------------|----------------------------------|-------------------|----------|-------------------|----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| N° | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZmáx. | GMt Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,042 | -7,0 | -1,0 | 0,024 | 0,016 | 0,115 | 29,0 | 0,291 | 19,7 | 100,2 | -59,4 |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 136,80 | 0,614 | 0,6 | -0,7 | 0,043 | 0,025 | 0,167 | 23,0 | 0,587 | 5,6 | 48,2 | 56,6 |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 120,40 | 0,784 | 0,7 | -11 | 0,032 | 0,017 | 0,127 | 24,0 | 0,389 | 10,3 | 69,5 | 17,5 |
| 4 | Salida en Lastre 0%Carga+100% Consumibles | 120,20 | 0,796 | 0,7 | -0,6 | 0,057 | 0,032 | 0,203 | 27,0 | 0,540 | 7,8 | 51,1 | 63,4 |
| 5 | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | 103,80 | 0,970 | 0,7 | -1,0 | 0,033 | 0,018 | 0,129 | 27,0 | 0,290 | 14,9 | 80,6 | 1,9 |

| | | | ESTATUS DE LOS REQUERIMIENTOS EXIGIDOS | | | | | | | | | | | |
|----|---|--------|--|--------------|-------------|------------|------------|-----------|---------|---------|-------------|-----------|-----------|--|
| No | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area | Area | GZ a 30° | Ang. de | GMt | Ang.Esc. | Ang.Inm/ | Area1/ | |
| Ш | CONDICION DE CARGA | | Γ,Β. | Ally, ESC. | Ally, Hill. | (0°- 8°) | (30°-40°) | OL a 30 | GZ máx. | Inicial | Viento Cte. | Ang.Esc. | Area2 | |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | (deg) | [%] | [%] | |
| | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 | |
| | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND. | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 136,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 120,40 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100%Consumibles | 120,20 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 103,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE" | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE A | NO CUMPLE | NO CUMPLE | |

Según los cálculos realizados a la embarcación original se puede observar que no cumple con la mayoría de los criterios de estabilidad (la embarcación es inestable).

4.3. Deficiencias Existentes en la Embarcación Original

La embarcación de servicio portuario desde su modificación ha presentado diversos cambios en la disposición de sus equipos a bordo.

Esto ha generado una variación de su estabilidad, lo cual afecta a la seguridad de la tripulación. Se han implementado algunos traslados de pesos para contrarrestar este efecto negativo en la estabilidad, sin embargo esto no permite que la embarcación brinde el servicio para lo cual estaba asignado.

Se buscará mejorar la estabilidad de la Embarcación y para ello se analizarán diversas alternativas de solución, las cuales se desarrollarán en el capítulo siguiente.

THE PERSON NAMED IN COLUMN

CAPITULO 5

ALTERNATIVAS Y EVALUACIÓN DE PROPUESTAS TECNICAS

5.1. Propuestas Técnicas

Se modificará estructuralmente la embarcación variando las dimensiones principales, realizando para cada modificación un análisis de Estabilidad (cuadros 5.2 – 5.7) de tal manera que se obtenga una propuesta que satisfaga los requerimientos mínimos de seguridad.

Las alternativas de modificación a evaluar (tabla 5.1) son las siguientes:

5.1.1. Primera Propuesta: Ampliación de Manga, Eslora y Puntal por separado.

- a) Ampliación de Eslora: se ampliará la Eslora en 1m, manteniéndose constantes la manga y el puntal.
- b) Ampliación de Manga: se ampliara la manga en 0.4m, manteniéndose constantes la eslora y el puntal.
- c) Ampliación de Puntal: se ampliará el puntal en 0.3m, manteniéndose constante la eslora y la manga.

5.1.2. Segunda Propuesta: Ampliación de Eslora y Manga

Se ampliarán la eslora y la manga en 1m y 0.4m respectivamente, manteniendo constante el Puntal.

5.1.3. Tercera Propuesta: Ampliación de Eslora y Puntal

Se ampliarán la Eslora y Puntal en 1m y 0.3m respectivamente, manteniendo constante la manga.

5.1.4. Cuarta Propuesta: Ampliación de Manga y Puntal

Se ampliarán la Manga y el puntal en 0.4m y 0.3m respectivamente, manteniendo constante la Eslora.

Cuadro 5.1 – Alternativas de Modificación

| Nº | PROPUESTAS | VARIACION | ESLORA (m) | MANGA (m) | PUNTAL (m) |
|----|-------------------------------|--------------------|------------|-----------|------------|
| | Ampliacion de Eslora | ΔL=1m | 21,22 | 6,12 | 3,00 |
| 1 | Ampliacion de Manga | ΔM=0,4m | 20,22 | 6,52 | 3,00 |
| | Ampliacion de Puntal | ΔD=0,3m | 20,22 | 6,12 | 3,30 |
| 2 | Ampliacion de Eslora y Manga | ΔL=1m ΔM=0,4 | 21,22 | 6,52 | 3,00 |
| 3 | Ampliacion de Manga y Puntal | ΔM=0,4m ΔD=0,3m | 20,22 | 6,52 | 3,30 |
| 4 | Ampliacion de Eslora y Puntal | ΔL=1m ΔD=0,3m | 21,22 | 6,12 | 3,30 |

Donde:

ΔL: Variación de la Eslora

ΔM: Variación de la Manga

ΔD: Variación del Puntal

Cuadro 5.2 - Ampliación de Eslora

120,70 CUMPLE

120,10 CUMPLE

5 Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 103,70 CUMPLE | ACEPTABLE

ACEPTABLE ACEPTABLE

ACEPTABLE

ACEPTABLE

ACEPTABLE

3 100%Carga+10% Consumibles

4 Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles

| | | | | | RESUME | EN DE CALCU | <u>ILOS</u> | | | | | | |
|----|---|--------|--------|--------------|-------------|----------------------------------|-------------------|-------------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| | | | | | | - | RESUL | TADOS | | | | | |
| N° | N° CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,128 | -5,9 | 0,6 | 0,031 | 0,021 | 0,146 | 29,0 | 0,366 | 17,2 | 81,2 | 5,2 |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 137,20 | 0,716 | 0,4 | 0,9 | 0,045 | 0,028 | 0,183 | 23,0 | 0,586 | 5,5 | 42,9 | 69,6 |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 120,70 | 0,880 | 0,5 | 0,5 | 0,039 | 0,021 | 0,152 | 25,0 | 0,385 | 9,5 | 57,7 | 35,0 |
| _ | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 120,10 | 0,897 | 0,5 | 1,0 | 0,065 | 0,036 | 0,228 | 28,0 | 0,541 | 7,3 | 44,2 | 82,0 |
| 5 | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | 103,70 | 1,065 | 0,0 | 0,6 | 0,042 | 0,022 | 0,159 | 28,0 | 0,337 | 12,8 | 64,0 | 17,5 |
| | | | | | | ESTATUS | DE LOS REQ | UERIMIENTOS | EXIGIDOS | | | | |
| N | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] |
| | | T | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND. | ACEPTABLE : | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | od CLAPLE | CUMPLE | ANO CUMPLE | NOCUMPLE | NO CHAPLE |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 137,20 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | | NO CUMPLE |

NO CUMPLE

CUMPLE

NO CUMPLE

NO CUMPLE

CUMPLE

NO CLAPLE

CUMPLE

NO CUMPLE NO CUMPLE CUMPLE

CUMPLE

CUMPLE

CUMPLE

CUMPLE

CLMPLE

CUMPLE! NO CUMPLE

CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE

CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE

Cuadro 5.3 - Ampliación de Manga

| RESUMEN D | E CAL | CULOS |
|------------------|-------|-------|
| | | |

| | | | | | | | RESUL | TADOS | | | | | |
|----|---|--------|-------|----------|------------|----------------------------------|-------------------|----------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| Nº | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang.Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| E | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,111 | -3,8 | -0,8 | 0,089 | 0,045 | 0,285 | 29,0 | 0,547 | 4,9 | 24,7 | 90,5 |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 140,30 | 0,674 | 8,0 | -0,5 | 0,068 | 0,041 | 0,255 | 25,0 | 0,814 | 4,3 | 36,0 | 105,3 |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 122,40 | 0,849 | 1,1 | -0,9 | 0,057 | 0,033 | 0,218 | 26,0 | 0,619 | 7,0 | 45,9 | 69,6 |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,20 | 0,863 | 1,0 | -0,3 | 0,091 | 0,050 | 0,304 | 29,0 | 0,791 | 5,6 | 36,0 | 117,6 |
| 5 | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | 104,40 | 1,043 | 1,3 | -0,8 | 0,059 | 0,034 | 0,223 | 28,0 | 0,528 | 9,5 | 50,4 | 52,7 |

| | | | | | | ESTATUS | DE LOS REQ | UERIMIENTOS I | EXIGIDOS | | *** | | |
|----|---|--------|--------|-------------|---------------|------------------|-------------------|---------------|--------------------|----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| N° | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GMt Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] |
| | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 140,30 | CUMPLE | ACEPTABLE | I ACEPTABLE I | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 122,40 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE ! | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,20 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,40 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE: | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE |

Cuadro 5.4 - Ampliación de Puntal

| | | | | | RESUME | N DE CALCU | <u>ILOS</u> | | | | | | | |
|----|---|--------|------------|-------------|------------|----------------------------------|-------------------|---------------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|--|
| | | | RESULTADOS | | | | | | | | | | | |
| N° | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 | |
| ٦ | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 | |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,267 | -8,1 | -0,8 | 0,030 | 0,024 | 0,142 | 33,0 | 0,243 | 16,0 | 67,2 | 156,0 | |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 137,60 | 0,824 | 0,3 | -0,2 | 0,080 | 0,040 | 0,234 | 32,0 | 0,532 | 3,3 | 21,2 | 498,1 | |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 120,80 | 0,999 | 0,4 | -0,7 | 0,056 | 0,030 | 0,179 | 32,0 | 0,346 | 6,0 | 31,6 | 382,2 | |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 120,50 | 1,013 | 0,4 | -0,2 | 0,088 | 0,045 | 0,261 | 34,0 | 0,497 | 4,3 | 22,6 | 529,3 | |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 103,80 | 1,192 | 0,0 | -0,7 | 0,046 | 0,028 | 0,165 | 32,0 | 0,244 | 9,2 | 40,5 | 281,9 | |
| | | | | | | ESTATUS | DE LOS REQI | JERIMIENTOS I | EXIGIDOS | | | | - | |
| Nº | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim, | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 | |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m,rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] | |
| | | Γ | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 | |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CLARIE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLES | CUMPL | |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 137,60 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 120,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPL | |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 120,50 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLI | |
| 5 | Uegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | 103,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | NOCUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLI | |

Cuadro 5.5 - Ampliación de Eslora y Manga

| | | | | | RESUME | N DE CALCU | <u>JLOS</u> | | | | | | |
|----|---|--------|--------|--|------------|----------------------------------|-------------------|-------------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|
| | | | | | | | RESUL | TADOS | | | | | |
| N° | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,196 | -3,3 | 0,8 | 0,068 | 0,040 | 0,257 | 30,0 | 0,654 | 7,3 | 34,2 | 282,7 |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 140,70 | 0,774 | 0,7 | 1,1 | 0,072 | 0,045 | 0,277 | 25,0 | 0,823 | 2,6 | 20,1 | 411,0 |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 122,70 | 0,942 | 0,9 | 0,7 | 0,068 | 0,038 | 0,248 | 27,0 | 0,628 | 4,0 | 24,2 | 359,8 |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,10 | 0,961 | 0,8 | 1,2 | 0,098 | 0,054 | 0,333 | 29,0 | 0,803 | 3,3 | 19,8 | 472,6 |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,20 | 1,134 | 0,9 | 0,8 | 0,072 | 0,039 | 0,256 | 29,0 | 0,609 | 5,0 | 25,0 | 322,3 |
| | | | | | | ESTATUS | DE LOS REQU | JERIMIENTOS | EXIGIDOS | | | | |
| N° | aCONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang, Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | -4 | [ton] | (m) | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] |
| Г | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | GUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | - | CUMPLE | THE RESERVE OF THE PARTY OF THE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 122,70 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE ! | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 4 | Salida en Pastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,10 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | I CUMPLE I | CUMPLE | CUMPLE |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,20 | CUMPLE | ACEPTABLE * | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |

Cuadro 5.6 - Ampliación de Manga y Puntal

| | | | | | RESUME | N DE CALCU | LOS , | | | | | | | |
|--------|--|--|--------|-------------|------------|------------------------------------|---------------------|-------------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|--|
| | | RESULTADOS Area Area Area de GMt Ano Esc Ano Inm/ | | | | | | | | | | | | |
| ا ا | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area . (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 | |
| 1 | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 | |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | 1,380 | 4,1 | -0,7 | 0,060 | 0,038 | 0,233 | 31,0 | 0,519 | 8,7 | 40,6 | 289,5 | |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 140,80 | 0,935 | 0,8 | -0,3 | 0,084 | 0,047 | 0,282 | 28,0 | 0,785 | 2,8 | 20,4 | 447,8 | |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 122,70 | 1,112 | 1,0 | -0,7 | 0,070 | 0,038 | 0,239 | 29,0 | 0,594 | 4,4 | 26,2 | 383,1 | |
| | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,30 | 1,128 | 0,9 | -0,2 | 0,103 | 0,055 | 0,327 | 31,0 | 0,768 | 3,5 | 20,5 | 501,8 | |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,30 | 1,311 | 1,2 | -0,7 | 0,066 | 0,038 | 0,237 | 30,0 | 0,501 | 5,9 | 29,2 | 339,7 | |
| 1 | | | | 1. | | ESTATUS | DE LOS REQI | JERIMIENTOS | EXIGIDOS | | | | | |
| Nº | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 | |
| d | | [in] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | m/.ra d] | [m] | [de g] | [m] | [de] | [%] | [%] | |
| | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 | |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND | ACEPTABLE | | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE . | COMPLE | |
| 2 | 00%Carga+100% Consumibles | 40,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 22,70 | CUMPLE | ACEPTABLE # | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | SCUMPLE & | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPL | |
| 4 | \$alida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 22,30 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| 5 | Wegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,30 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |

Cuadro 5.7 - Ampliación de Eslora y Puntal

| | | | | | RESUME | N DE CALCI | <u>JLOS</u> | | | tiday militar | the product state of the control of | ************************************** | |
|--------|---|--------|--------|-------------|--------------|----------------------------------|-------------------|-------------|--------------------|-----------------|---|--|-----------------|
| | | | | | | | RESUL | TADOS | | | | | |
| Nº | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.lnm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 30,33 | 1,330 | -0,0 | 1,0 | 0,041 | 0,029 | 0,172 | 34,0 | 0,314 | 14,2 | 52,9 | 220,0 |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 138,40 | 0,902 | 0,0 | 1,6 | 0,091 | 0,046 | 0,267 | 33,0 | 0,523 | 3,3 | 18,5 | 571,3 |
| 3. | 100%Carga+10% Consumibles | 123,80 | 1,098 | 1,0 | -0,3 | 0,063 | 0,036 | 0,215 | 32,0 | 0,342 | 5,6 | 25,8 | 457,4 |
| | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 120,50 | 1,093 | 0,0 | 1,6 | 0,096 | 0,051 | 0,297 | 34,0 | 0,490 | 4,1 | 19,0 | 582,3 |
| y | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 103,60 | 1,266 | -0,5 | 1,0 | 0,057 | 0,033 | 0,197 | 33,0 | 0,299 | 7,6 | 29,9 | 343,6 |
| A D | | | | | | ESTATUS | DE LOS REQU | JERIMIENTOS | EXIGIDOS | | | | - |
| R | | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30º | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 |
| 5 | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] |
| | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 |
| Ŕ | Embarcación en Liviano | 98,39 | CUMPLE | NO RECOMEND | ACEPTABLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 2 | 100%Carga+100% Consumibles | 138,40 | CUMPLE | ACEPTABLE | NO RECOMEND. | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 3 | 100%Carga+10% Consumibles | 123,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 120,50 | CUMPLE | ACEPTABLE | NO RECOMEND. | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 103,60 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |

Cuadro 5.8 - RESUMEN CUADRO COMPARATIVO

| N° | PROPUESTAS | CONDICION DE CARGA | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | Area1/ Area2 | Status |
|--------|-------------------------------|---|------------------|-------------------|-----------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-----------------|----------|
| | Parket Artis VI 28 | Embarcacion en Liviano | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | 4, |
| | | 100%Carga+100% Consumibles | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | 2 |
| 1 | Ampliacion de Eslora | 100%Carga+10% Consumibles | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE |
| | | Salida en Lastre 0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | C |
| | | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | 40 |
| \neg | | Embarcacion en Liviano | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| | | 100%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 2 | Ampliacion de Manga | 100%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 2° |
| | | Salida en Lastre 0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | [3] |
| | | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | ŭ |
| | | Embarcacion en Liviano | NO CUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 4. |
| | | 100%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 2 |
| 3 | Ampliacion de Puntal | 100%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | NOCUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 5 |
| | | Salida en Lastre 0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 2 |
| | | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | NO CUMPLE | NOCUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | NOCUMPLE |
| | | Embarcacion en Liviano | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| | Î | 100%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 4 |
| 4 | Ampliacion de Eslora y Manga | 100%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | <u>@</u> |
| 1 | 1 1 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| | | Llegada en Lastre 0%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | • |
| | - 20 0 0 0 0 | Embarcacion en Liviano | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| | | 100%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 4 |
| 5 | Ampliacion de Manga y Puntal | 100%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| | | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 3 |
| | | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | |
| | | Embarcacion en Liviano | NOCUMPLE | NO CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | u. |
| | | 100%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 6 | Ampliacion de Eslora y Puntal | | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | 3 |
| | | Salida en Lastre 0%Carga+100% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | ن |
| | | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | CUMPLE | CUMPLE | NO CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | \$ |

De las alternativas analizadas (cuadro 5.8) se concluye que cumple con todas las exigencias de Estabilidad las siguientes propuestas:

- A. La Primera propuesta: Ampliación de Manga
- B. La Segunda propuesta: Ampliación de Manga y Eslora.
- C. la Tercera propuesta: Ampliación de Manga y Puntal.

5.2. Evaluación de las Propuestas

En esta parte analizaremos cuál de estas propuestas genera la mayor estabilidad posible para este tipo de embarcación. Para ello compararemos en la Curva de Estabilidad GZ las tres alternativas en estudio para sus diferentes condiciones de operación (figuras 5.1-5.5). Designaremos una letra para cada alternativa:

Ampliación de manga→A

Ampliación de manga y eslora→B

Ampliación de manga y puntal→C

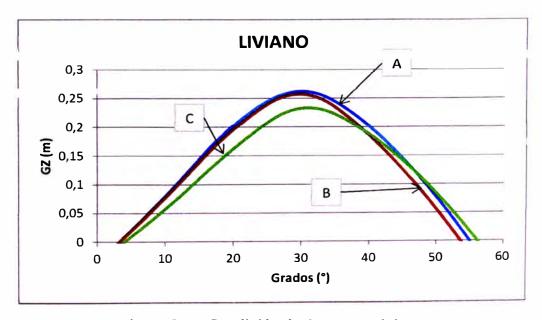


Figura 5.1 – Condición de Carga en Liviano

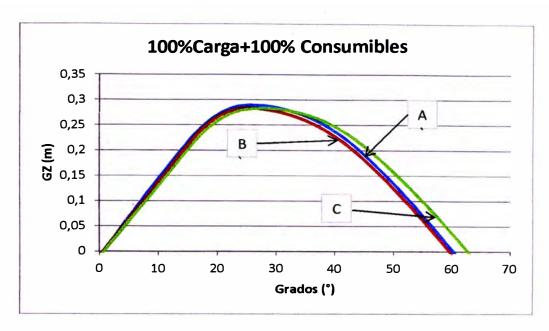


Figura 5.2 – Condición Salida a Plena Carga

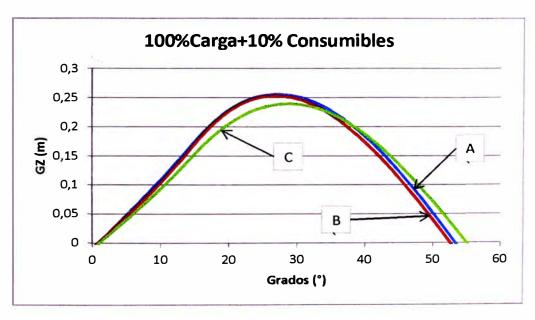


Figura 5.3 – Condición Llegada a Plena Carga

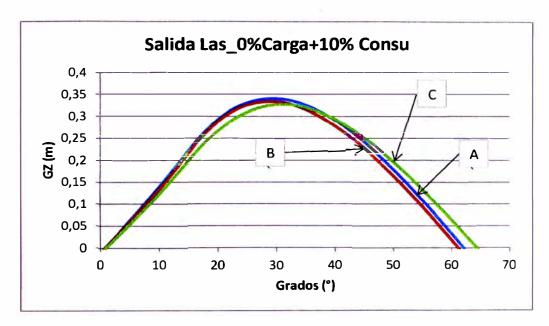


Figura 5.4 – Condición Salida en Lastre

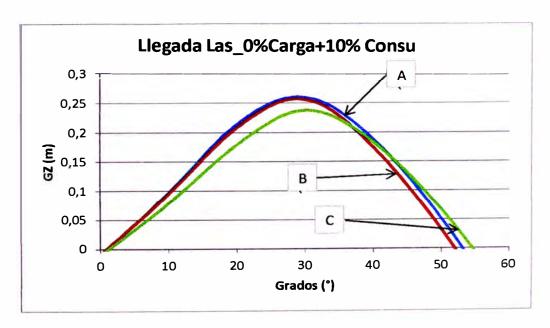


Figura 5.5 – condición Llegada en Lastre

Como se puede observar en todas las condiciones de estabilidad (figuras 5.1-5.5), la embarcación "C" presenta mayor ángulo de alcance; sin embargo, tiene menor reserva de estabilidad.

Por otra parte, la embarcacion "A" presenta mayor reserva de estabilidad incluso mayor que la embarcacion "B" y "C".

Tomando en consideración lo anterior, se elegirá la **Primera propuesta: Ampliación de Manga**, ya que esta modificación da como resultado una mayor reserva de Estabilidad, además, estructuralmente es la más factible de realizar.

CAPITULO 6

PROPUESTA DEFINITIVA

6.1. Diseño

La propuesta de modificación definitiva tiene las dimensiones siguientes:

L = 20.22m

B=6.52m

D=3.00m

6.1.1. Análisis de Subdivisión Estanca

Se procederá a evaluar la subdivisión de la embarcación modificada, para ello haremos uso del gráfico de esloras inundables (figura 6.1) para corroborar la posición de los mamparos.

Tomaremos el modelo virtual de la embarcación y lo someteremos al análisis de esloras inundables. A continuación se presenta el gráfico de esloras inundables para la permeabilidad de 95% y 85% que corresponden a los compartimentados de carga y sala de maquinas respectivamente.

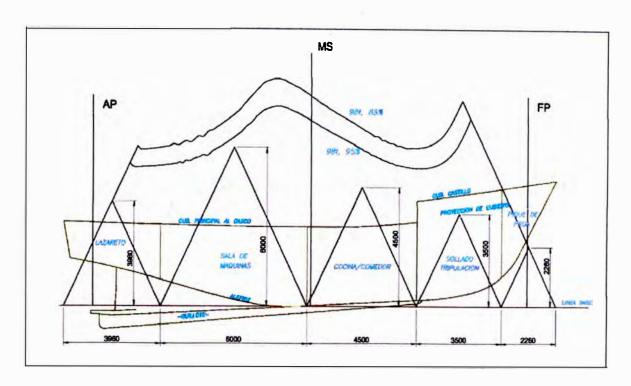


Figura 6.1 – Esloras Inundables

De acuerdo a la figura 6.1, las longitudes de los compartimentos no sobrepasan las curvas de esloras inundables por lo tanto la subdivisión estanca de la embarcación después de la modificación se encuentra dentro de los límites permitidos.

6.1.2. Estabilidad Intacta de la Embarcación Modificada

6.1.2.1. Determinación del Centro de Gravedad

Se hallará el peso y el centro de gravedad de la embarcación modificada, para ello se estimará el material nuevo empleado para la ampliación de la manga (cuadro 6.1).

Cuadro 6.1 - Cálculo del Centro de Gravedad de la Embarcación Modificada

| Descripcion | Peso(Kg) | X(mm) | Y(mm) | Z(mm) |
|----------------------------|-----------|----------|---------|----------|
| Embarcacion Original | 98387 | 9917 | -36 | 2762 |
| Cuaderna -2 | 6,746 | 460 | 0 | 2160 |
| Cuaderna -1 | 12,453 | 960 | 0 | 2142 |
| Cuaderna 1 | 14,510 | 1460 | 0 | 2098 |
| Cuaderna 2 | 5,605 | 1960 | 0 | 1838 |
| Mamparo 3 (Pique Proa) | 30,280 | 2460 | 0 | 2481 |
| Cuaderna 4 | 13,768 | 2960 | 0 | 1850 |
| Cuaderna 5 | 10,076 | 3460 | 0 | 1682 |
| Mamparo 6 (Lazareto) | 34,964 | 3960 | 0 | 2286 |
| Cuaderna 7 | 15,661 | 4460 | 0 | 1615 |
| Cuaderna 8 | 12,258 | 4960 | 0 | 1460 |
| Cuaderna 9 | 11,055 | 5460 | 0 | 1342 |
| Cuaderna 10 | 10,817 | 5960 | 0 | 1261 |
| Cuaderna 11 | 11,134 | 6460 | 0 | 1195 |
| Cuaderna 12 | 11,760 | 6960 | 0 | 1111 |
| Cuaderna 13 | 7,969 | 7460 | 0 | 970 |
| Cuaderna 14 | 9,512 | 7960 | 0 | 942 |
| Cuaderna 15 | 10,742 | 8460 | 0 | 900 |
| Cuaderna 16 | 13,172 | 8960 | 0 | 900 |
| Cuaderna 17 | 13,224 | 9460 | 0 | 873 |
| Mamparo 18 (S. Maquinas) | 51,275 | 9960 | 0 | 2070 |
| Cuaderna 19 | 51,697 | 10460 | 0 | 1935 |
| Cuaderna 20 | 11,737 | 10960 | 0 | 810 |
| Cuaderna 21 | 11,342 | 11460 | 0 | 823 |
| Mamparo 25 (Tanque) | 52,752 | 13460 | 0 | 1917 |
| Mamparo 27 (Sollado) | 69,633 | 14460 | 0 | 2446 |
| Mamparo 34 (Pique Proa) | 82,293 | 17960 | 0 | 3278 |
| Casco Fondo | 301,440 | 6000 | 0 | 700 |
| Popa Espejo | 36,424 | 145 | 0 | 2450 |
| Cub. Principal | 241,152 | 6000 | 0 | 3000 |
| Total | 99552,449 | 9891,107 | -35,579 | 2751,937 |

Considerando el peso de soldadura (cuadro 6.2) se obtiene finalmente:

Cuadro 6.2 – Centro de Gravedad de la Embarcación Modificada

| Descripción | Peso(Ton) | X(m) | Y(m) | Z(m) |
|---------------------------|-----------|-------|--------|-------|
| Embarcacion Modificada | 99,593 | 9,891 | -0,036 | 2,752 |

6.1.2.2. Análisis de Estabilidad Intacta

A continuación se muestra el análisis de la estabilidad intacta realizada a la alternativa seleccionada, la cual contempla la ampliación de la manga en 400mm. La embarcación modificada cumple con todos los criterios de estabilidad en sus diferentes condiciones de carga (cuadro 6.3 – 6.8), las cuales son:

1. Embarcacion en Liviano.

- Salida a Plena Carga: 100%Carga Liquida+Carga sobre cubierta+100%
 Consumibles. Para esta condición el tanque de Lastre debe estar al 100%.
- Llegada a Plena Carga: 100%Carga Liquida + Carga sobre cubierta + 10%Consumibles. Para esta condición el tanque de lastre debe estar al 100%.
- Salida en Lastre: 0%Carga+100%Consumibles. En esta condición el tanque de Lastre se mantiene vacio.
- Llegada en Lastre: 0%Carga+10%Consumibles. En esta condición el tanque de Lastre se mantiene vacio.

6. **Peor Condición Operacional:**10%Carga Liquida+10%Consumibles+Carga sobre cubierta. En esta condición el tanque de Lastre se mantiene vacío.

Cabe señalar que se considera para la carga sobre cubierta un peso de 5 toneladas situada a popa.

CUADRO 6.3 - CONDICION EN LIVIANO: SIN CARGA, SIN CONSUMIBLES Y SIN TRIPULACION

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 0 | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 0 | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 4 | Carga | 0 | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 11 | Tanque diario Br | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 12 | Tanque diario Er | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,010 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,557 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 16 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 18 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| | Σ | | 99,59 | | | | 0,567 |

| RESUMEN | | | | | |
|---------|--------|--------|--------|--|--|
| P[ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | |
| 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 1,106 |
| | |
| Calado en Seccion Media [m] | 1,897 |
| Desplazamiento [ton] | 98,97 |
| Escora a Estribor [º] | -3,2 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 1,984 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 1,809 |
| Calado en Lcf [m] | 1,887 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,175 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,398 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,973 |
| Superficie Mojada [m2] | 127,209 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 88,867 |
| Coeficiente Prismatico | 0,597 |
| Coeficiente de Bloque | 0,334 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,781 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,809 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,195 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,008 |
| KB [m] | 1,205 |
| KG corregido [m] | 2,758 |
| BMt [m] | 2,215 |
| BML [m] | 19,405 |
| GMt corregido [m] | 0,664 |
| GML corregido [m] | 17,854 |
| TPc [ton/cm] | 0,911 |
| MTc [ton.m] | 0,990 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [°] | -0,6 |

CUADRO 6.4 - CONDICION SALIDA A PLENA CARGA: 100%CARGA + 100%CONSUMIBLES

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,20 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Carga | 1 | 5,00 | 3,960 | 0,000 | 3,400 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 100,0% | 4,14 | 3,235 | -1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 100,0% | 4,14 | 3,235 | 1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 100,0% | 5,16 | 13,951 | -1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 100,0% | 5,16 | 13,951 | 1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 100,0% | 4,38 | 5,005 | -2,102 | 2,139 | 0,000 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 100,0% | 4,38 | 5,005 | 2,102 | 2,139 | 0,000 |
| 11 | T anque diario Br | 100,0% | 0,82 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 12 | Tanque diario Er | 100,0% | 0,82 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,10 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,009 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,40 | 7,811 | 1,911 | 1,180 | 0,682 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 100,0% | 4,53 | 11,383 | -1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 16 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 100,0% | 4,53 | 11,383 | 1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 10,0% | 0,03 | 9,224 | -1,523 | 0,446 | 0,060 |
| 18 | Tanque de Lastre | 100,0% | 6,21 | 15,690 | 0,000 | 1,072 | 0,000 |
| | Σ | | 152,40 | | | | 0,751 |

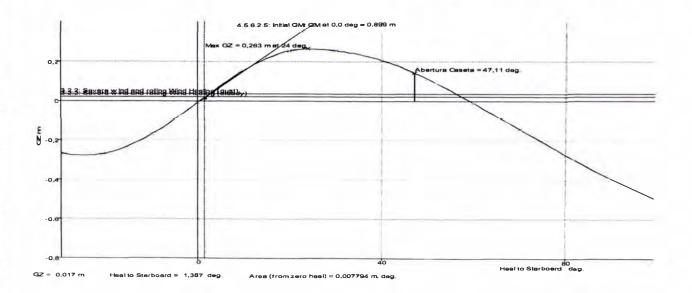
| RESUMEN | | | | | | |
|---------|--------|--------|--------|--|--|--|
| P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | | |
| 152,40 | 9,593 | 0,006 | 2,435 | | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,561 |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,442 |
| | 151,80 |
| Desplazamiento [ton] | |
| Escora a Estribor [7] | 0,4 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,549 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,335 |
| Calado en Lcf [m] | 2,428 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,214 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,824 |
| Manga de Flotacion [m] | 6,233 |
| Superficie Mojada [m2] | 152,249 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 99,678 |
| Coeficiente Prismatico | 0,649 |
| Coeficiente de Bloque | 0,400 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,798 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,850 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,502 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,164 |
| KB [m] | 1,539 |
| KG corregido [m] | 2,443 |
| BMt [m] | 1,803 |
| BML [m] | 16,183 |
| GMt corregido [m] | 0,899 |
| GML corregido [m] | 15,279 |
| TPc [ton/cm] | 1,022 |
| MTc [ton.m] | 1,300 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [º] | -0,7 |

<u>CRITERIOS DE ESTABILIDAD</u>

Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|---------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,061 | m.rad | 0,068 | CUMPLE |
| Area 30º a 40º o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) | 0,030 | m.rad | 0,041 | CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,254 | CUMPLE |
| Ángulo de GZmáximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 24,0 | CUMPLE |
| Gmtinicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,899 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 1,80 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 17,77 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 377,98 | CUMPLE |



CUADRO 6.5 - CONDICION LLEGADA A PLENA CARGA: 100%CARGA + 10%CONSUMIBLES

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en li v iano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,10 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Carga | 1 | 5,00 | 3,960 | 0,000 | 3,400 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 100,0% | 4,14 | 3,235 | -1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 100,0% | 4,14 | 3,235 | 1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 100,0% | 5,16 | 13,951 | -1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 100,0% | 5,16 | 13,951 | 1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 10,0% | 0,44 | 5,266 | -1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 10,0% | 0,44 | 5,266 | 1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 11 | Tanque diario Br | 10,0% | 0,08 | 4,557 | -1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 12 | Tanque diario Er | 10,0% | 0,08 | 4,557 | 1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,10 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,009 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,40 | 7,811 | 1,911 | 1,180 | 0,682 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 10,0% | 0,45 | 11,189 | -0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 16 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 10,0% | 0,45 | 11,189 | 0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 50,0% | 0,13 | 9,219 | -1,765 | 0,589 | 0,060 |
| 18 | Tanque de Lastre | 100,0% | 6,21 | 15,690 | 0,000 | 1,072 | 0,000 |
| | Σ | | 134,89 | | 0 | 3,7 | 11,427 |

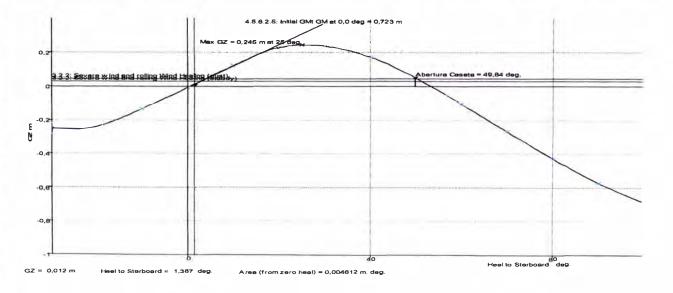
| RESUMEN | | | | | |
|---------|--------|--------|--------|--|--|
| P[ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | |
| 134,89 | 9,808 | 0,005 | 2,554 | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,725 |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,278 |
| Desplazamiento [ton] | 134,30 |
| Escora a Estribor [º] | 0,5 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,458 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,098 |
| Calado en Lcf [m] | 2,254 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,360 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,730 |
| Manga de Flotacion [m] | 6,150 |
| Superficie Mojada [m2] | 146,050 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 97,449 |
| Coeficiente Prismatico | 0,631 |
| Coeficiente de Bloque | 0,388 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,717 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,846 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,272 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,159 |
| KB [m] | 1,437 |
| KG corregido [m] | 2,643 |
| BMt [m] | 1,930 |
| BML [m] | 17,641 |
| GMt corregido [m] | 0,724 |
| GML corregido [m] | 16,435 |
| TPc [ton/cm] | 0,999 |
| MTc [ton.m] | 1,237 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [°] | -1,2 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD

Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|---------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,060 | m.rad | 0,063 | CUMPLE |
| Area 30º a 40º o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) | 0,030 | m.rad | 0,037 | CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° о más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,237 | CUMPLE |
| Ángulo de GZ máximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 25,0 | CUMPLE |
| Gmtinicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,723 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 2,700 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 20,739 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 367,703 | CUMPLE |



CUADRO 6.6 - CONDICION SALIDA EN LASTRE: 0%CARGA + 100%CONSUMIBLES

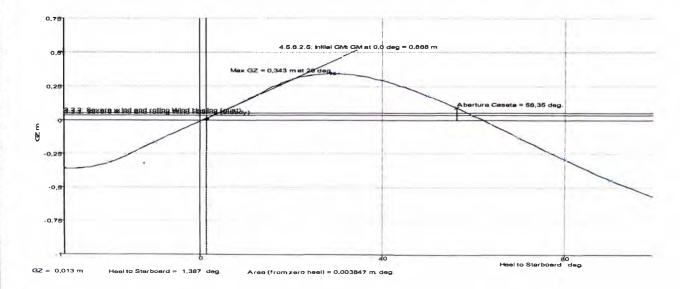
| N° | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en li v iano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,20 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Carga | 0 | 0,00 | 3,960 | 0,000 | 3,400 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 3,235 | -1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 3,235 | 1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 13,951 | -1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 13,951 | 1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 100,0% | 4,38 | 5,005 | -2,102 | 2,139 | 0,000 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 100,0% | 4,38 | 5,005 | 2,102 | 2,139 | 0,000 |
| 11 | Tanque diario Br | 100,0% | 0,82 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 12 | Tanque diario Er | 100,0% | 0,82 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,10 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,009 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,40 | 7,811 | 1,911 | 1,180 | 0,682 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 100,0% | 4,53 | 11,383 | -1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 16 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 100,0% | 4,53 | 11,383 | 1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 10,0% | 0,03 | 9,224 | -1,523 | 0,446 | 0,060 |
| 18 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,690 | 0,000 | 1,072 | 0,000 |
| | Σ | | 122,57 | | | | 0,751 |

| RESUMEN | | | | | |
|---------|--------|--------|--------|--|--|
| P[ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | | |
| 122,57 | 9,577 | 0,007 | 2,509 | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,873 |
| | |
| Calado en Seccion Media [m] | 2,130 |
| Desplazamiento [ton] | 122,00 |
| Escora a Estribor [º] | 0,5 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,146 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,115 |
| Calado en Lcf [m] | 2,128 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,031 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,559 |
| Manga de Flotacion [m] | 6,081 |
| Superficie Mojada [m2] | 140,651 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 95,315 |
| Coeficiente Prismatico | 0,626 |
| Coeficiente de Bloque | 0,361 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,688 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,845 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,526 |
| Lcfdesde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,303 |
| KB [m] | 1,356 |
| KG corregido [m] | 2,519 |
| BMt [m] | 2,031 |
| BML [m] | 18,615 |
| GMt corregido [m] | 0,868 |
| GML corregido [m] | 17,452 |
| TPc [ton/cm] | 0,977 |
| MTc [ton.m] | 1,193 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [°] | -0,1 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|---------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,056 | m.rad | 0,103 | CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) | 0,030 | m.rad | 0,057 | CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,343 | CUMPLE |
| Ángulo de GZ máximo no debe ser menor que (>=) | 15,0 | deg | 29,0 | CUMPLE |
| Gmtinicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,868 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 2,700 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 17,244 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 507,748 | CUMPLE |



CUADRO 6.7 - CONDICION LLEGADA EN LASTRE: 0%CARGA + 10%CONSUMIBLES

| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|----------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,20 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Carga | 0 | 0,00 | 3,960 | 0,000 | 3,400 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 0,0% | 0,00 | 3,235 | -1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 0,0% | 0,00 | 3,235 | 1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 0,0% | 0,00 | 13,951 | -1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 0,0% | 0,00 | 13,951 | 1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 10,0% | 0,44 | 5,266 | -1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 10,0% | 0,44 | 5,266 | 1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 11 | Tanque diario Br | 10,0% | 0,08 | 4,557 | -1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 12 | Tanque diario Er | 10,0% | 0,08 | 4,557 | 1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,10 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,009 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,40 | 7,811 | 1,911 | 1,180 | 0,682 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 10,0% | 0,45 | 11,189 | -0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 16 | T anque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 10,0% | 0,45 | 11,189 | 0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 90,0% | 0,23 | 9,217 | -1,818 | 0,693 | 0,060 |
| 18 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| | Σ | | 105,26 | | | | 11,427 |

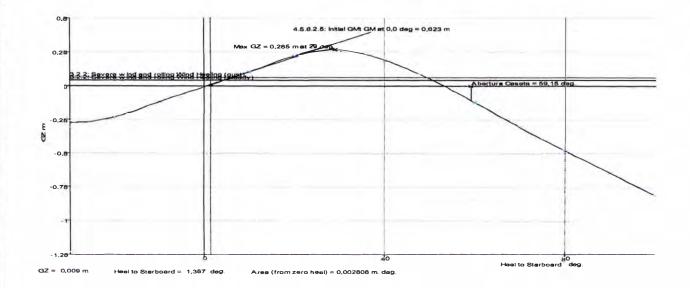
| RESUMEN | | | | | |
|------------------------------------|-------|-------|-------|--|--|
| P [ton] Xg [m] Yg [m] Zg [m] | | | | | |
| 105,26 | 9,851 | 0,005 | 2,671 | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 1,043 |
| Outsile on Openion Madia for | 4.000 |
| Calado en Seccion Media [m] | 1,960 |
| Desplazamiento [ton] | 104,60 |
| Escora a Estribor [º] | 0,6 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 2,049 |
| [Calado en Perpend. De Popa [m] | 1,872 |
| Calado en Lcf[m] | 1,949 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | -0,177 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,458 |
| Manga de Flotacion [m] | 5,994 |
| Superficie Mojada [m2] | 130,893 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 90,945 |
| Coeficiente Prismatico | 0,603 |
| Coeficiente de Bloque | 0,343 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,783 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,822 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,234 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,113 |
| KB [m] | 1,245 |
| KG corregido [m] | 2,786 |
| BMt [m] | 2,164 |
| BML [m] | 19,459 |
| GMt corregido [m] | 0,623 |
| GML corregido [m] | 17,918 |
| TPc [ton/cm] | 0,932 |
| MTc [ton.m] | 1,051 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [º] | -0,6 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD

Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|---------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,056 | m.rad | 0,076 | CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) | 0,030 | m.rad | 0,041 | CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,264 | CUMPLE |
| Ángulo de GZ máximo no debe ser menor que (>=) | 25,0 | deg | 29,0 | CUMPLE |
| Gmt inicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,623 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 4,300 | CUMPLE |
| Angle of steady heal / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 22,937 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 377,482 | CUMPLE |



CUADRO 6.8 - PEOR CONDICION OPERACIONAL: 10%CARGA LIQUIDA + 10%CONSUMIBLES + CARGA SOBRECUBIERTA

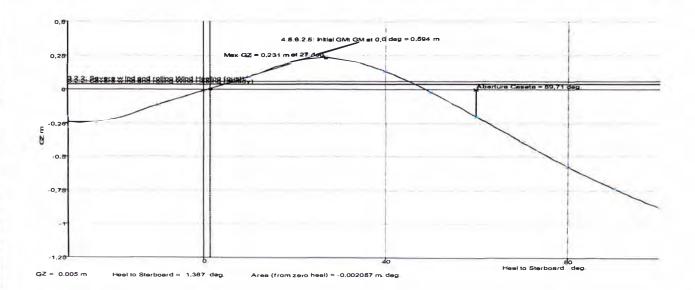
| Nº | Descripción | Cantidad | P [ton] | Xg [m] | Yg [m] | Zg [m] | FSM(*) [ton.m] |
|----|---------------------------------|----------|---------|--------|--------|--------|----------------|
| 1 | Embarcación en liviano | 1 | 99,59 | 9,891 | -0,036 | 2,752 | 0,000 |
| 2 | Tripulación y Efectos | 1 | 0,81 | 16,054 | 0,000 | 2,500 | 0,000 |
| 3 | Viveres | 1 | 0,20 | 11,054 | 0,000 | 1,800 | 0,000 |
| 4 | Carga | 1 | 5,00 | 3,960 | 0,000 | 3,400 | 0,000 |
| 5 | Tanque de Combustible Laz Br | 10,0% | 0,41 | 3,418 | -1,359 | 1,483 | 1,197 |
| 6 | Tanque de Combustible Laz Er | 10,0% | 0,41 | 3,418 | 1,359 | 1,483 | 1,197 |
| 7 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Br | 10,0% | 0,52 | 13,916 | -1,214 | 0,783 | 1,276 |
| 8 | Tanque de Agua dulce(Coc-Sol)Er | 10,0% | 0,52 | 13,916 | 1,214 | 0,783 | 1,276 |
| 9 | Tanque de combustible Br | 10,0% | 0,44 | 5,266 | -1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 10 | Tanque de combustible Er | 10,0% | 0,44 | 5,266 | 1,905 | 1,220 | 0,589 |
| 11 | Tanque diario Br | 10,0% | 0,08 | 4,557 | -1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 12 | Tanque diario Er | 10,0% | 0,08 | 4,557 | 1,124 | 1,177 | 0,009 |
| 13 | Tanque de Aceite hidraulico Pp | 90,0% | 0,10 | 4,135 | -0,462 | 2,747 | 0,009 |
| 14 | Tanque de Aceite hidraulico Pr | 90,0% | 2,40 | 7,811 | 1,911 | 1,180 | 0,682 |
| 15 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Br | 10,0% | 0,45 | 11,189 | -0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 16 | Tanque de Agua dulde(Coc-Com)Er | 10,0% | 0,45 | 11,189 | 0,397 | 0,253 | 4,740 |
| 17 | Tanques de Aguas Servidas | 10,0% | 0,03 | 9,224 | -1,523 | 0,446 | 0,060 |
| 18 | Tanque de Lastre | 0,0% | 0,00 | 15,690 | 0,000 | 1,072 | 0,000 |
| | Σ | | 111,92 | | | | 16,373 |

| | RESUMEN | | | | | | |
|---------|-----------------------------------|-------|-------|--|--|--|--|
| P [ton] | P [ton] Xg [m] Yg [m] Zg [m | | | | | | |
| 111,92 | 9,579 | 0,008 | 2,681 | | | | |

| ESTATUS DE FRANCOBORDO | CUMPLE |
|--------------------------------------|---------|
| Francobordo Exigido [mm] | 0,375 |
| Francobordo Actual [mm] | 0,988 |
| Octobran Consign Madia (m.) | 2,015 |
| Calado en Seccion Media [m] | |
| Desplazamiento [ton] | 111,30 |
| Escora a Estribor [º] | 0,9 |
| Calado en Perpend. De Proa [m] | 1,995 |
| Calado en Perpend. De Popa [m] | 2,035 |
| Calado en Lcf [m] | 2,018 |
| Trimado (+vo hacia Popa) [m] | 0,040 |
| Eslora de Flotacion [m] | 18,462 |
| Manga de Flotacion [m] | 6,026 |
| Superficie Mojada [m2] | 135,635 |
| Superficie de Flotacion [m2] | 93,572 |
| Coeficiente Prismatico | 0,614 |
| Coeficiente de Bloque | 0,344 |
| Coeficiente de Seccion Media | 0,680 |
| Coeficiente de Area de Flotacion | 0,841 |
| Lcb desde seccion media (+vo Pr) [m] | -0,529 |
| Lcf desde seccion media (+vo Pr) [m] | -1,339 |
| KB [m] | 1,288 |
| KG corregido [m] | 2,833 |
| BMt [m] | 2,139 |
| BML [m] | 19,694 |
| GMt corregido [m] | 0,593 |
| GML corregido [m] | 18,149 |
| TPc [ton/cm] | 0,959 |
| MTc [ton.m] | 1,132 |
| Ang. de Trim. (+vo hacia Popa) [9] | 0,1 |

CRITERIOS DE ESTABILIDAD Estatus de Requerimientos

| CRITERIO | REG. | UNIDADES | VALOR ACTUAL | ESTATUS |
|---|-------|----------|--------------|---------|
| Area (0°- Ang. De GZ máx.) no debe ser menor que (>=) | 0,058 | m.rad | 0,061 | CUMPLE |
| Area 30° a 40° o al angulo de inundacion (el menor), no debe ser menor que (>=) | 0,030 | m.rad | 0,032 | CUMPLE |
| Máx. GZ a 30° o más, no debe ser menor que (>=) | 0,200 | m.rad | 0,225 | CUMPLE |
| Ángulo de GZ máximo no debe ser menor que (>=) | 25,0 | deg | 27,0 | CUMPLE |
| Gmt inicial, no debe ser menor que (>=) | 0,150 | m | 0,594 | CUMPLE |
| Severe wind and rolling | | | | |
| Angle of steady heel shall not be greater than (<=) | 16,0 | deg | 4,700 | CUMPLE |
| Angle of steady heel / Deck edge immersion angle shall not be greater than (<=) | 80,0 | % | 26,192 | CUMPLE |
| Area1 / Area2 shall not be less than (>=) | 100,0 | % | 309,363 | CUMPLE |



CUADRO 6.9 - RESUMEN DE CÁLCULOS

| | | | | | | | RESULTAD | OS | | | | | |
|----|--|--------|-------|-----------|------------|----------------------------------|-------------------|----------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|-------|
| N٥ | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | 16 | 80 | 100 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,96 | 1,106 | -3,2 | 40,6 | 0,071 | 0,042 | 0,263 | 30,0 | 0,658 | 7,0 | 35,2 | 329,9 |
| 2 | 100%Carga Liquida+Carga Sobrecubierta+100% Consumibles | 151,80 | 0,561 | 0,4 | -0,7 | 0,068 | 0,041 | 0,254 | 24,0 | 0,899 | 1,8 | 17,8 | 378,0 |
| 3 | 100%Carga Liquida+Carga Sobrecubierta+10% Consumibles | 134,30 | 0,725 | 0,5 | -1,2 | 0,063 | 0,037 | 0,237 | 25,0 | 0,723 | 2,7 | 20,7 | 367,7 |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,00 | 0,873 | 0,5 | -0,1 | 0,103 | 0,057 | 0,343 | 29,0 | 0,868 | 2,7 | 17,2 | 507,7 |
| 5 | Llegada en Lastre 0%Carge+10% Consumibles | 104,60 | 1,043 | 0,6 | -0,6 | 0,076 | 0,041 | 0,264 | 29,0 | 0,623 | 4,3 | 22,9 | 377,5 |
| 6 | 10%Carga Liquida+10%Consumibles+Carga Sobrecubierta | 111,30 | 0,988 | 0,9 | 0.1 | 0,061 | 0.032 | 0.225 | 27.0 | 0,594 | 4,7 | 26,2 | 309,4 |

| | | | | | EST | ATUS DE LOS | REQUER | IMIENTOS | EXIGIDOS | | | | |
|----|--|--------|--------|-------------|------------|------------------|-------------------|----------|--------------------|-----------------|-------------------------|----------------------|--------|
| Nº | CONDICIÓN DE CARGA | Δ | F.B. | Ang. Esc. | Ang. Trim. | Area (0°-30°) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | GM t Inicial | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Inm/ Ang.Esc. | |
| | | [ton] | [m] | [deg] | [deg] | [m.rad] | [m.rad] | [m] | [deg] | [m] | [deg] | [%] | [%] |
| | | | 0,375 | 1,4 | 1,4 | 0,055-0,07 | 0,030 | 0,200 | 15,0 | 0,150 | 16,0 | 80,0 | 100,0 |
| 1 | Embarcacion en Liviano | 98,96 | CUMPLE | NO RECOMEND | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CIMPLE |
| 2 | 100%Carga Liquida+Carga Sobrecubierta+100% Consumibles | 151,80 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 3 | 100%Carga Liquida+Carga Sobrecubierta+10% Consumibles | 134,30 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE. | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 4 | Salida en Lastre_0%Carga+100% Consumibles | 122,00 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 5 | Llegada en Lastre_0%Carga+10% Consumibles | 104,60 | CUMPLE | ACEPTABLE & | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |
| 6 | 10%Carga Liquida+10%Consumibles+Carga Sobrecubierta | 111,30 | CUMPLE | ACEPTABLE | ACEPTABLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE | CUMPLE |

6.1.3. Análisis de Estabilidad en Avería

La embarcación en avería no es estable en ninguna condición de carga. El alcance de esta modificación solo se extiende hasta la estabilidad intacta, por lo cual la embarcación **no debe navegar en avería** ya que la seguridad de las personas estaría en riesgo inminente, por tal razón las recomendaciones de operación de dicha embarcación están dirigidas a limitar la navegación solo en zonas cercanas a la costa y de esta forma poder brindar en caso de avería una ayuda rápida.

6.1.4. Diseño y Análisis Estructural

En el cálculo estructural se halla el módulo de resistencia estructural longitudinal después de la modificación, tomando en consideración el incremento de la manga del buque en 400 mm. El modulo resistente de la cuaderna maestra (figura 6.2) será tomado válido de acuerdo a la metodología de la clasificadora "American Bureau of Shipping" para todo buque de apoyo portuario de acuerdo a la siguiente figura:

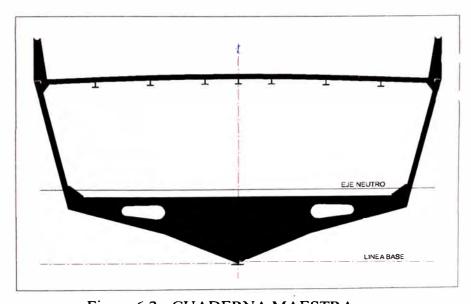


Figura 6.2 - CUADERNA MAESTRA

Según ABS:

$$SM = C_1 C_2 L^2 B(C_b + 0.7) m - cm^2$$

De la formula se obtiene

$$SM = Wmin = 137,1606304 \quad m - cm^2$$

$$1,37 E + 07 mm^3$$

Según calculo geométrico:

$$I = 4.34E + 16 mm^4$$

$$Y = 2595 \, mm$$

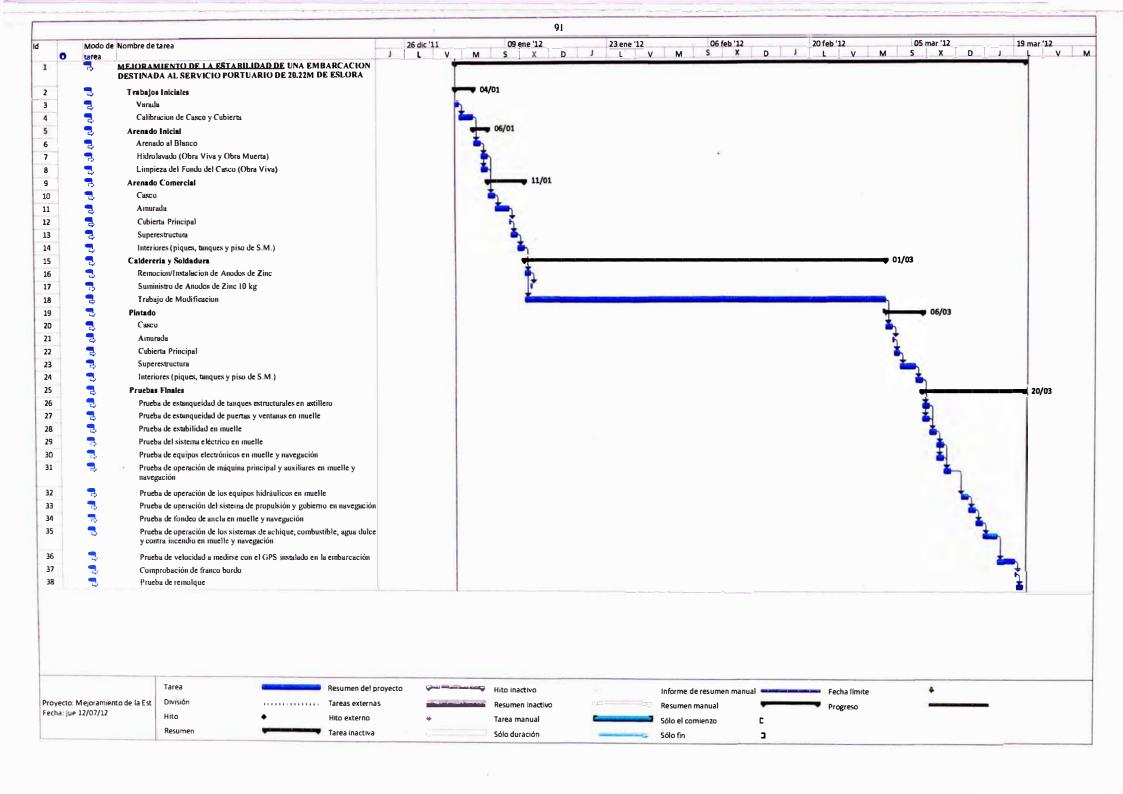
$$W = 1,67E + 13 mm^3$$

Luego Wmin < W

Por lo tanto cumple con las mínimas exigencias estructurales exigidos por la clasificadora.

6.2. Planeamiento y Tiempos

El planeamiento y tiempo de duración para la modificación de la embarcación está planteada según el siguiente cronograma:



6.3. Preparación del buque en el Astillero para su Modificación

Se ubica la embarcación en su posición de diseño con trimado y escora cero, mediante los descansos posicionados en las cuadernas y mamparos.

Se procede a vaciar los tanques de combustible y de agua, así como también todos los consumibles sobrantes en la embarcación.

Se realiza una limpieza previa al casco mediante hidrolavado y se procede a retirar los ánodos de zinc.

6.4. Construcción

6.4.1. Trazado y secuencias de corte del buque

El maestro de obra realizará los cortes sobre la estructura de la embarcación de acuerdo a los planos de modificación. Los cortes para la ampliación de la manga se harán a ambas bandas sobre la cubierta y la estructura interna de la embarcación, siguiendo el orden tecnológico de la modificación.

Paso después, se apuntalarán de forma secuencial, mientras se desplaza transversalmente las partes seccionadas hasta alcanzar la medida deseada (200 mm a cada banda).

6.4.2. Trabajos de soldadura

Toda la embarcación será soldada según los estándares más altos de calidad contando con personal homologado y empleando equipos de

soldadura eléctrica al arco. Se emplearan electrodos CELLOCORD AP E 6011 y OVERCORD S E 6013, SUPERCITO E 7018 todos fabricados bajo normas AWS/ASME: A5.1-91.

6.5. Arenado y protección Catódica

Al término del proceso de modificación, se aplicará a la embarcación arenado comercial y posteriormente pintado en las diferentes ambientes de su estructura.

Acción seguida, se instalaran los ánodos de zinc para la protección del casco.

6.6. Lanzamiento y Pruebas Finales

Se procederá de acuerdo con el Armador o su representante y los inspectores de Dirección General de Capitanías y Guardacostas, a efectuar las respectivas pruebas en astillero, muelle y de mar y poder obtener la siguiente documentación:

- ♦ Prueba de estanqueidad de tanques estructurales en astillero.
- ♦ Prueba de estanqueidad de puertas y ventanas en muelle.
- ♦ Prueba de estabilidad en muelle.
- ♦ Prueba del sistema eléctrico en muelle.
- ♦ Prueba de equipos electrónicos en muelle y navegación.
- ♦ Prueba de operación de máquina principal y auxiliares en muelle y navegación.
- ♦ Prueba de operación de los equipos hidráulicos en muelle.
- ♦ Prueba de operación del sistema de propulsión y gobierno en navegacion.
- ♦ Prueba de fondeo de ancla en muelle y navegación.

- ◆Prueba de operación de los sistemas de achique, combustible, agua dulce y contra incendio en muelle y navegación.
- ♦ Prueba de velocidad a medirse con el GPS instalado en la embarcación.
- ♦ Comprobación de franco bordo.
- ♦Prueba de remolque.

CAPITULO 7 COSTOS FINALES

7.1. Materiales

Los materiales que se emplearan en la modificación se detallan en el cuadro 7.1:

Cuadro 7.1 - Materiales

| Descripción | Especificaciones | Cantidad (Pl) |
|----------------------------|----------------------------|---------------|
| | Elemento Estructural | |
| Baos, cuadernas y cartelas | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | 4 |
| | Mamparos | |
| Mamparo Pique Proa | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | |
| Mamparo Lazareto | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | |
| Mamparo S. Maquinas | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | 1 |
| Mamparo Tanque | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | 1 |
| Mamparo Sollado | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | |
| Mamparo Pique Proa | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | |
| | Casco y Cubierta | |
| Casco Costado | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | 5 |
| Cub. Principal | Pl ASTM-A131 6,4X1800X6000 | , , |
| Casco Fondo | Pl ASTM-A131 8X1800X6000 | |
| Fondo Proa | PI ASTM-A131 8X1800X6000 | 4 |
| Popa Espejo | Pl ASTM-A131 8X1800X6000 | |

7.2. Costo de Servicios

Se contratará los servicios de un astillero, dichos servicios estan detallados y tienen un costo total según en los cuadros 7.2 - 7.14:

1. Trabajos iniciales

Cuadro 7.2 – Costo de Trabajos Iniciales

| Servicio | Cos | sto (Soles) |
|------------------|-----|-------------|
| Varada/Desvarada | S/. | 3.240,00 |
| Estadía | S/. | 19.440,00 |

2. Arenado y Pintado

Cuadro 7.3 – Costo de Arenado y Pintado

| Servicio | Costo (Soles) | | | |
|--|---------------|----------|--|--|
| Arenado y Pintado | S/. | 3.331,24 | | |
| Arenado al Blanco + Pintado 01 Capa de Planchas Nuevas | S/. | 3.331,24 | | |
| Limpieza de Casco | S/. | 1.469,25 | | |
| Hidrolavado de Casco (Obra Viva y Obra Muerta) | S/. | 891,61 | | |
| Limpieza De fondo (Obra Viva) | S/. | 577,64 | | |

3. Arenado Comercial

Cuadro 7.4 – Costo de Arenado Comercial

| Servicio | | sto (Soles) |
|--|-----|-------------|
| Arenado Comercial | S/. | 14.672,86 |
| Casco | S/. | 3.711,33 |
| Amurada | S/. | 232,20 |
| Cubierta Principal | S/. | 2.084,70 |
| Superestructura | S/. | 2.417,04 |
| Interiores (piques, tanques y piso sala de maquinas) | S/. | 6.227,60 |

4. Pintado

Cuadro 7.5 – Costo de Pintado

| Servicio | | to (Soles) |
|--|-----|------------|
| Pintado | S/. | 7.177,35 |
| Casco | S/. | 2.674,83 |
| Amurada | S/. | 89,64 |
| Cubierta Principal | S/. | 804,82 |
| Superestructura | S/. | 933,12 |
| Interiores (piques, tanques y piso sala de maquinas) | S/. | 2.674,94 |

5. Calderería y Soldadura

Cuadro 7.6 - Costo de Calderería y Soldadura

| Servicio | Costo (Soles) | | | |
|--|---------------|-----------|--|--|
| Calderería y Soldadura inicial | S/. | 9.108,45 | | |
| Remoción / Instalación de Ánodos de Zinc | S/. | 1.773,90 | | |
| Suministro de Ánodos de Zinc 10Kg | S/. | 7.334,55 | | |
| Calderería y Soldadura | S/. | 50.562,65 | | |

6. Sistema de Tuberias

Cuadro 7.7 – Costo Trabajos de Tuberias

| Servicio | Costo (Soles) | | | | |
|-----------------------------|---------------|----------|--|--|--|
| Sistema de Tuberias | S/. | 5.454,00 | | | |
| Sistema de Achique y Lastre | S/. | 2.160,00 | | | |
| Sistema Sanitario | S/. | 1.026,00 | | | |
| Sistema de Hidrocarburos | S/. | 945,00 | | | |
| Sistema de Petroleo | S/. | 1.323,00 | | | |

7. Trabajos de Propulsión

Cuadro 7.8 – Costo de Trabajos de Propulsión

| Servicio | Costo (Soles) | | | | |
|------------------------|---------------|----------|--|--|--|
| Trabajos de Propulsión | S/. | 9,396.00 | | | |

8. Trabajos de Gobierno

Cuadro 7.9 - Costo de Trabajos de Gobierno

| Servicio | Costo (Soles) | | |
|----------------------|---------------|----------|--|
| Trabajos de Gobierno | S/. | 6.822,90 | |

9. Trabajos Eléctricos

Cuadro 7.10 – Costo de Trabajos Eléctricos

| Servicio | Costo (Soles) | | |
|---------------------|---------------|--|--|
| Trabajos Eléctricos | S/. 5.670,00 | | |

10. Trabajos de Carpintería

Cuadro 7.11 – Costo de Trabajos de Carpinteria

| Servicio | Costo (Soles) | | | |
|-------------------------|---------------|----------|--|--|
| Trabajos de Carpintería | S/. | 5.130,00 | | |

11. Pruebas Estanco Tanques

Cuadro 7.12 - Costo de Pruebas de Estanqueidad

| Servicio | Costo (Soles) | | |
|-------------------------|---------------|----------|--|
| Pruebas Estanco Tanques | S/. | 6.048,00 | |

12. Servicios Internos

Cuadro 7.13 – Costo de Servicios Internos

| Servicio | Costo (Soles) | | | | |
|----------------------|---------------|--|--|--|--|
| Servicios Internos | S/. 13.824,00 | | | | |
| Seguridad Industrial | S/. 6.480,00 | | | | |
| Limpieza de Patio | S/. 3.888,00 | | | | |
| Servicio de Grua | S/. 3.456,00 | | | | |

13. Ingeniería y Diseño

Cuadro 7.14 – Costo de Ingeniería y Diseño

| Servicio | Costo (Soles) | | | |
|---------------------|---------------|--|--|--|
| Ingeniería y Diseño | S/. 17.550,00 | | | |

14. Gastos Administrativos

Cuadro 7.15 – Costos Administrativos

| Gastos Administrativos | | Costo (Soles) | | |
|--|-----|---------------|--|--|
| Gastos Auministrativos | S/. | 15.746,32 | | |
| Certificado de Aprobación de Planos por Modificación | S/. | 10.686,43 | | |
| Licencia de Construcción | S/. | 146,00 | | |
| Certificado de Avance de Construcción del 50% | S/. | 446,85 | | |
| Certificado de Arqueo | S/. | 732,47 | | |
| Asignación de Francobordo | S/. | 1.310,92 | | |
| Certificado de Avance de Construcción del 100% | S/. | 459,79 | | |
| Prueba de Inclinación | S/. | 613,36 | | |
| Certificado de Matricula | S/. | 547,50 | | |
| Certificado de Seguridad | S/. | 803,00 | | |

Cuadro 7.16 - Resumen

| Descripción | Costo (Soles) | | | |
|--------------------------------|---------------|-----|------------|--|
| Varada/Desvarada | | S/. | 3.240,00 | |
| Estadía | | S/. | 19.440,00 | |
| Arenado y Pintado | | S/. | 3.331,24 | |
| Limpieza de Casco | | S/. | 1.469,25 | |
| Arenado Comercial | | S/. | 14.672,86 | |
| Pintado | | S/. | 7.177,35 | |
| Calderería y Soldadura inicial | | S/. | 9.108,45 | |
| Calderería y Soldadura | | S/. | 50.562,65 | |
| Sistema de Tuberías | | S/. | 5.454,00 | |
| Trabajos de Propulsión | | S/. | 9.396,00 | |
| Trabajos de Gobierno | | S/. | 6.822,90 | |
| Trabajos Eléctricos | | S/. | 5.670,00 | |
| Trabajos de Carpintería | | S/. | 5.130,00 | |
| Pruebas Estanco Tanques | | S/. | 6.048,00 | |
| Servicios Internos | | S/. | 13.824,00 | |
| Ingeniería y Diseño | | S/. | 17.550,00 | |
| Gastos Administrativos | | S/. | 15.746,32 | |
| To | tal | S/. | 194.643,02 | |

CONCLUSIONES

 Con la ampliación de la manga en 400mm se obtiene una embarcación que cumple con las normas de estabilidad.

Es así que con la modificación llegan a cumplirse los criterios de estabilidad que con la embarcación original no llegaban a cumplirse, además se optimizan los criterios que ya cumplían para sus diferentes condiciones de operación.

| | ESTATUS EXIGIDO | 0,055-0,07 [m.rad] | >=0,03 [m.rad] | >=0,2 [m] | >=15 [deg] | >=0,15 [m] | <=16 [deg] | <=80 [%] | >=100 [%] | |
|-------------|---------------------------|-------------------------------------|-------------------|--------------|--------------------|---------------|----------------------------|----------------------|-----------------|--------|
| EMBARCACION | CONDICION DE OPERACION | Area (0°- Ang. de GZ máx.) | Area (30°-40°) | GZ a 30° | Ang. de GZ máx. | | Ang.Esc. Viento Cte. | Ang.Esc./ Ang.Inm | Area1/ Area2 | |
| Original | 100%Carga+ | 0,043 | 0,025 | 0,167 | 23,0 | 0,587 | 5,6 | 48,155 | 56,615 | İ |
| | 100%Consumible | No Cumple | No Cumple | No Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | No Cumple | |
| | 100%Carga+ | 0,032 | 0,017 | 0,127 | 24 | 0,389 | 10,3 | 69,499 | 17,508 | |
| | 10% Consumibles | No Cumple | No Cumple | No Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | No Cumple | CUMP |
| | 0%Carga+ | 0,057 | 0,032 | 0,203 | 27 | 0,54 | 7,8 | 51,123 | 63,443 | 3 |
| | 100%Consumible | No Cumple | Cumple | Cumple | Cumpla | Cumple | Cumple | Cumple | No Cumple | |
| | 0%Carga+ | 0,033 | 0,018 | 0,129 | 27 | 0,29 | 14,9 | 80,581 | 1,917 | |
| | 10% Consumibles | No Cumple | No Cumple | No Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | No cumple | No Cumple | VV |
| | 100%Carga+ | 0,068 | 0,041 | 0,253 | 24 | 0,901 | 1,8 | 17,692 | 374,764 | |
| Modificado | 100%Consumible | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | |
| | 100%Carga+ | 0,063 | 0,037 | 0,237 | 25 | 0,727 | 2,6 | 20,561 | 358,871 | ا (|
| | 10% Consumibles | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Q~ |
| | 0%Carga+ | 0,103 | 0,057 | 0,343 | 29 | 0,87 | 2,7 | 17,126 | 481,13 | CUMPLE |
| | 100%Consumible | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | G |
| | 0%Carga+ | 0,077 | 0,041 | 0,266 | 29 | 0,63 | 4,2 | 22,597 | 370,295 | |
| | 10% Consumibles | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | Cumple | |

- 2. En cuanto a la Estabilidad Estática se concluye:
 - Para las condiciones de 100%Carga + 10%Consumibles y 0%Carga + 10%
 Consumibles la altura metacéntrica (GMt Inicial) aumenta en 0,338m y 0.340m respectivamente mejorando la Estabilidad de la embarcación.
 - En la condición de máxima carga (100%Carga + 100%Consumibles) se genera un francobordo de 0.56m cumpliendo las normas de seguridad de la OMI. Esto implica que la modificación lleva a la embarcación a poder llevar

- sobre cubierta popa cargas de hasta 5 toneladas, los cuales en comparación con la nave antes de la modificación, no era posible.
- 3. En cuanto a la Estabilidad Dinámica para el criterio de viento y balances intensos (criterio meteorológico) se obtiene:
 - El ángulo de escora generado por el viento sobre la embarcación se reduce estableciendo una mejor condición para las diferentes operaciones de la tripulación.
 - La relación A1/A2 sobrepasa el 100%, esto implica que la energía adrizante es mucho mayor que la energía escorante, es decir se obtiene una mayor reserva de estabilidad para todas las condiciones de operación.
- 4. El costo que implica la modificación asciende a S/. 194.643,02, por otro lado se estima que el costo por los servicios de la embarcacion en plena operación es de S/. 700,00 por hora y considerando que al mes la embarcacion trabaja 200 horas tenemos un ingreso mensual de S/. 140.000,00. En conclusión, los costos de modificación se han dirigido a utilizar los menores recursos posibles y esto da como resultado que en menos de 2 meses se estaría recuperando la inversión.

RECOMENDACIONES

- El presente trabajo es el resultado de un análisis teórico aplicando conceptos de ingeniería naval, se recomienda efectuar una prueba de estabilidad de la embarcación modificada para respaldar dichos cálculos.
- Adicionalmente es necesario efectuar pruebas de mar para comprobar que las características de velocidad, maniobrabilidad y navegabilidad se mantienen constantes.

BIBLIOGRAFÍA

- 1. NOZIGLIA, Nelson. "Teoría del Buque I". Buenos Aires 1981.
- 2. Código Internacional de Estabilidad sin avería, 2008 (Código IS 2008), adoptado el 4 de diciembre de 2008 mediante Resolución MSC 267(85).
- GRANDA VALENCIA, Antonio. "Modificación de un buque pesquero de cerco 287.4 ton. de desplazamiento para cumplir con las normas de estabilidad". Tesis. Edición 2009.
- 4. American Bureau of Shipping. Hull Construction and Equipment. Edicion mayo 2011.
- Pluspetrol S.A. Evaluación para la ubicación de un Puerto en la costa sur del Perú. Estudio de prefactibilidad.

TERMINOS USADOS

- ➤ Adrizado: Situación en la que se encuentra un barco cuando su escora es cero, es decir, no estando escorado.
- Arrastrero: Buque de pesca que opera una red de arrate o una red en forma de bolsa a una velocidad que le permita capturar los peces.
- ➤ **Buque:** Flotador destinado a navegar por el agua y reúne las condiciones de flotabilidad, resistencia, estanqueidad, estabilidad y navegabilidad.
- **Calado:** Distancia vertical desde la línea base de trazado hasta la flotación.
- **Carena:** La obra viva del casco de un buque.
- ➤ Cuaderna Maestra: Se le da este nombre a la sección transversal por la parte más ancha del buque. Suele estar ubicada en el punto medio de la eslora entreperpendiculares.
- ➤ **Desplazamiento:** Es el peso de un buque, es decir, el peso del volumen de agua que desaloja.
- **DICAPI:** Dirección General de Capitanías y Guardacostas.
- Escora: Desviación o inclinación transversal que adopta un buque por efecto de la estiba de la carga, por la fuerza del viento o cualquier otra causa.
- Eslora: Es la longitud del buque medida en el plano diametral o longitudinal.

 Existe la eslora máxima y la eslora entre perpendiculares.
- Francobordo: Distancia entre la línea de carga asignada y la cubierta de francobordo.
- Manga: Es el ancho del buque medido en el plano de la cuaderna maestra.
- Mar de viento: Se designa como mar de viento al olcaje que resulta de la acción de un viento dado en una extensión marina sobre la cual sopla. Tal

extensión marina recibe el nombre de "zona generadora" El aspecto del mar de viento se caracteriza por la presencia de olas más bien agudas y de longitud de onda generalmente corta o moderada. La altura del oleaje es irregular.

- > OMI: Organización Marítima Internacional.
- ➤ Obra viva: La parte del casco que va bajo el agua, o sea desde la línea de máxima carga hacia abajo.
- ➤ **Puntal**: Es la altura del buque medida sobre la perpendicular media, desde el borde inferior de la quilla hasta la cubierta principal.

ANEXOS

A. CAPACIDAD DE TANQUES

TANQUE DE COMBUSTIBLE LAZARETO BABOR

> Contenido: Combustible Diesel (Gravedad Especifica=0.84)

| Nivel | 0/ | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|--------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 1,966 | 100,0 | 4,934 | 1303,464 | 4,144 | 3,235 | -1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 1,918 | 98,0 | 4,835 | 1277,310 | 4,061 | 3,239 | -1,654 | 2,258 | 0,000 |
| 1,900 | 96,8 | 4,775 | 1261,460 | 4,011 | 3,239 | -1,652 | 2,248 | 1,197 |
| 1,800 | 90,1 | 4,446 | 1174,544 | 3,735 | 3,241 | -1,643 | 2,195 | 1,157 |
| 1,700 | 83,5 | 4,121 | 1088,686 | 3,462 | 3,242 | -1,635 | 2,142 | 1,117 |
| 1,600 | 77,0 | 3,800 | 1003,884 | 3,192 | 3,245 | -1,625 | 2,089 | 1,078 |
| 1,500 | 70,6 | 3,482 | 919,875 | 2,925 | 3,247 | -1,616 | 2,036 | 1,040 |
| 1,400 | 64,2 | 3,169 | 837,186 | 2,662 | 3,250 | -1,606 | 1,983 | 1,003 |
| 1,300 | 57,9 | 2,859 | 755,291 | 2,402 | 3,254 | -1,595 | 1,930 | 0,966 |
| 1,200 | 51,7 | 2,553 | 674,452 | 2,145 | 3,258 | -1,584 | 1,877 | 0,931 |
| 1,100 | 45,6 | 2,251 | 594,669 | 1,891 | 3,263 | -1,571 | 1,824 | 0,897 |
| 1,000 | 39,6 | 1,953 | 515,944 | 1,640 | 3,270 | -1,557 | 1,771 | 0,863 |
| 0,900 | 33,6 | 1,658 | 438,010 | 1,393 | 3,279 | -1,540 | 1,718 | 0,830 |
| 0,800 | 27,7 | 1,367 | 361,134 | 1,148 | 3,293 | -1,519 | 1,665 | 0,798 |
| 0,700 | 21,9 | 1,080 | 285,314 | 0,907 | 3,312 | -1,490 | 1,610 | 0,767 |
| 0,600 | 16,2 | 0,797 | 210,551 | 0,670 | 3,346 | -1,446 | 1,553 | 0,737 |
| 0,500 | 10,6 | 0,521 | 137,638 | 0,438 | 3,408 | -1,370 | 1,491 | 0,648 |
| 0,400 | 5,7 | 0,282 | 74,499 | 0,237 | 3,506 | -1,256 | 1,421 | 0,463 |
| 0,300 | 2,4 | 0,117 | 30,909 | 0,098 | 3,626 | -1,106 | 1,346 | 0,184 |
| 0,226 | 1,0 | 0,049 | 12,945 | 0,041 | 3,712 | -0,992 | 1,290 | 0,058 |
| 0,200 | 0,7 | 0,034 | 8,982 | 0,028 | 3,741 | -0,952 | 1,270 | 0,035 |
| 0,100 | 0,1 | 0,004 | 1,057 | 0,004 | 3,851 | -0,802 | 1,195 | 0,002 |

TANQUE DE COMBUSTIBLE LAZARETO ESTRIBOR

> Contenido: Combustible Diesel (Gravedad Especifica=0.84)

> Condicion: No inclinado, no escorado.

| Nivel | 0/ | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|-------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 1,966 | 100,0 | 4,934 | 1303,464 | 4,144 | 3,235 | 1,656 | 2,274 | 0,000 |
| 1,918 | 98,0 | 4,835 | 1277,310 | 4,061 | 3,239 | 1,654 | 2,258 | 0,000 |
| 1,900 | 96,8 | 4,775 | 1261,460 | 4,011 | 3,239 | 1,652 | 2,248 | 1,197 |
| 1,800 | 90,1 | 4,446 | 1174,544 | 3,735 | 3,241 | 1,643 | 2,195 | 1,157 |
| 1,700 | 83,5 | 4,121 | 1088,686 | 3,462 | 3,242 | 1,635 | 2,142 | 1,117 |
| 1,600 | 77,0 | 3,800 | 1003,884 | 3,192 | 3,245 | 1,625 | 2,089 | 1,078 |
| 1,500 | 70,6 | 3,482 | 919,875 | 2,925 | 3,247 | 1,616 | 2,036 | 1,040 |
| 1,400 | 64,2 | 3,169 | 837,186 | 2,662 | 3,250 | 1,606 | 1,983 | 1,003 |
| 1,300 | 57,9 | 2,859 | 755,291 | 2,402 | 3,254 | 1,595 | 1,930 | 0,966 |
| 1,200 | 51,7 | 2,553 | 674,452 | 2,145 | 3,258 | 1,584 | 1,877 | 0,931 |
| 1,100 | 45,6 | 2,251 | 594,669 | 1,891 | 3,263 | 1,571 | 1,824 | 0,897 |
| 1,000 | 39,6 | 1,953 | 515,944 | 1,640 | 3,270 | 1,557 | 1,771 | 0,863 |
| 0,900 | 33,6 | 1,658 | 438,010 | 1,393 | 3,279 | 1,540 | 1,718 | 0,830 |
| 0,800 | 27,7 | 1,367 | 361,134 | 1,148 | 3,293 | 1,519 | 1,665 | 0,798 |
| 0,700 | 21,9 | 1,080 | 285,314 | 0,907 | 3,312 | 1,490 | 1,610 | 0,767 |
| 0,600 | 16,2 | 0,797 | 210,551 | 0,670 | 3,346 | 1,447 | 1,553 | 0,737 |
| 0,500 | 10,6 | 0,521 | 137,638 | 0,438 | 3,408 | 1,370 | 1,491 | 0,648 |
| 0,400 | 5,7 | 0,282 | 74,499 | 0,237 | 3,506 | 1,256 | 1,421 | 0,463 |
| 0,300 | 2,4 | 0,117 | 30,909 | 0,098 | 3,626 | 1,106 | 1,346 | 0,184 |
| 0,226 | 1,0 | 0,049 | 12,945 | 0,041 | 3,712 | 0,992 | 1,290 | 0,058 |
| 0,200 | 0,7 | 0,034 | 8,982 | 0,028 | 3,741 | 0,952 | 1,270 | 0,035 |
| 0,100 | 0,1 | 0,004 | 1,057 | 0,004 | 3,851 | 0,802 | 1,195 | 0,002 |

TANQUE DE AGUA DULCE COCINA/SOLLADO BABOR

➤ Contenido: Agua Dulce (Gravedad Especifica=1)

| Nivel [m] | % | Capacidad [m^3] | Capacidad [gal] | Capacidad [ton] | LCG [m] | TCG [m] | VCG [m] | FSM [ton.m] |
|--------------|-------|--------------------|--------------------|--------------------|------------|------------|------------|-------------|
| 2,740 | 100,0 | 5,164 | 1364,226 | 5,164 | 13,951 | -1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 2,740 | 98,0 | 5,061 | 1337,015 | 5,061 | 13,950 | -1,649 | 2,014 | 0,000 |
| 2,600 | 87,9 | 4,542 | 1199,906 | 4,542 | 13,949 | -1,622 | 1,894 | 1,276 |
| 2,400 | 78,7 | 4,064 | 1073,628 | 4,064 | 13,948 | -1,597 | 1,780 | 1,159 |

| 2,200 | 69,7 | 3,601 | 951,312 | 3,601 | 13,947 | -1,570 | 1,667 | 1,049 |
|-------|------|-------|---------|-------|--------|--------|-------|-------|
| 2,000 | 61,1 | 3,154 | 833,224 | 3,154 | 13,946 | -1,543 | 1,555 | 0,944 |
| 1,800 | 52,7 | 2,722 | 719,098 | 2,722 | 13,944 | -1,515 | 1,443 | 0,846 |
| 1,600 | 44,7 | 2,307 | 609,463 | 2,307 | 13,943 | -1,484 | 1,332 | 0,754 |
| 1,400 | 36,9 | 1,908 | 504,055 | 1,908 | 13,940 | -1,452 | 1,221 | 0,668 |
| 1,200 | 29,5 | 1,525 | 402,875 | 1,525 | 13,938 | -1,415 | 1,111 | 0,588 |
| 1,000 | 22,4 | 1,159 | 306,185 | 1,159 | 13,934 | -1,370 | 1,000 | 0,514 |
| 0,800 | 15,7 | 0,809 | 213,722 | 0,809 | 13,927 | -1,308 | 0,888 | 0,446 |
| 0,600 | 9,2 | 0,477 | 126,014 | 0,477 | 13,914 | -1,195 | 0,768 | 0,372 |
| 0,400 | 3,9 | 0,204 | 53,893 | 0,204 | 13,898 | -1,003 | 0,635 | 0,129 |
| 0,213 | 1,0 | 0,051 | 13,473 | 0,051 | 13,860 | -0,821 | 0,510 | 0,019 |
| 0,200 | 0,9 | 0,044 | 11,624 | 0,044 | 13,854 | -0,809 | 0,501 | 0,015 |

TANQUE DE AGUA DULCE COCINA/SOLLADO ESTRIBOR

➤ Contenido: Agua Dulce (Gravedad Especifica=1)

| Nivel | 0/0 | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|--------|-------|-------|---------|
| [m] | 70 | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 2,740 | 100,0 | 5,164 | 1364,226 | 5,164 | 13,951 | 1,654 | 2,038 | 0,000 |
| 2,740 | 98,0 | 5,061 | 1337,015 | 5,061 | 13,950 | 1,649 | 2,014 | 0,000 |
| 2,600 | 87,9 | 4,542 | 1199,906 | 4,542 | 13,949 | 1,622 | 1,894 | 1,276 |
| 2,400 | 78,7 | 4,064 | 1073,628 | 4,064 | 13,948 | 1,597 | 1,780 | 1,159 |
| 2,200 | 69,7 | 3,601 | 951,312 | 3,601 | 13,947 | 1,570 | 1,667 | 1,049 |
| 2,000 | 61,1 | 3,154 | 833,224 | 3,154 | 13,946 | 1,543 | 1,555 | 0,944 |
| 1,800 | 52,7 | 2,722 | 719,098 | 2,722 | 13,944 | 1,515 | 1,443 | 0,846 |
| 1,600 | 44,7 | 2,307 | 609,463 | 2,307 | 13,943 | 1,484 | 1,332 | 0,754 |
| 1,400 | 36,9 | 1,908 | 504,055 | 1,908 | 13,940 | 1,452 | 1,221 | 0,668 |
| 1,200 | 29,5 | 1,525 | 402,875 | 1,525 | 13,938 | 1,415 | 1,111 | 0,588 |
| 1,000 | 22,4 | 1,159 | 306,185 | 1,159 | 13,934 | 1,370 | 1,000 | 0,514 |
| 0,800 | 15,7 | 0,809 | 213,722 | 0,809 | 13,927 | 1,308 | 0,888 | 0,446 |
| 0,600 | 9,2 | 0,477 | 126,014 | 0,477 | 13,914 | 1,195 | 0,768 | 0,372 |
| 0,400 | 3,9 | 0,204 | 53,893 | 0,204 | 13,898 | 1,003 | 0,635 | 0,129 |
| 0,213 | 1,0 | 0,051 | 13,473 | 0,051 | 13,860 | 0,821 | 0,510 | 0,019 |
| 0,200 | 0,9 | 0,044 | 11,624 | 0,044 | 13,854 | 0,809 | 0,501 | 0,015 |

TANQUE DE COMBUSTIBLE BABOR

> Contenido: Combustible Diesel (Gravedad Especifica=0.84)

> Condicion: No inclinado, no escorado.

| Nivel | % | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|--------|-------|---------|
| [m] | 70 | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 2,252 | 100,0 | 5,209 | 1376,114 | 4,376 | 5,005 | -2,102 | 2,139 | 0,000 |
| 2,200 | 98,0 | 5,104 | 1348,375 | 4,288 | 5,009 | -2,100 | 2,121 | 0,000 |
| 2,200 | 98,0 | 5,103 | 1348,111 | 4,287 | 5,009 | -2,100 | 2,121 | 0,000 |
| 2,100 | 91,9 | 4,785 | 1264,101 | 4,019 | 5,011 | -2,093 | 2,066 | 0,589 |
| 2,000 | 85,8 | 4,471 | 1181,149 | 3,756 | 5,014 | -2,085 | 2,011 | 0,563 |
| 1,900 | 79,9 | 4,163 | 1099,781 | 3,497 | 5,017 | -2,077 | 1,956 | 0,537 |
| 1,800 | 74,1 | 3,859 | 1019,471 | 3,241 | 5,020 | -2,070 | 1,901 | 0,511 |
| 1,700 | 68,3 | 3,560 | 940,481 | 2,990 | 5,023 | -2,062 | 1,847 | 0,487 |
| 1,600 | 62,7 | 3,266 | 862,812 | 2,743 | 5,027 | -2,054 | 1,792 | 0,463 |
| 1,500 | 57,1 | 2,977 | 786,464 | 2,501 | 5,032 | -2,046 | 1,738 | 0,441 |
| 1,400 | 51,7 | 2,693 | 711,437 | 2,262 | 5,037 | -2,037 | 1,684 | 0,419 |
| 1,300 | 46,3 | 2,414 | 637,731 | 2,027 | 5,044 | -2,028 | 1,630 | 0,397 |
| 1,200 | 41,1 | 2,139 | 565,081 | 1,797 | 5,052 | -2,019 | 1,576 | 0,377 |
| 1,100 | 35,9 | 1,870 | 494,017 | 1,571 | 5,062 | -2,009 | 1,522 | 0,357 |
| 1,000 | 30,8 | 1,605 | 424,009 | 1,348 | 5,076 | -1,998 | 1,468 | 0,338 |
| 0,900 | 25,8 | 1,345 | 355,322 | 1,130 | 5,094 | -1,985 | 1,414 | 0,319 |
| 0,800 | 20,9 | 1,091 | 288,220 | 0,916 | 5,120 | -1,970 | 1,359 | 0,302 |
| 0,700 | 16,1 | 0,841 | 222,175 | 0,706 | 5,161 | -1,949 | 1,302 | 0,285 |
| 0,600 | 11,4 | 0,596 | 157,451 | 0,501 | 5,233 | -1,918 | 1,241 | 0,262 |
| 0,500 | 7,1 | 0,372 | 98,275 | 0,312 | 5,350 | -1,874 | 1,174 | 0,217 |
| 0,400 | 3,7 | 0,195 | 51,515 | 0,164 | 5,491 | -1,813 | 1,103 | 0,147 |
| 0,300 | 1,5 | 0,079 | 20,870 | 0,067 | 5,619 | -1,714 | 1,029 | 0,061 |
| 0,263 | 1,0 | 0,052 | 13,737 | 0,044 | 5,664 | -1,672 | 1,001 | 0,035 |
| 0,200 | 0,4 | 0,022 | 5,812 | 0,018 | 5,738 | -1,603 | 0,953 | 0,011 |
| 0,100 | 0,0 | 0,002 | 0,528 | 0,002 | 5,855 | -1,495 | 0,878 | 0,001 |

TANQUE DE COMBUSTIBLE ESTRIBOR

➤ Contenido: Combustible diesel (Gravedad Especifica=0.84)

| Nivel | 0.4 | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|-------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m]_ | [ton.m] |
| 2,252 | 100,0 | 5,209 | 1376,114 | 4,376 | 5,005 | 2,102 | 2,139 | 0,000 |

| 1 1 | | | | | 1 | | | |
|-------|------|-------|----------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 2,200 | 98,0 | 5,104 | 1348,375 | 4,288 | 5,009 | 2,100 | 2,121 | 0,000 |
| 2,200 | 98,0 | 5,103 | 1348,111 | 4,287 | 5,009 | 2,100 | 2,121 | 0,000 |
| 2,100 | 91,9 | 4,785 | 1264,101 | 4,019 | 5,011 | 2,093 | 2,066 | 0,589 |
| 2,000 | 85,8 | 4,471 | 1181,149 | 3,756 | 5,014 | 2,085 | 2,011 | 0,563 |
| 1,900 | 79,9 | 4,163 | 1099,781 | 3,497 | 5,017 | 2,077 | 1,956 | 0,537 |
| 1,800 | 74,1 | 3,859 | 1019,471 | 3,241 | 5,020 | 2,070 | 1,901 | 0,511 |
| 1,700 | 68,3 | 3,560 | 940,481 | 2,990 | 5,023 | 2,062 | 1,847 | 0,487 |
| 1,600 | 62,7 | 3,266 | 862,812 | 2,743 | 5,027 | 2,054 | 1,792 | 0,463 |
| 1,500 | 57,1 | 2,977 | 786,464 | 2,501 | 5,032 | 2,046 | 1,738 | 0,441 |
| 1,400 | 51,7 | 2,693 | 711,437 | 2,262 | 5,037 | 2,037 | 1,684 | 0,419 |
| 1,300 | 46,3 | 2,414 | 637,731 | 2,027 | 5,044 | 2,028 | 1,630 | 0,397 |
| 1,200 | 41,1 | 2,139 | 565,081 | 1,797 | 5,052 | 2,019 | 1,576 | 0,377 |
| 1,100 | 35,9 | 1,870 | 494,017 | 1,571 | 5,062 | 2,009 | 1,522 | 0,357 |
| 1,000 | 30,8 | 1,605 | 424,009 | 1,348 | 5,076 | 1,998 | 1,468 | 0,338 |
| 0,900 | 25,8 | 1,345 | 355,322 | 1,130 | 5,094 | 1,985 | 1,414 | 0,319 |
| 0,800 | 20,9 | 1,091 | 288,220 | 0,916 | 5,120 | 1,970 | 1,359 | 0,302 |
| 0,700 | 16,1 | 0,841 | 222,175 | 0,706 | 5,161 | 1,949 | 1,302 | 0,285 |
| 0,600 | 11,4 | 0,596 | 157,451 | 0,501 | 5,233 | 1,918 | 1,241 | 0,262 |
| 0,500 | 7,1 | 0,372 | 98,275 | 0,312 | 5,350 | 1,874 | 1,174 | 0,217 |
| 0,400 | 3,7 | 0,195 | 51,515 | 0,164 | 5,491 | 1,813 | 1,103 | 0,147 |
| 0,300 | 1,5 | 0,079 | 20,870 | 0,067 | 5,619 | 1,714 | 1,029 | 0,061 |
| 0,263 | 1,0 | 0,052 | 13,737 | 0,044 | 5,664 | 1,672 | 1,001 | 0,035 |
| 0,200 | 0,4 | 0,022 | 5,812 | 0,018 | 5,738 | 1,603 | 0,953 | 0,011 |
| 0,100 | 0,0 | 0,002 | 0,528 | 0,002 | 5,855 | 1,495 | 0,878 | 0,001 |

TANQUE DIARIO BABOR

➤ Contenido: Combustible diesel (Gravedad Especifica=0.84)

| Nivel | 0.4 | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|----------|-----------|-----------|-----------|-------|--------|-------|---------|
| (m) | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 1,320 | 100,0 | 0,975 | 257,576 | 0,819 | 4,469 | -1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 1,320 | 98,0 | 0,955 | 252,292 | 0,802 | 4,470 | -1,143 | 2,046 | 0,000 |
| 1,300 | 60,9 | 0,594 | 156,923 | 0,499 | 4,476 | -1,142 | 1,684 | 0,009 |
| 1,200 | 55,8 | 0,544 | 143,714 | 0,457 | 4,477 | -1,141 | 1,634 | 0,009 |
| 1,100 | 50,7 | 0,494 | 130,505 | 0,415 | 4,479 | -1,141 | 1,584 | 0,009 |
| 1,000 | 45,5 | 0,444 | 117,296 | 0,373 | 4,481 | -1,140 | 1,533 | 0,009 |
| 0,900 | 40,4 | 0,394 | 104,087 | 0,331 | 4,484 | -1,140 | 1,483 | 0,009 |
| 0,800 | 35,3 | 0,344 | 90,878 | 0,289 | 4,487 | -1,139 | 1,432 | 0,009 |
| 0,700 | 30,1 | 0,294 | 77,669 | 0,247 | 4,492 | -1,138 | 1,382 | 0,009 |

| 0,600 | 25,0 | 0,244 | 64,460 | 0,205 | 4,499 | -1,137 | 1,331 | 0,009 |
|-------|------|-------|--------|-------|-------|--------|-------|-------|
| 0,500 | 19,9 | 0,194 | 51,251 | 0,163 | 4,509 | -1,135 | 1,280 | 0,009 |
| 0,400 | 14,8 | 0,144 | 38,042 | 0,121 | 4,525 | -1,131 | 1,227 | 0,009 |
| 0,300 | 9,6 | 0,094 | 24,833 | 0,079 | 4,560 | -1,123 | 1,173 | 0,009 |
| 0,200 | 4,7 | 0,045 | 11,888 | 0,038 | 4,654 | -1,105 | 1,110 | 0,008 |
| 0,100 | 1,3 | 0,012 | 3,170 | 0,010 | 4,789 | -1,068 | 1,041 | 0,004 |
| 0,088 | 1,0 | 0,010 | 2,642 | 0,008 | 4,804 | -1,059 | 1,032 | 0,003 |

TANQUE DIARIO ESTRIBOR

> Contenido: Combustible diesel (Gravedad Especifica=0.84)

| Nivel | % | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|--------|-------|-------|---------|
| [m] | | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 1,320 | 100,0 | 0,975 | 257,576 | 0,819 | 4,469 | 1,143 | 2,066 | 0,000 |
| 1,320 | 98,0 | 0,955 | 252,292 | 0,802 | 4,470 | 1,143 | 2,046 | 0,000 |
| 1,300 | 60,9 | 0,594 | 156,923 | 0,499 | 4,476 | 1,142 | 1,684 | 0,009 |
| 1,200 | 55,8 | 0,544 | 143,714 | 0,457 | 4,477 | 1,141 | 1,634 | 0,009 |
| 1,100 | 50,7 | 0,494 | 130,505 | 0,415 | 4,479 | 1,141 | 1,584 | 0,009 |
| 1,000 | 45,5 | 0,444 | 117,296 | 0,373 | 4,481 | 1,140 | 1,533 | 0,009 |
| 0,900 | 40,4 | 0,394 | 104,087 | 0,331 | 4,484 | 1,140 | 1,483 | 0,009 |
| 0,800 | 35,3 | 0,344 | 90,878 | 0,289 | 4,487 | 1,139 | 1,432 | 0,009 |
| 0,700 | 30,1 | 0,294 | 77,669 | 0,247 | 4,492 | 1,138 | 1,382 | 0,009 |
| 0,600 | 25,0 | 0,244 | 64,460 | 0,205 | 4,499 | 1,137 | 1,331 | 0,009 |
| 0,500 | 19,9 | 0,194 | 51,251 | 0,163 | 4,509] | 1,135 | 1,280 | 0,009 |
| 0,400 | 14,8 | 0,144 | 38,042 | 0,121 | 4,525 | 1,131 | 1,227 | 0,009 |
| 0,300 | 9,6 | 0,094 | 24,833 | 0,079 | 4,560 | 1,123 | 1,173 | 0,009 |
| 0,200 | 4,7 | 0,045 | 11,888 | 0,038 | 4,654 | 1,105 | 1,110 | 0,008 |
| 0,100 | 1,3 | 0,012 | 3,170 | 0,010 | 4,789 | 1,068 | 1,041 | 0,004 |
| 0,088 | 1,0 | 0,010 | 2,642 | 0,008 | 4,804 | 1,059 | 1,032 | 0,003 |

TANQUE DE ACEITE HIDRAULICO POPA

> Contenido: Aceite hidraulico (Gravedad Especifica=0.875)

| Nivel | % | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|--------|-------|---------|
| [m]_ | % | [m^3] | [gal] | [ton] | (m) | [m] | [m] | [ton.m] |
| 0,500 | 100,0 | 0,132 | 34,872 | 0,115 | 4,135 | -0,462 | 2,774 | 0,000 |
| 0,500 | 98,0 | 0,129 | 34,079 | 0,113 | 4,135 | -0,462 | 2,769 | 0,000 |
| 0,480 | 87,5 | 0,115 | 30,381 | 0,101 | 4,135 | -0,462 | 2,740 | 0,009 |
| 0,460 | 83,9 | 0,110 | 29,060 | 0,097 | 4,135 | -0,462 | 2,730 | 0,009 |
| 0,440 | 80,2 | 0,106 | 28,003 | 0,092 | 4,135 | -0,462 | 2,720 | 0,009 |
| 0,420 | 76,6 | 0,101 | 26,682 | 0,088 | 4,135 | -0,462 | 2,710 | 0,009 |
| 0,400 | 72,9 | 0,096 | 25,361 | 0,084 | 4,135 | -0,462 | 2,700 | 0,009 |
| 0,380 | 69,3 | 0,091 | 24,040 | 0,080 | 4,135 | -0,462 | 2,690 | 0,009 |
| 0,360 | 65,6 | 0,086 | 22,719 | 0,076 | 4,135 | -0,462 | 2,680 | 0,009 |
| 0,340 | 62,0 | 0,082 | 21,663 | 0,071 | 4,135 | -0,462 | 2,670 | 0,009 |
| 0,320 | 58,4 | 0,077 | 20,342 | 0,067 | 4,135 | -0,462 | 2,660 | 0,009 |
| 0,300 | 54,7 | 0,072 | 19,021 | 0,063 | 4,135 | -0,462 | 2,650 | 0,009 |
| 0,280 | 51,1 | 0,067 | 17,700 | 0,059 | 4,135 | -0,462 | 2,640 | 0,009 |
| 0,260 | 47,4 | 0,062 | 16,379 | 0,055 | 4,135 | -0,462 | 2,630 | 0,009 |
| 0,240 | 43,8 | 0,058 | 15,322 | 0,050 | 4,135 | -0,462 | 2,620 | 0,009 |
| 0,220 | 40,1 | 0,053 | 14,002 | 0,046 | 4,135 | -0,462 | 2,610 | 0,009 |
| 0,200 | 36,5 | 0,048 | 12,681 | 0,042 | 4,135 | -0,462 | 2,600 | 0,009 |
| 0,180 | 32,8 | 0,043 | 11,360 | 0,038 | 4,135 | -0,462 | 2,590 | 0,009 |
| 0,160 | 29,2 | 0,038 | 10,039 | 0,034 | 4,135 | -0,462 | 2,580 | 0,009 |
| 0,140 | 25,5 | 0,034 | 8,982 | 0,029 | 4,135 | -0,462 | 2,570 | 0,009 |
| 0,120 | 21,9 | 0,029 | 7,661 | 0,025 | 4,135 | -0,462 | 2,560 | 0,009 |
| 0,100 | 18,2 | 0,024 | 6,340 | 0,021 | 4,135 | -0,462 | 2,550 | 0,009 |
| 0,080 | 14,6 | 0,019 | 5,019 | 0,017 | 4,135 | -0,462 | 2,540 | 0,009 |
| 0,060 | 10,9 | 0,014 | 3,699 | 0,013 | 4,135 | -0,462 | 2,530 | 0,009 |
| 0,040 | 7,3 | 0,010 | 2,642 | 0,008 | 4,135 | -0,462 | 2,520 | 0,009 |
| 0,020 | 3,6 | 0,005 | 1,321 | 0,004 | 4,135 | -0,462 | 2,510 | 0,009 |
| 0,006 | 1,0 | 0,001 | 0,264 | 0,001 | 4,135 | -0,462 | 2,503 | 0,009 |

TANQUE DE ACEITE HIDRAULICO PROA

> Contenido: Aceite hidraulico (Gravedad Especifica=0.875)

| Nivel | % | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|-------|-------|---------|
| [m] | 70 | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 2,000 | 100,0 | 3,043 | 803,900 | 2,662 | 7,826 | 1,955 | 1,276 | 0,000 |
| 1,981 | 100,0 | 3,043 | 803,900 | 2,662 | 7,826 | 1,955 | 1,276 | 0,000 |
| 1,935 | 98,0 | 2,982 | 787,785 | 2,609 | 7,823 | 1,947 | 1,256 | 0,000 |
| 1,900 | 96,5 | 2,935 | 775,368 | 2,569 | 7,821 | 1,940 | 1,242 | 0,177 |
| 1,800 | 92,2 | 2,805 | 741,025 | 2,454 | 7,814 | 1,922 | 1,201 | 0,167 |
| 1,700 | 88,0 | 2,677 | 707,210 | 2,342 | 7,807 | 1,902 | 1,162 | 0,158 |
| 1,600 | 83,8 | 2,551 | 673,923 | 2,232 | 7,800 | 1,881 | 1,124 | 0,150 |
| 1,500 | 79,8 | 2,428 | 641,429 | 2,124 | 7,791 | 1,859 | 1,089 | 0,141 |
| 1,400 | 75,8 | 2,307 | 609,463 | 2,018 | 7,782 | 1,836 | 1,056 | 0,133 |
| 1,300 | 71,9 | 2,188 | 578,026 | 1,915 | 7,773 | 1,812 | 1,025 | 0,126 |
| 1,200 | 68,1 | 2,072 | 547,381 | 1,813 | 7,762 | 1,786 | 0,998 | 0,118 |
| 1,100 | 64,4 | 1,958 | 517,264 | 1,713 | 7,750 | 1,758 | 0,973 | 0,111 |
| 1,000 | 56,4 | 1,717 | 453,597 | 1,502 | 7,752 | 1,736 | 0,925 | 0,682 |
| 0,900 | 47,6 | 1,448 | 382,533 | 1,267 | 7,759 | 1,711 | 0,871 | 0,656 |
| 0,800 | 38,9 | 1,183 | 312,525 | 1,035 | 7,769 | 1,678 | 0,815 | 0,630 |
| 0,700 | 30,3 | 0,921 | 243,310 | 0,806 | 7,785 | 1,631 | 0,757 | 0,605 |
| 0,600 | 21,9 | 0,666 | 175,944 | 0,582 | 7,810 | 1,556 | 0,694 | 0,533 |
| 0,500 | 14,3 | 0,435 | 114,918 | 0,380 | 7,839 | 1,451 | 0,627 | 0,364 |
| 0,400 | 8,2 | 0,251 | 66,309 | 0,219 | 7,877 | 1,337 | 0,558 | 0,168 |
| 0,300 | 3,9 | 0,120 | 31,702 | 0,105 | 7,941 | 1,227 | 0,487 | 0,061 |
| 0,200 | 1,3 | 0,041 | 10,831 | 0,036 | 8,038 | 1,126 | 0,414 | 0,014 |
| 0,179 | 1,0 | 0,030 | 7,925 | 0,026 | 8,065 | 1,106 | 0,398 | 0,010 |
| 0,100 | 0,2 | 0,007 | 1,849 | 0,006 | 8,190 | 1,037 | 0,340 | 0,001 |

TANQUE DE AGUA DULCE COCINA/COMEDOR BABOR

Contenido: Agua Dulce (Gravedad Especifica=1)

Condicion: No inclinado, no escorado.

| Nivel | % | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|--------|--------|-------|---------|
| [m] | 70 | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 0,970 | 100,0 | 4,529 | 1196,471 | 4,529 | 11,383 | -1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 0,958 | 98,0 | 4,438 | 1172,431 | 4,438 | 11,382 | -1,087 | 0,644 | 0,000 |
| 0,950 | 96,6 | 4,374 | 1155,523 | 4,374 | 11,381 | -1,083 | 0,639 | 4,740 |
| 0,900 | 88,0 | 3,984 | 1052,493 | 3,984 | 11,375 | -1,059 | 0,611 | 4,665 |
| 0,850 | 79,4 | 3,595 | 949,727 | 3,595 | 11,368 | -1,030 | 0,583 | 4,591 |
| 0,800 | 70,9 | 3,209 | 847,754 | 3,209 | 11,360 | -0,996 | 0,553 | 4,518 |
| 0,750 | 62,4 | 2,825 | 746,309 | 2,825 | 11,349 | -0,954 | 0,523 | 4,420 |
| 0,700 | 54,0 | 2,446 | 646,184 | 2,446 | 11,337 | -0,902 | 0,492 | 4,239 |
| 0,650 | 45,8 | 2,076 | 548,438 | 2,076 | 11,325 | -0,837 | 0,459 | 3,915 |
| 0,600 | 38,2 | 1,728 | 456,503 | 1,728 | 11,314 | -0,765 | 0,426 | 3,050 |
| 0,550 | 31,2 | 1,412 | 373,022 | 1,412 | 11,300 | -0,692 | 0,392 | 2,264 |
| 0,500 | 24,9 | 1,128 | 297,995 | 1,128 | 11,283 | -0,620 | 0,358 | 1,629 |
| 0,450 | 19,3 | 0,876 | 231,422 | 0,876 | 11,261 | -0,548 | 0,324 | 1,127 |
| 0,400 | 14,5 | 0,656 | 173,302 | 0,656 | 11,232 | -0,476 | 0,290 | 0,741 |
| 0,350 | 10,3 | 0,469 | 123,900 | 0,469 | 11,193 | -0,405 | 0,256 | 0,457 |
| 0,300 | 6,9 | 0,313 | 82,688 | 0,313 | 11,138 | -0,334 | 0,222 | 0,259 |
| 0,250 | 4,2 | 0,191 | 50,458 | 0,191 | 11,056 | -0,265 | 0,186 | 0,130 |
| 0,200 | 2,2 | 0,100 | 26,418 | 0,100 | 10,926 | -0,200 | 0,150 | 0,055 |
| 0,154 | 1,0 | 0,045 | 11,888 | 0,045 | 10,746 | -0,143 | 0,115 | 0,019 |
| 0,150 | 0,9 | 0,042 | 11,096 | 0,042 | 10,730 | -0,139 | 0,112 | 0,017 |
| 0,100 | 0,3 | 0,013 | 3,434 | 0,013 | 10,509 | -0,084 | 0,073 | 0,003 |
| 0,050 | 0,0 | 0,002 | 0,528 | 0,002 | 10,292 | -0,049 | 0,034 | 0,000 |

TANQUE DE AGUA DULCE COCINA/COMEDOR ESTRIBOR

➤ Contenido: Agua Dulce (Gravedad Especifica=1)

| Nivel | 0.4 | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|--------|-------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 0.970 | 100,0 | - | 1196,471 | 4,529 | 11,383 | 1,092 | 0,650 | 0,000 |
| 0,958 | 98,0 | 4,438 | 1172,431 | 4,438 | 11,382 | 1,087 | 0,644 | 0,000 |
| 0,950 | 96,6 | 4,374 | 1155,523 | 4,374 | 11,381 | 1,083 | 0,639 | 4,740 |
| 0,900 | 88,0 | 3,984 | 1052,493 | 3,984 | 11,375 | 1,059 | 0,611 | 4,665 |

| 0,850 | 79,4 | 3,595 | 949,727 | 3,595 | 11,368 | 1,030 | 0,583 | 4,591 |
|-------|------|-------|---------|-------|--------|-------|-------|-------|
| 0,800 | 70,9 | 3,209 | 847,754 | 3,209 | 11,360 | 0,996 | 0,553 | 4,518 |
| 0,750 | 62,4 | 2,825 | 746,309 | 2,825 | 11,349 | 0,954 | 0,523 | 4,420 |
| 0,700 | 54,0 | 2,446 | 646,184 | 2,446 | 11,337 | 0,902 | 0,492 | 4,239 |
| 0,650 | 45,9 | 2,076 | 548,438 | 2,076 | 11,325 | 0,837 | 0,459 | 3,915 |
| 0,600 | 38,2 | 1,728 | 456,503 | 1,728 | 11,314 | 0,765 | 0,426 | 3,050 |
| 0,550 | 31,2 | 1,412 | 373,022 | 1,412 | 11,300 | 0,692 | 0,392 | 2,265 |
| 0,500 | 24,9 | 1,128 | 297,995 | 1,128 | 11,283 | 0,620 | 0,358 | 1,630 |
| 0,450 | 19,3 | 0,876 | 231,422 | 0,876 | 11,261 | 0,548 | 0,324 | 1,127 |
| 0,400 | 14,5 | 0,656 | 173,302 | 0,656 | 11,232 | 0,476 | 0,290 | 0,742 |
| 0,350 | 10,3 | 0,469 | 123,900 | 0,469 | 11,194 | 0,405 | 0,256 | 0,457 |
| 0,300 | 6,9 | 0,313 | 82,688 | 0,313 | 11,138 | 0,334 | 0,222 | 0,259 |
| 0,250 | 4,2 | 0,191 | 50,458 | 0,191 | 11,056 | 0,265 | 0,186 | 0,130 |
| 0,200 | 2,2 | 0,100 | 26,418 | 0,100 | 10,926 | 0,200 | 0,150 | 0,055 |
| 0,154 | 1,0 | 0,045 | 11,888 | 0,045 | 10,746 | 0,143 | 0,115 | 0,019 |
| 0,150 | 0,9 | 0,042 | 11,096 | 0,042 | 10,730 | 0,139 | 0,112 | 0,017 |
| 0,100 | 0,3 | 0,013 | 3,434 | 0,013 | 10,509 | 0,084 | 0,073 | 0,003 |
| 0,050 | 0,0 | 0,002 | 0,528 | 0,002 | 10,292 | 0,049 | 0,034 | 0,000 |

TANQUE DE AGUAS SERVIDAS

➤ Contenido: Aguas Sucias (Gravedad Especifica=0.913)

| Nivel | 0/ | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|-------|--------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | [m] | [m] | [ton.m] |
| 0,645 | 100,0 | 0,274 | 72,385 | 0,250 | 9,217 | -1,825 | 0,718 | 0,000 |
| 0,635 | 98,0 | 0,268 | 70,800 | 0,245 | 9,217 | -1,824 | 0,713 | 0,000 |
| 0,625 | 96,0 | 0,263 | 69,479 | 0,240 | 9,217 | -1,823 | 0,708 | 0,060 |
| 0,600 | 90,8 | 0,249 | 65,781 | 0,227 | 9,217 | -1,819 | 0,695 | 0,060 |
| 0,575 | 85,7 | 0,235 | 62,082 | 0,214 | 9,217 | -1,815 | 0,682 | 0,060 |
| 0,550 | 80,6 | 0,221 | 58,384 | 0,202 | 9,217 | -1,811 | 0,669 | 0,060 |
| 0,525 | 75,5 | 0,207 | 54,685 | 0,189 | 9,217 | -1,806 | 0,656 | 0,060 |
| 0,500 | 70,3 | 0,193 | 50,987 | 0,176 | 9,218 | -1,800 | 0,643 | 0,060 |
| 0,475 | 65,2 | 0,179 | 47,288 | 0,163 | 9,218 | -1,793 | 0,630 | 0,060 |
| 0,450 | 60,1 | 0,165 | 43,590 | 0,150 | 9,218 | -1,785 | 0,616 | 0,060 |
| 0,425 | 55,0 | 0,151 | 39,891 | 0,138 | 9,218 | -1,776 | 0,602 | 0,060 |
| 0,400 | 49,8 | 0,137 | 36,193 | 0,125 | 9,219 | -1,765 | 0,588 | 0,060 |
| 0,375 | 44,7 | 0,123 | 32,494 | 0,112 | 9,219 | -1,751 | 0,574 | 0,060 |
| 0,350 | 39,6 | 0,108 | 28,531 | 0,099 | 9,220 | -1,734 | 0,559 | 0,060 |
| 0,325 | 34,5 | 0,094 | 24,833 | 0,086 | 9,220 | -1,711 | 0,544 | 0,060 |

| 0,300 | 29,4 | 0,080 | 21,134 | 0,073 | 9,221 | -1,682 | 0,528 | 0,055 |
|-------|------|-------|--------|-------|-------|--------|-------|-------|
| 0,275 | 24,6 | 0,067 | 17,700 | 0,061 | 9,222 | -1,649 | 0,511 | 0,043 |
| 0,250 | 20,2 | 0,055 | 14,530 | 0,051 | 9,222 | -1,617 | 0,494 | 0,032 |
| 0,225 | 16,3 | 0,045 | 11,888 | 0,041 | 9,223 | -1,584 | 0,478 | 0,023 |
| 0,200 | 12,7 | 0,035 | 9,246 | 0,032 | 9,223 | -1,552 | 0,461 | 0,016 |
| 0,175 | 9,7 | 0,026 | 6,869 | 0,024 | 9,224 | -1,519 | 0,444 | 0,011 |
| 0,150 | 7,0 | 0,019 | 5,019 | 0,018 | 9,226 | -1,487 | 0,428 | 0,007 |
| 0,125 | 4,8 | 0,013 | 3,434 | 0,012 | 9,228 | -1,454 | 0,411 | 0,004 |
| 0,100 | 3,0 | 0,008 | 2,113 | 0,007 | 9,230 | -1,422 | 0,394 | 0,002 |
| 0,075 | 1,6 | 0,004 | 1,057 | 0,004 | 9,235 | -1,390 | 0,378 | 0,001 |
| 0,061 | 1,0 | 0,003 | 0,793 | 0,002 | 9,240 | -1,371 | 0,368 | 0,000 |
| 0,050 | 0,6 | 0,002 | 0,528 | 0,002 | 9,246 | -1,357 | 0,361 | 0,000 |
| 0,025 | 0,1 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 9,282 | -1,326 | 0,344 | 0,000 |

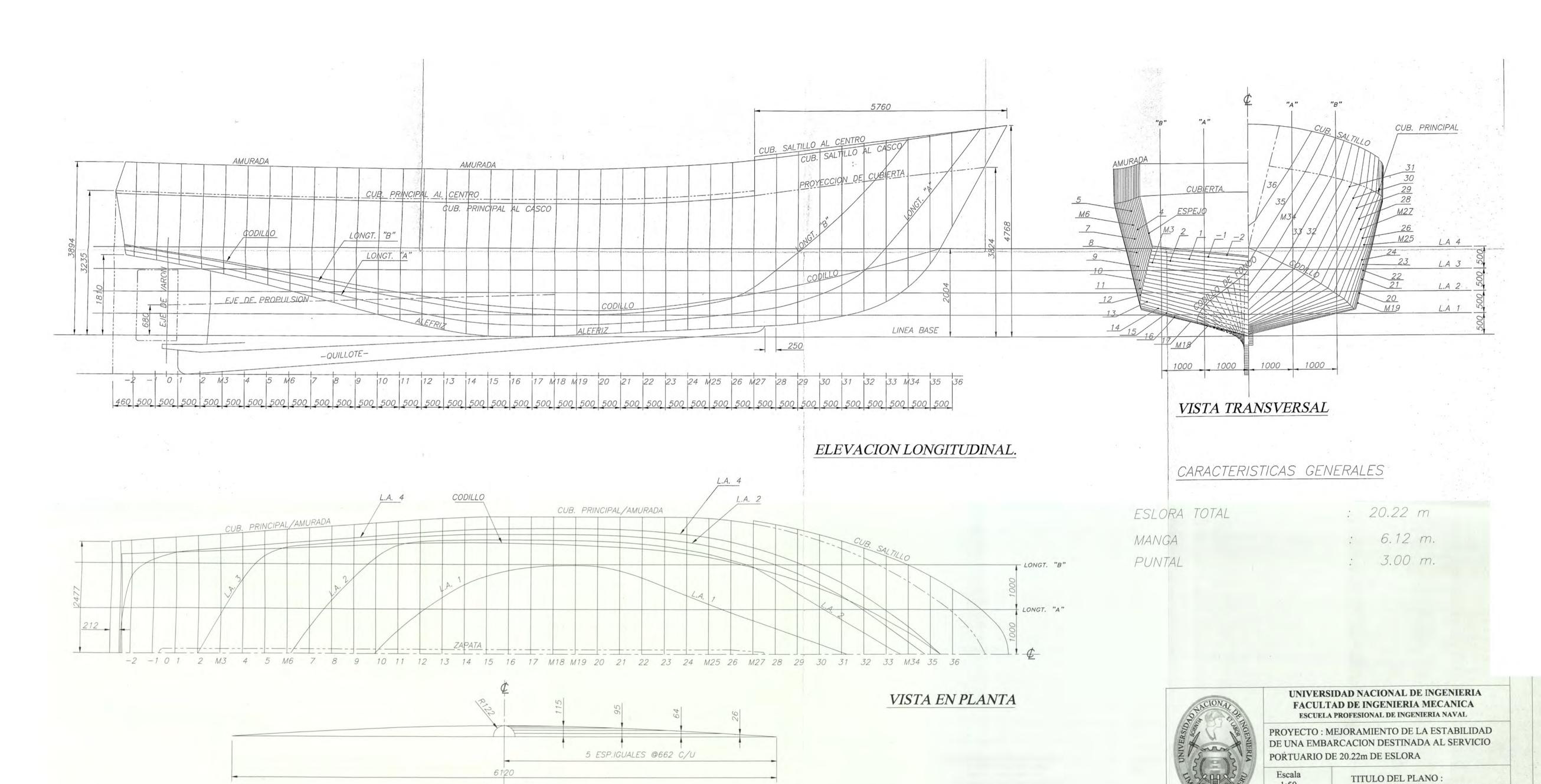
TANQUE DE LASTRE

➤ Contenido: Aguas de Mar (Gravedad Especifica=1.0252)

| Nivel | 0/ | Capacidad | Capacidad | Capacidad | LCG | TCG | VCG | FSM |
|-------|-------|-----------|-----------|-----------|--------|-------|-------|---------|
| [m] | % | [m^3] | [gal] | [ton] | [m] | (m) | [m] | [ton.m] |
| 1,457 | 100,0 | 6,058 | 1600,402 | 6,211 | 15,690 | 0,000 | 1,072 | 0,000 |
| 1,400 | 99,5 | 6,029 | 1592,741 | 6,181 | 15,683 | 0,000 | 1,069 | 0,000 |
| 1,344 | 98,0 | 5,936 | 1568,172 | 6,086 | 15,661 | 0,000 | 1,061 | 0,000 |
| 1,300 | 95,9 | 5,808 | 1534,357 | 5,955 | 15,636 | 0,000 | 1,052 | 2,143 |
| 1,200 | 87,8 | 5,321 | 1405,702 | 5,455 | 15,567 | 0,000 | 1,017 | 5,698 |
| 1,100 | 74,8 | 4,530 | 1196,735 | 4,644 | 15,515 | 0,000 | 0,962 | 9,691 |
| 1,000 | 60,4 | 3,657 | 966,106 | 3,749 | 15,483 | 0,000 | 0,896 | 8,329 |
| 0,900 | 47,2 | 2,857 | 754,762 | 2,929 | 15,448 | 0,000 | 0,829 | 6,676 |
| 0,800 | 35,5 | 2,149 | 567,723 | 2,204 | 15,409 | 0,000 | 0,760 | 4,625 |
| 0,700 | 25,5 | 1,548 | 408,951 | 1,587 | 15,361 | 0,000 | 0,691 | 2,920 |
| 0,600 | 17,4 | 1,052 | 277,917 | 1,078 | 15,301 | 0,000 | 0,622 | 1,735 |
| 0,500 | 10,9 | 0,658 | 173,830 | 0,675 | 15,229 | 0,000 | 0,553 | 0,940 |
| 0,400 | 6,0 | 0,364 | 96,162 | 0,373 | 15,143 | 0,000 | 0,483 | 0,436 |
| 0,300 | 2,7 | 0,163 | 43,061 | 0,167 | 15,038 | 0,000 | 0,413 | 0,153 |
| 0,216 | 1,0 | 0,060 | 15,851 | 0,062 | 14,926 | 0,000 | 0,353 | 0,041 |
| 0,200 | 0,8 | 0,047 | 12,416 | 0,049 | 14,901 | 0,000 | 0,342 | 0,030 |
| 0,100 | 0,1 | 0,004 | 1,057 | 0,004 | 14,682 | 0,000 | 0,267 | 0,001 |

B. RELACION DE PLANOS

- Plano Nº 1: Líneas de Forma (Original)
- Plano N° 2: Curvas Hidrostáticas (Original)
- Plano N° 3: Curvas Cruzadas (Original)
- Plano N° 4: Disposición General (Original)
- Plano N° 5: Estructura General (Original)
- Plano N° 6: Líneas de Forma (Modificado)
- Plano Nº 7: Curvas Hidrostáticas (Modificado)
- Plano N° 8: Curvas Cruzadas (Modificado)
- Plano N° 9: Disposición General (Modificado)
- Plano N° 10: Estructura General (Modificado)



CURVA DE BAO

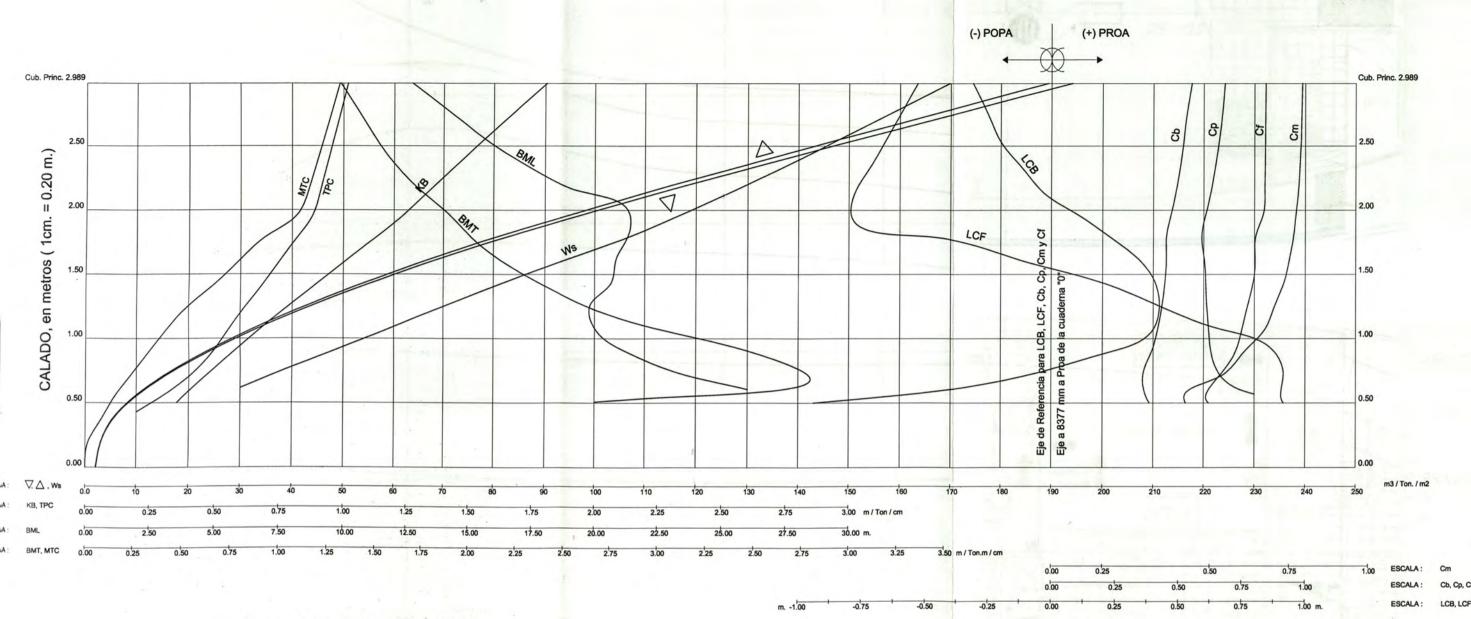
Esc. 1:25

1:50

Plano Nº:

LINEAS DE FORMA

(Original)



DESCRIPCION

: Volumen de Carena (c/apéndices)

: Desplazamiento (c/apéndices)

KB: Ordenada del Centro de Carena BMT: Radio Metacentrico Transversal BML: Radio Metacentrico Longitudinal

TPC : Toneladas por centimetro de inmersión

MTC: Momento para cambiar el Trim un cm

LCB : Abscisa del Centro de Carena a la Seccion media

LCF: Abscisa del Centro de Flotacion a la seccion media

Ws : Superficie Mojada Cb : Coeficiente de Bloque

Cp : Coeficiente Prismático

Cm : Coeficiente de la Seccion Maestra

Cf: Coeficiente de Flotacion

DIMENSIONES PRINCIPALES

ESLORA TOTAL : 20.22 m.

MANGA : 06.12 m.

PUNTAL : 03.00 m.



UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

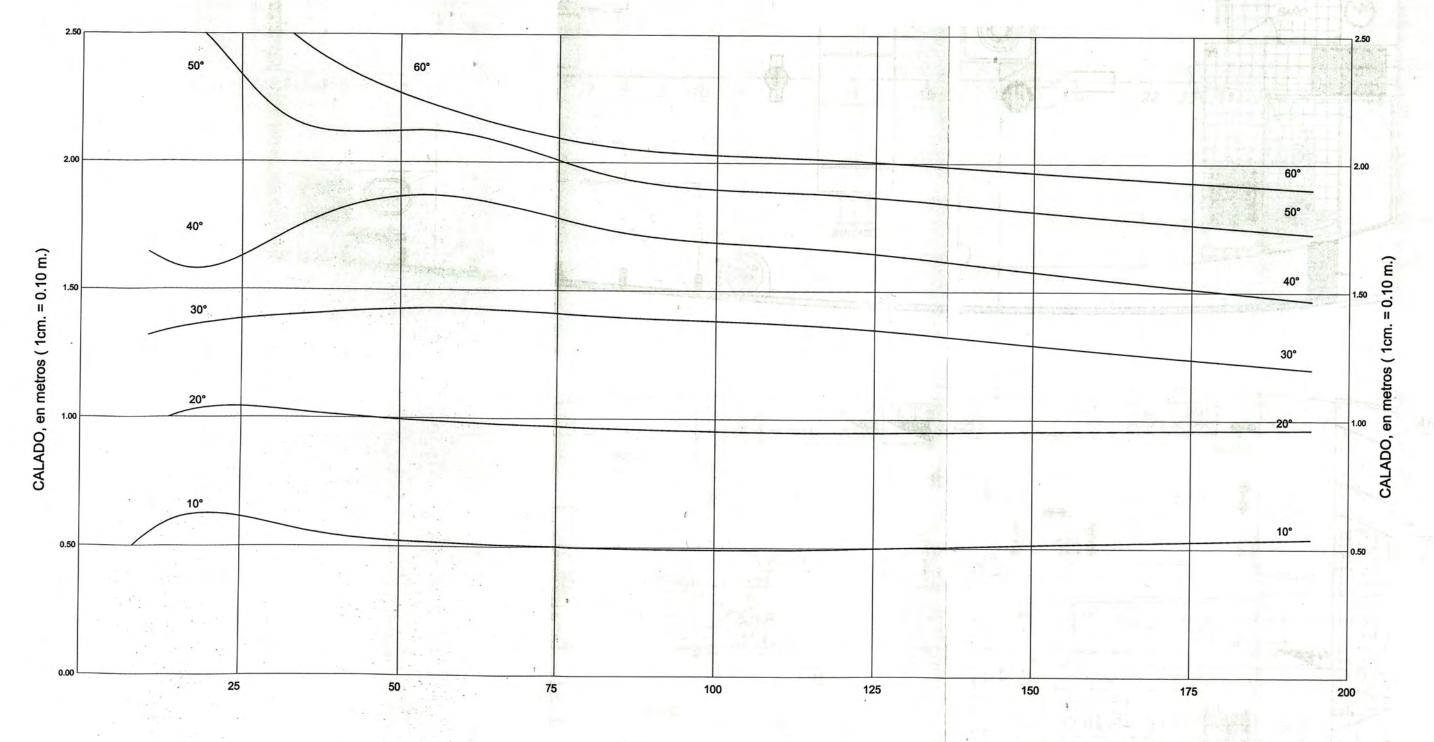
PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

Escala: Indicada Plano Nº :

TITULO DEL PLANO:
CURVAS HIDROSTATICAS

(Original)

ferencia: Ver Plano Linea de Formas



DIMENSIONES PRINCIPALES

ESLORA TOTAL : 20.22 m.

MANGA

: 06.12 m.

PUNTAL

: 03.00 m.



UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

Escala: Indicada

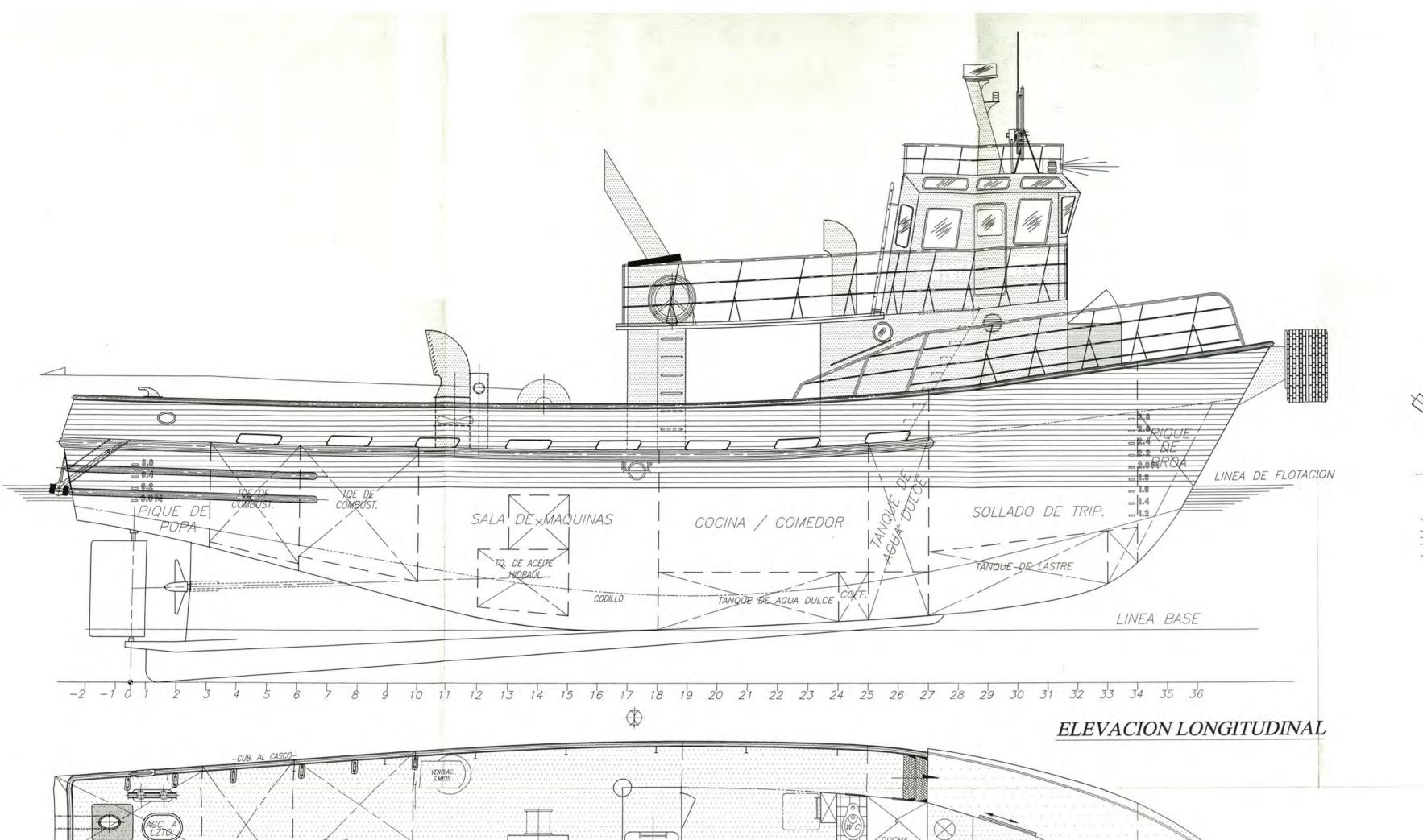
TITULO DEL PLANO:

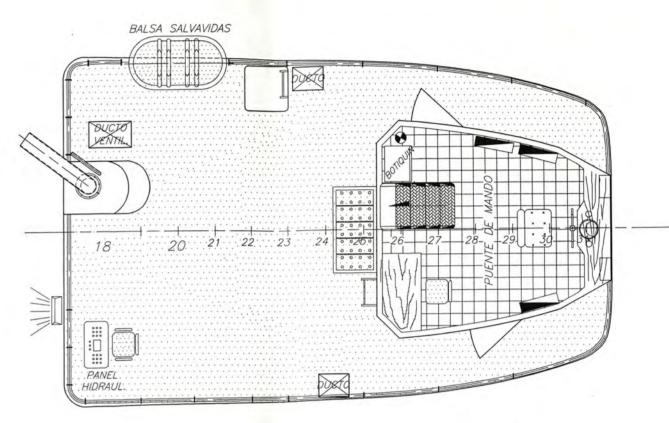
Plano N°:

CURVAS CRUZADAS

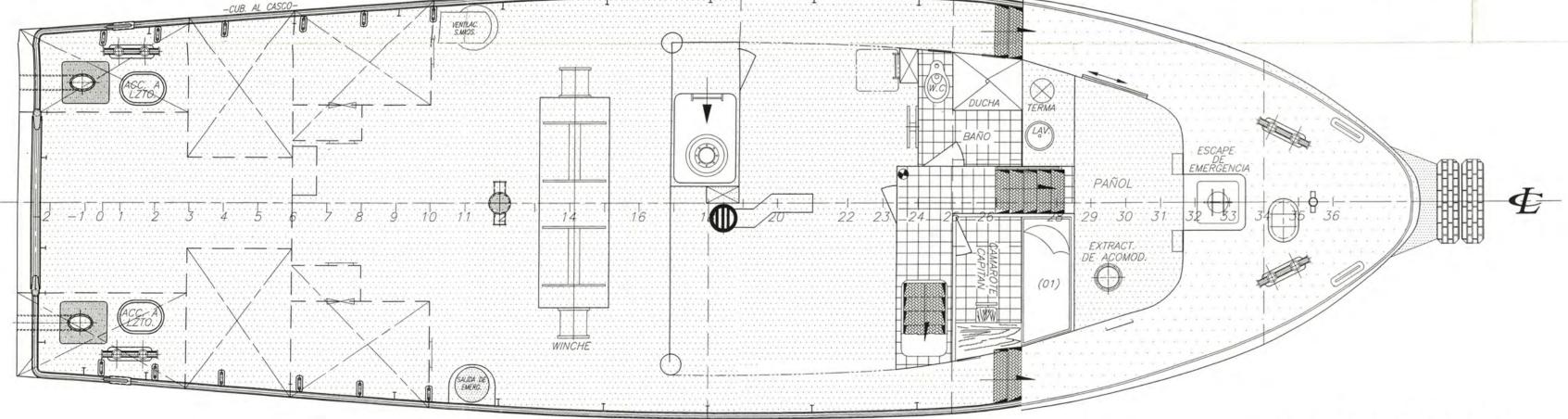
(Original)

ferencia: Ver Plano Linea de Formas

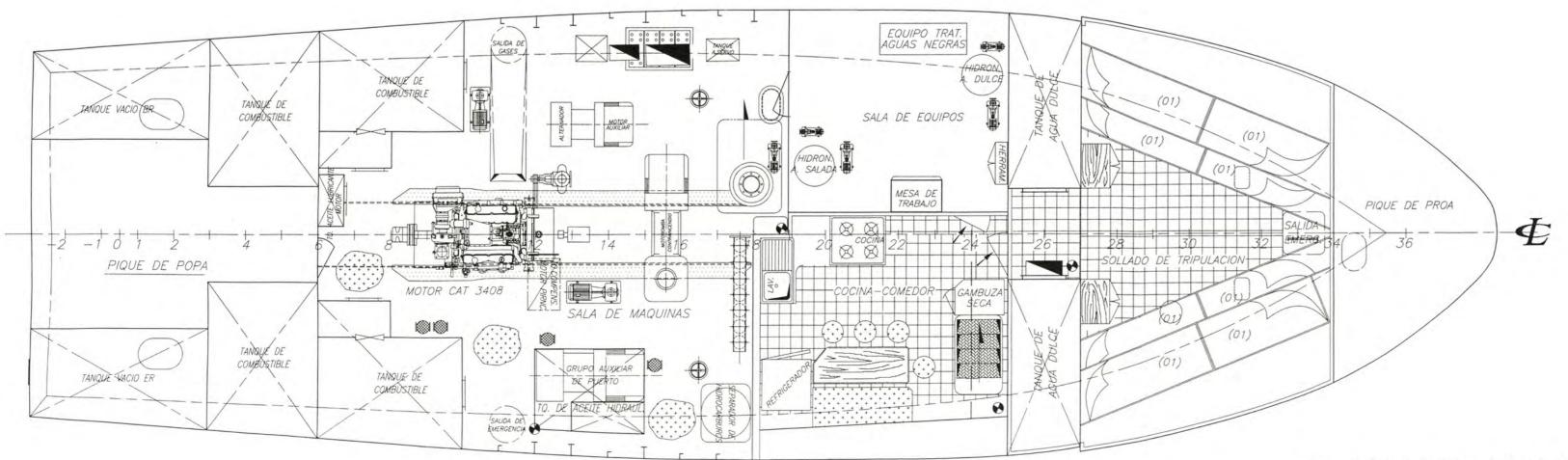




VISTA EN PLANTA PUENTE DE MANDO



CUBIERTA PRINCIPAL



BAJO CUBIERTA PRINCIPAL

CARACTERISTICAS GENERALES

ESLORA TOTAL MANGA : 20.22 m : 6.12 m.

PUNTAL

: 3.00 m.

MOTOR PRINCIPAL POTENCIA CAT-3408 DITA

DOTACION

: 455 HP. @1800 RPM : 09 hombres

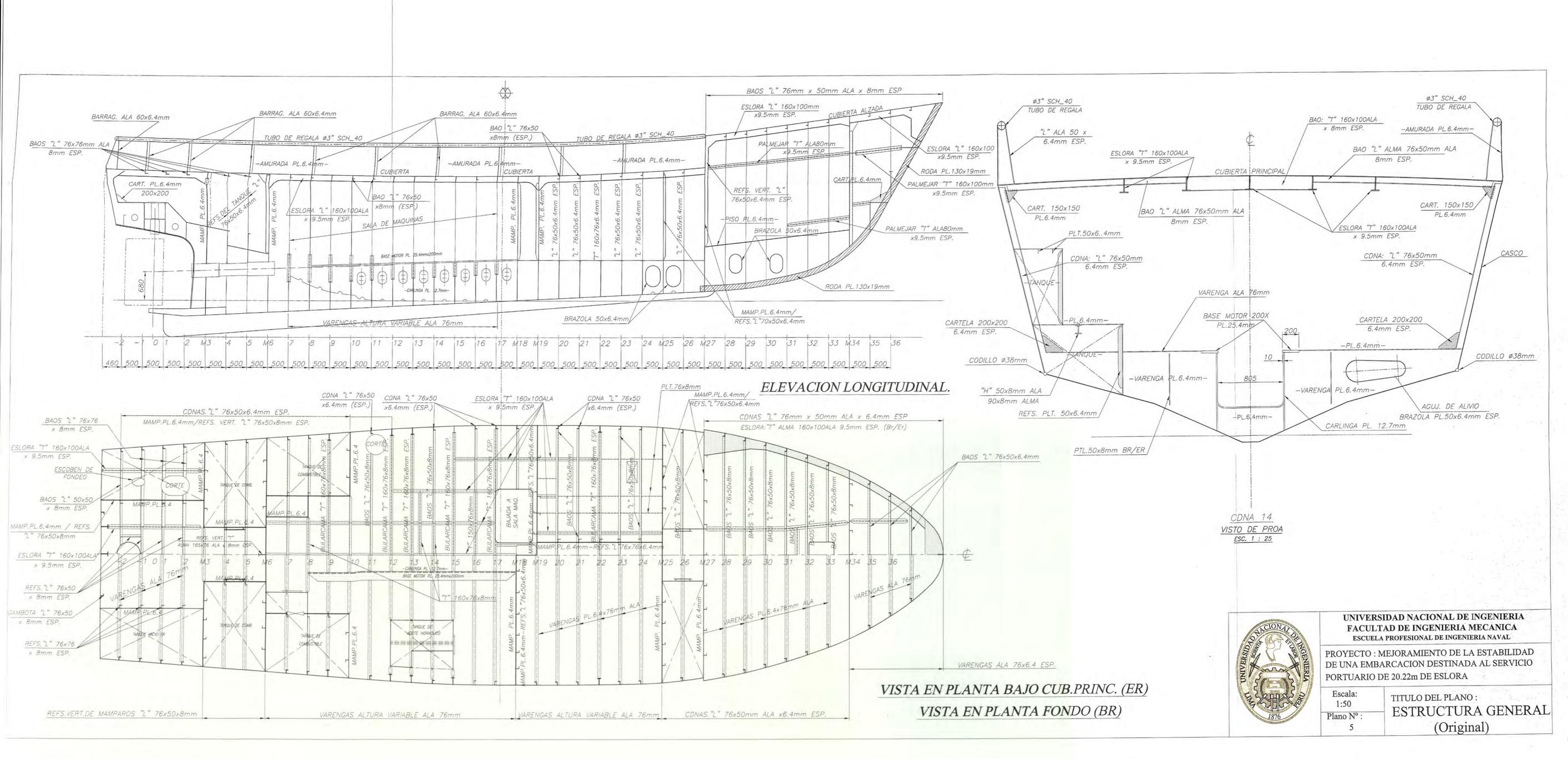


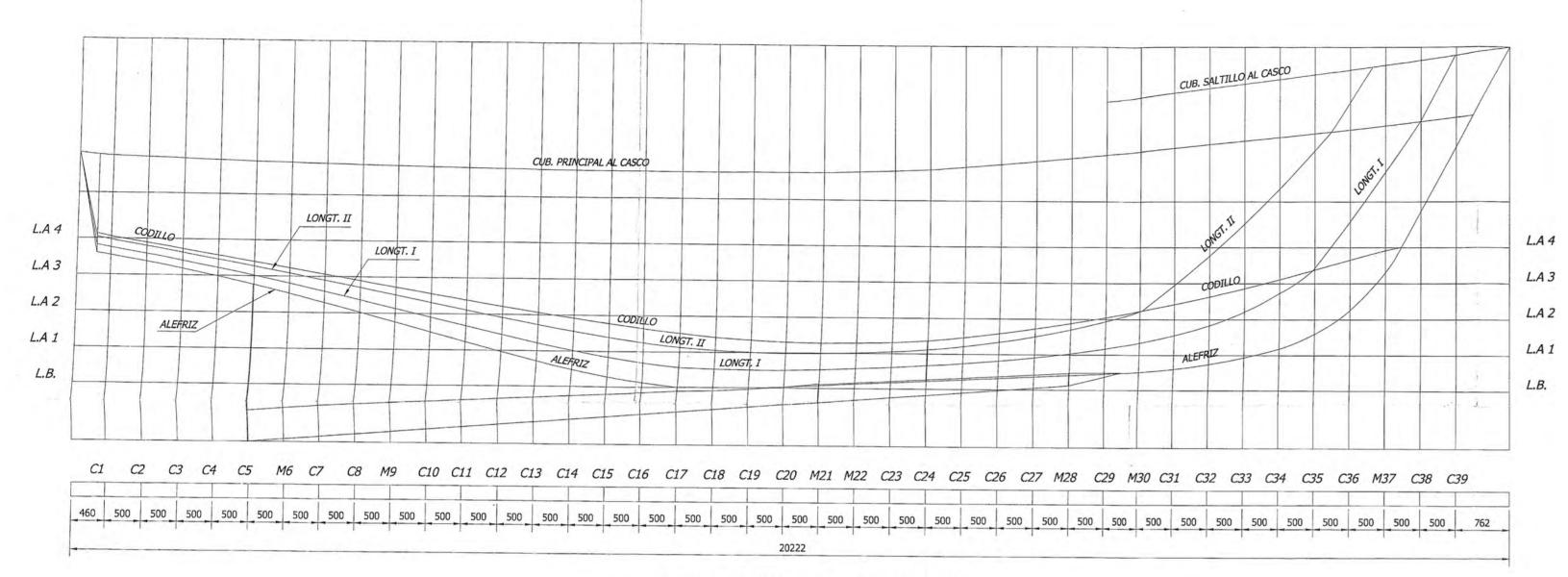
UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

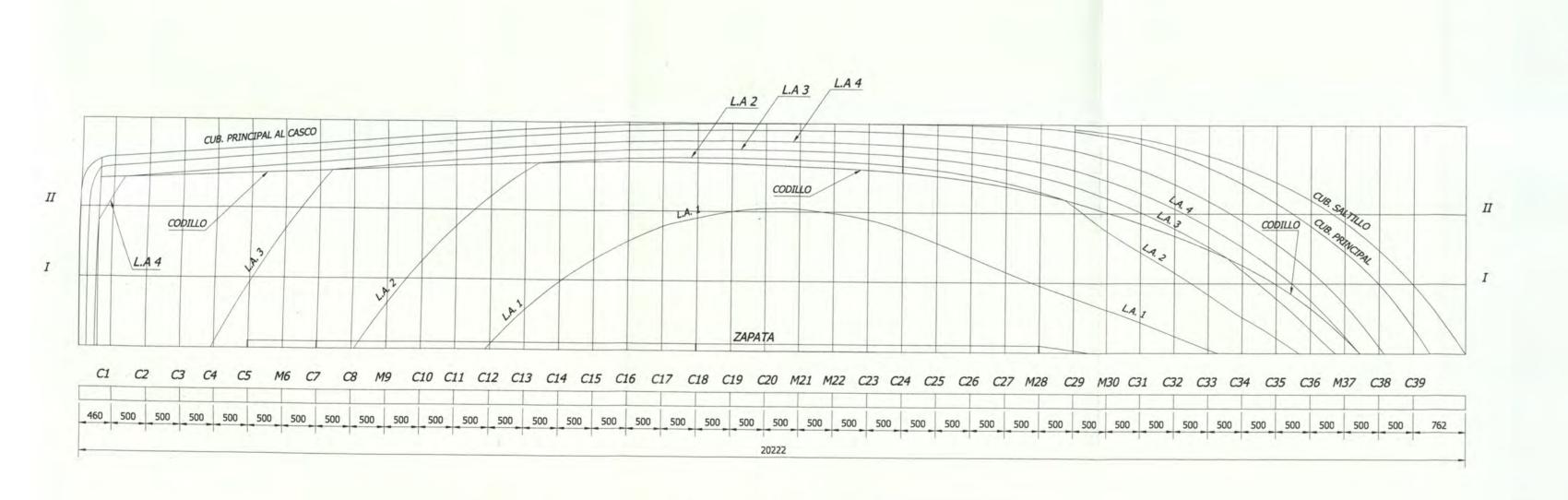
Escala 1:50 Plano N° :

TITULO DEL PLANO:
DISPOSICION GENERAL
(Original)

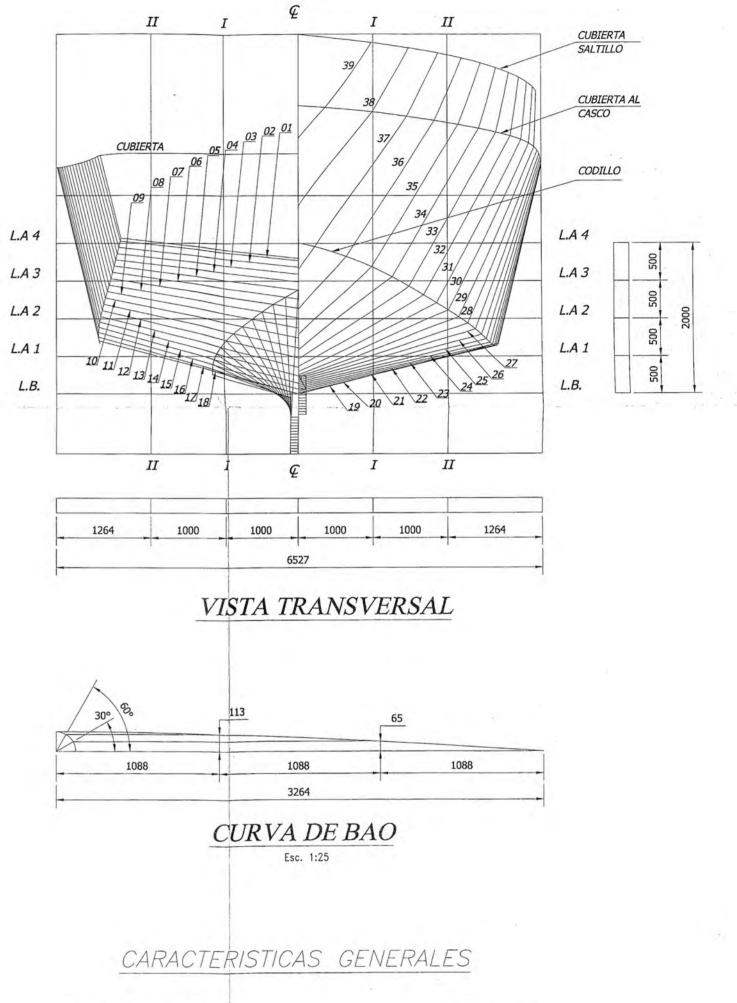




ELEVACION LONGITUDINAL.



VISTA EN PLANTA



ESLORA TOTAL

: 20.22 m

MANGA

PUNTAL

3.00 m.

: 6.52 m.

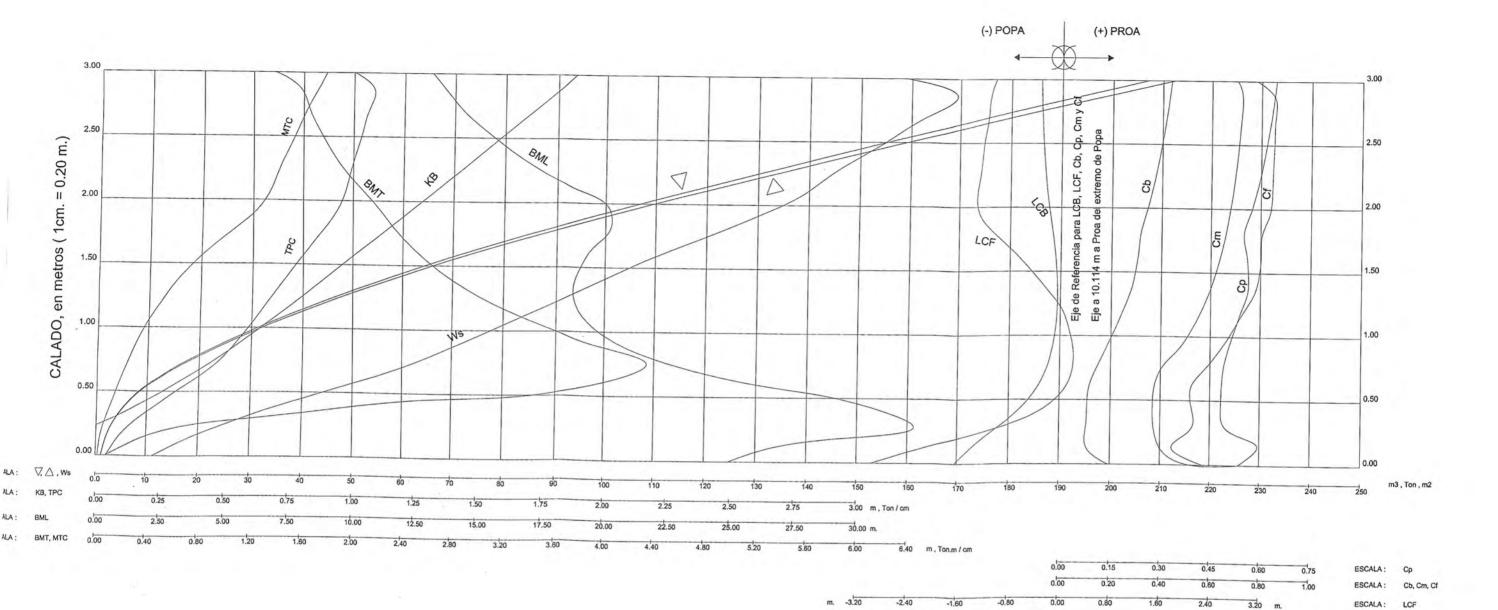


UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

| Escala | |
|----------|--|
| 1:50 | |
| lano Nº: | |
| 6 | |

TITULO DEL PLANO:
LINEAS DE FORMA
(Modificado)



DESCRIPCION

: Volumen de Carena (c/apéndices)

: Desplazamiento (c/apéndices)

KB: Ordenada del Centro de Carena BMT: Radio Metacentrico Transversal BML: Radio Metacentrico Longitudinal

TPC : Toneladas por centimetro de inmersión

MTC : Momento para cambiar el Trim un cm

LCB : Abscisa del Centro de Carena a la Seccion media

LCF: Abscisa del Centro de Flotacion a la seccion media

Ws : Superficie Mojada
Cb : Coeficiente de Bloque
Cp : Coeficiente Prismático

Cm : Coeficiente de la Seccion Maestra

Cf: Coeficiente de Flotacion

DIMENSIONES PRINCIPALES

ESLORA TOTAL : 20.22 m.

MANGA : 06.52 m.

PUNTAL : 03.00 m.



UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

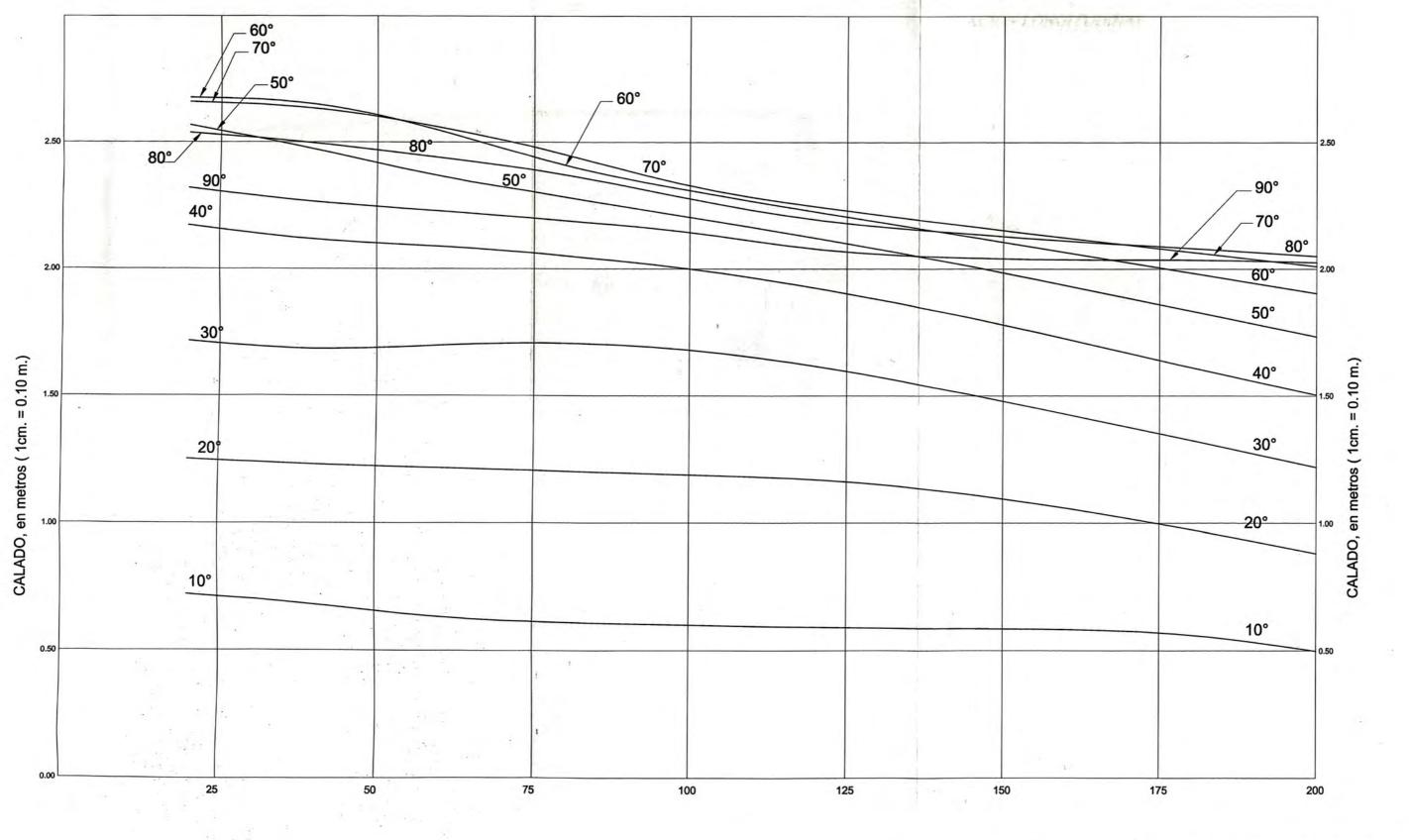
Escala: Indicada Plano Nº:

TITULO DEL PLANO:

CURVAS HIDROSTATICAS (Modificado)

FSCALA .

eferencia: Ver Plano Linea de Formas



DIMENSIONES PRINCIPALES

ESLORA TOTAL : 20.22 m.

MANGA : 06.52 m.

PUNTAL

: 03.00 m.



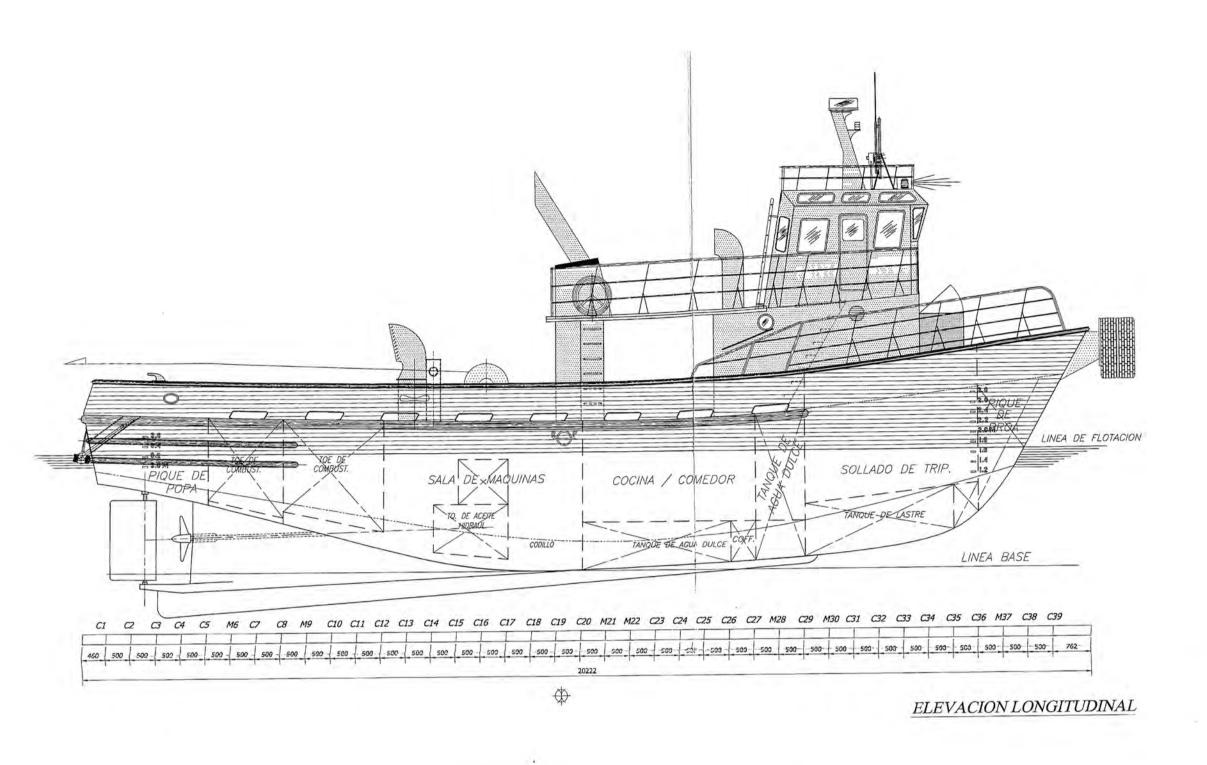
UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

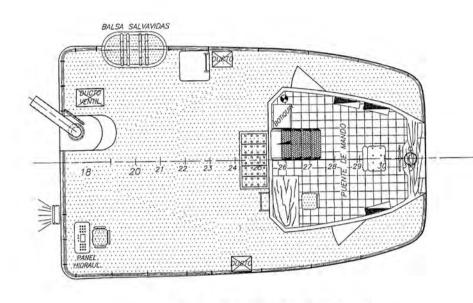
PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

Escala: Indicada Plano Nº: TITULO DEL PLANO:

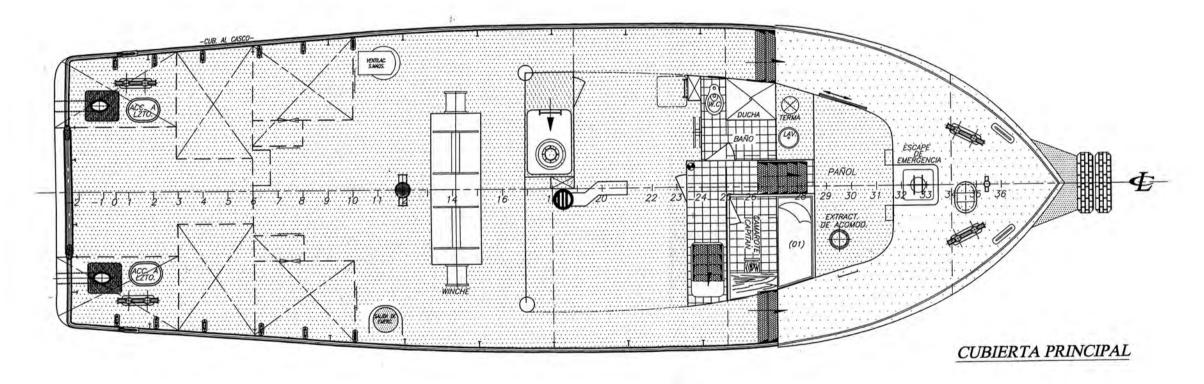
CURVAS CRUZADAS
(Modificado)

encia: Ver Plano Linea de Formas





VISTA EN PLANTA PUENTE DE MANDO



MODE DE POPA MOTOR CAT 3408 SAA DE EQUIPO TORIS SAA DE EQUIPO DE POPA MOTOR CAT 3408 SAA DE MACUINAS S

CARACTERISTICAS GENERALES

ESLORA TOTAL : 20.22 m MANGA : 6.52 m.

 MANGA
 : 6.52 m.

 PUNTAL
 : 3.00 m.

MOTOR PRINCIPAL : CAT-3408 DITA

POTENCIA : 455 HP. @1800 RPM

DOTACION : 09 hombres

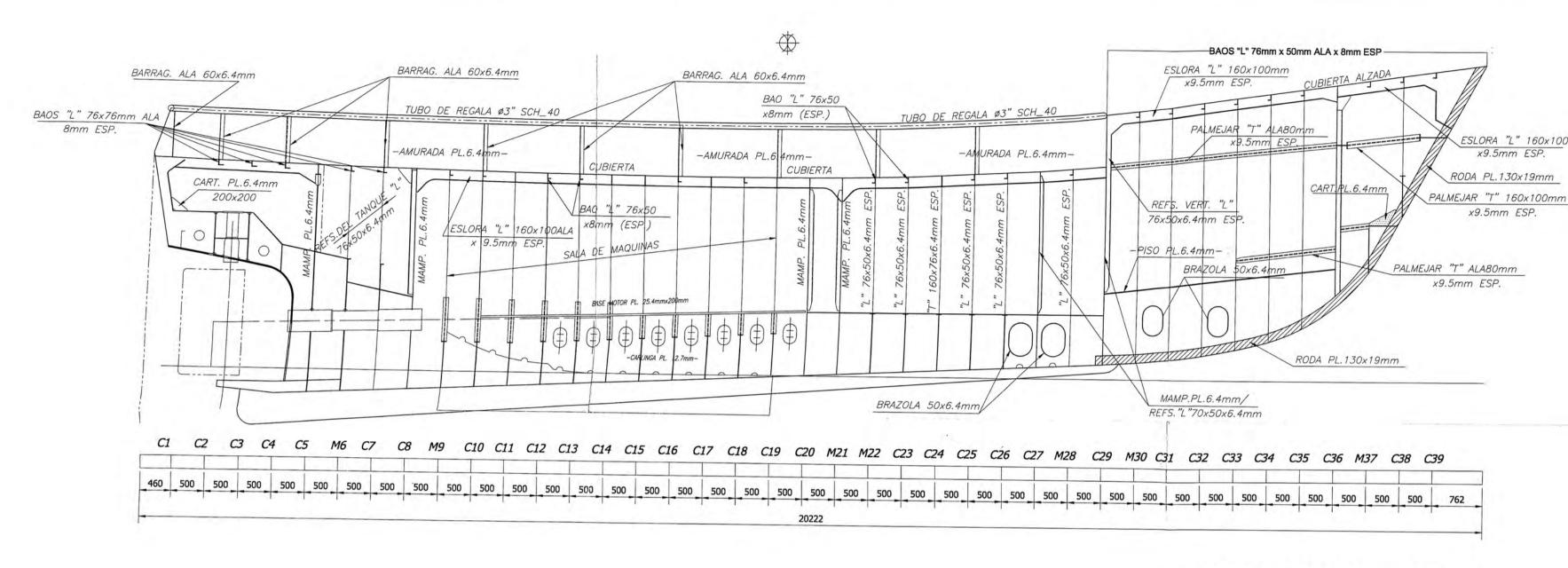


UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

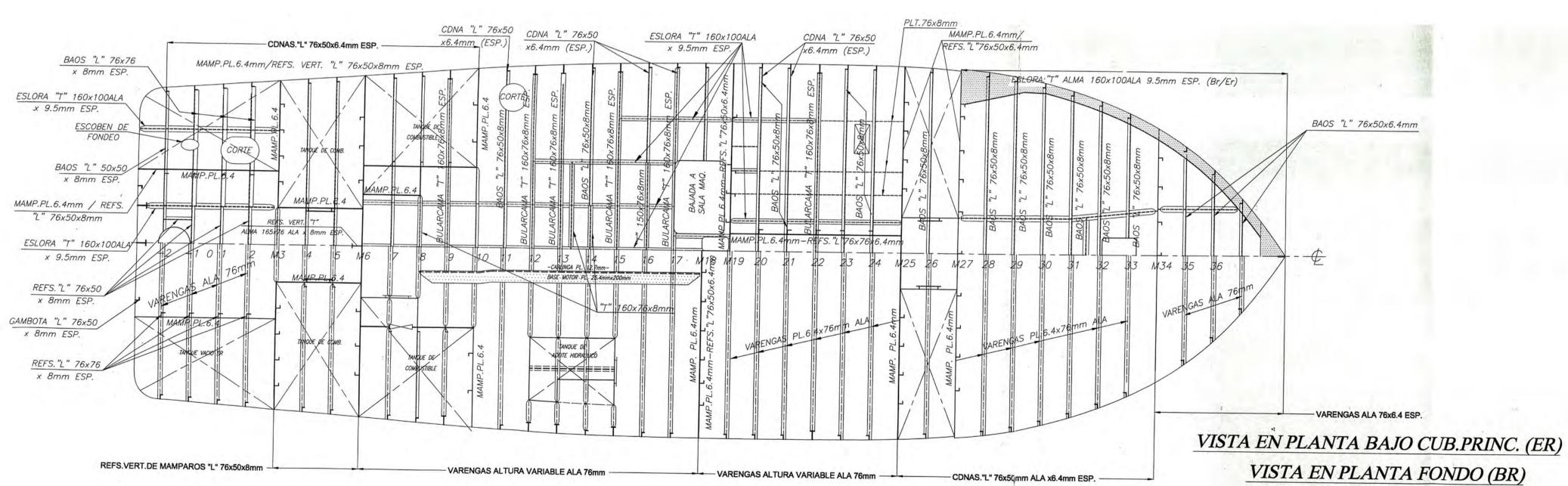
PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

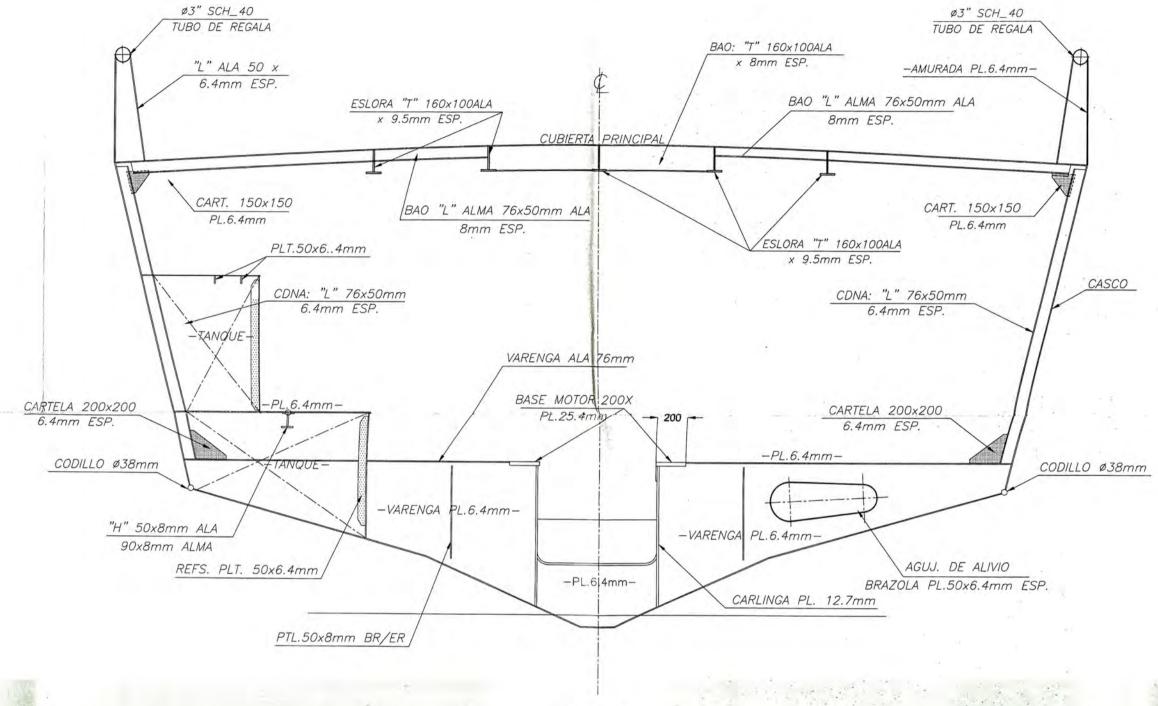
Escala 1:50 Plano N°:

DISPOSICION GENERAL
(Modificado)



ELEVACION LONGITUDINAL.





CARACTERISTICAS GENERALE

| ESLORA | TOTAL | : 20.22 m |
|--------|-------|-----------|
| MANGA | | : 6.52 m. |
| PUNTAL | | : 3.00 m. |



UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA MECANICA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA NAVAL

PROYECTO: MEJORAMIENTO DE LA ESTABILIDAD DE UNA EMBARCACION DESTINADA AL SERVICIO PORTUARIO DE 20.22m DE ESLORA

| RTUARIO DE 20.22m DE ESLORA | | | | | |
|-----------------------------|-------------------|--|--|--|--|
| Scala: 1:50 | TITULO DEL PLANO: | | | | |
| no N° : | ESTRUCTURA GENERA | | | | |
| 10 | (Modificado) | | | | |