



Escola Politécnica Superior

TRABAJO FIN DE GRADO CURSO 2019/20

MEGAYATE DE LUJO

Grado en Ingeniería Naval y Oceánica

ALUMNA: ROSA PÉREZ RAMÓN

TUTOR: RAÚL VILLA CARO

MEGAYATE DE LUJO

El presente Trabajo de Fin de Grado desarrolla el anteproyecto básico de un mega yate de Lujo de 114 m de eslora.

El proyecto se inicia con la definición del buque según lo establecido en los requisitos previos de actividad, y se van desarrollando todos los cálculos pertinentes mediante el uso de la normativa aplicable a este buque proyecto.

Se lleva a cabo el cálculo de pesos y desplazamiento del buque, además de definir las formas del casco, establecer un compartimentado del mismo y realizar el estudio de estabilidad. Posteriormente se desarrolla una estimación de potencia, obteniendo así datos para poder estimar el motor propulsor, diámetros de las hélices y dimensiones del timón.

Mediante el reglamento de la Lloyd's Register se hace el cálculo estructural de la cuaderna maestra del buque, se continúa con la disposición general de la habilitación del buque, así como de los equipos, servicios y zonas de carga.

Una vez establecidos todos los sistemas, equipos y demás consumidores del mega yate se realiza un balance eléctrico con el objetivo de dimensionar los generadores. Finalmente se concluye con el cálculo de costes del mismo, con todos los equipos y servicios instalados.

LUXURY MEGAYATCH

This Final Degree Project develops the basic draft of a luxury mega yacht of 114 m.

The project begins with the definition of the vessel as established in the RPA, and all pertinent calculations are developed by using the regulations applicable.

The calculation of weights and displacement of the vessel is carried out, in addition to defining the shapes of the hull, establishing a compartmentalization of the same and conducting the stability study.

Subsequently, an estimate of power is developed, thus obtaining data to estimate the propellant motor, propeller diameters and rudder dimensions.

Through the regulation of the Lloyd's Register the structural calculation of the ship, the general layout of the ship is continued, as well as the equipment, services and cargo areas.

Once all the systems, equipment and other consumers of the mega yacht have been established, an electrical balance is carried out with the objective of sizing the generators. Finally, it concludes with the calculation of its costs, with all the equipment and services installed.

MEGAIATE DE LUXO

O presente traballo Fin de Grado desenvolve a anteproxecto básico dun megaiate de luxo de 114 m de eslora.

O proxecto comenza con una definición básica do buque, según o indicado nos requisitos previos de actividade, e todos os cálculos pertinentes desenvólvense mediante a normativa aplicable a este buque proxecto.

Realizanse os cálculo dos da embarcación, ademais de definir as formas do casco, establecendo unha compartimentación da mesma e realizando un estudo de estabilidade.

Posteriormente, elabórase unha estimación de potencia, obtendo así datos para estimar o motor propulsor, os diámetros da hélice e as dimensións do timón.

A través do regulamento da Lloyd's Register se fai o cálculo estrutural do buque, continúase co a disposición xeral do buque, así como a disposición do equipamento, os servizos e as áreas de carga.

Unha vez establecidos todos os sistemas, equipos e outros consumidores do mega iate, realízase un balance eléctrico co obxectivo de dimensionar os xeradores. Finalmente, conclúe co cálculo dos seus custos, con todos os equipos e servizos instalados.

AGRADECIMIENTOS

Quiero iniciar este apartado mencionando a las personas que de manera más directamente visible conforman las piezas fundamentales para la elaboración de este trabajo. Gracias a mis profesores *Vicente Días Casas*, *Fernando Lago* y *Fernando Junco Ocampo* por prestarme su ayuda con para la realización de los cuadernos, y por atender a toda clase de preguntas que pudieron surgirme durante la creación de este proyecto.

A mi tutor, Raúl Villa, quiero agradecerle haber ocupado ese cargo, y haber transmitido desde allí su confianza y apoyo. Valoro muchos sus impulsos de ánimo en las situaciones de crisis, los cuales sirvieron seguro para seguir avanzando.

En lo que al avance se refiere, desde luego cabe mencionar otra serie de cosas suya apreciación resulta más sutil, aun cunado componen de modo evidente los pilares fundamentales para la posibilidad de todo avance. Gracias a mi madre y a mi padre por haber asumido el coste de esta carrera y por haberme alentado a seguir estudiando. Desde luego no puede concluirse algo que nunca se empieza, y en muchos sentidos, a ellos les debo mis comienzos. También en ese suelo firme que ha sido mi familia reconozco el cuidado de mi padrino Luis, y de mis tíos.

Finalmente quiero dirigir mi agradecimiento a estos otros seres que me han acompañado en mi transitar. Gracias a los presentes, a los que fueron llegando, a los distantes, a los que estaban antes y estarán luego; porque traen con ellos vínculos que nada le deben al espacio ni al tiempo.

Para finalizar quisiera rescatar la figura del navegante y recordar, que son las estrellas que alumbran el firmamento las que nos guían al partir de casa, y al regresar. Ningún barco se hubiera lanzado al mar sin ellas pero, por suerte, están.





Escola Politécnica Superior

TRABAJO FIN DE GRADO CURSO 2019/20

MEGAYATE DE LUJO

Grado en Ingeniería Naval y Oceánica

Cuaderno 1 DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR Y ELECCIÓN DE LA CIFRA DE MÉRITO

ALUMNA: ROSA PÉREZ RAMÓN

TUTOR: RAÚL VILLA CARO

ÍNDICE CUARDERNO 1

2 DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR	6
2.1 BASE DE DATOS DE REFERENCIA	6
2.2 DIAGRAMAS DE DISPERSIÓN Y RECTAS DE REGRESIÓN	9
2.3 OBTENCIÓN ALTERNATIVA INICIAL	14
3 CÁLCULO DE COEFICIENTES	15
3.1 COEFICIENTE DE BLOQUE	15
3.2 COEFICIENTE PRISMÁTICO	15
3.3 COEFICIENTE DE LA MAESTRA	15
3.4 COEFICIENTE DE FLOTACIÓN	16
4 SELECCIÓN DE LA CIFRA DE MÉRITO	18
5 GENERACIÓN DE ALTERNATIVAS	19
5.1 GENERACIÓN DE ALTERNATIVAS	19
5.2 CÁLCULO DE COSTES	27
5.2.1 COEFICIENTE COSTE ESTRUCTURA MONTADA (cs)	27
5.2.2 COEFICIENTE COSTE MAQUINARIA (cq)	27
5.2.3 COEFICIENTE COSTE EQUIPOS RESTANTES (cr)	27
5.2.4 COEFICIENTE DE HABILITACIÓN (ch)	28
5.2.5 INCREMENTO PESO ESTRUCTURAL (dPS)	28
5.2.6 INCREMENTO DE HABILITACIÓN (dNT)	28
5.2.7 INCREMENTO DE POTENCIA (dBKW)	28
6 ALTERNATIVA FINAL	30
7 ESTUDIO PRELIMINAR DE PESOS	32
7.1 PESO EN ROSCA	32
7.1.1 PESO ACERO (PA)	32
7.1.2 PESO MAQUINARIA (PMaq)	32
7.1.3 PESO EQUIPOS RESTANTES (PER)	33
7.1.4 RESULTADO PESO EN ROSCA (PR)	33
7.2 PESO MUERTO	33
7.2.1 PESO CONSUMOS	33

MEGAYATE DE LUJO C1

Rosa Pérez Ramón

7.2.2 PESO TRIPULACIÓN	35
7.2.3 PESO PASAJEROS	35
7.2.4 PESO PERTRECHOS	35
7.2.5 RESULTADO PESO MUERTO	35
7.3 CÁLCULO DEL DESPLAZAMIENTO	35
8 ESTUDIO PRELIMINAR DE FRANCOBORDO	36
8.1 REGLA 3. DEFINICIÓN DE TÉRMINOS	36
8.2 PROCEDIMIENTO DE CÁLCULO	37
8.2.1 CORRECCIÓN AL FRANCOBORDO TABULAR	37
9 ESPECIFICACIONES	40
10 CROQUIS: HABILITACIÓN Y DISEÑO EXTERIOR	42
ANEXO I: Base de datos	43
ANEXO II: INFORMES NAVCAD	78

Escola Politécnica Superior



GRADO EN INGENIERÍA NAVAL Y OCEÁNICA TRABAJO FIN DE GRADO

CURSO 2018-2019

PROYECTO NÚMERO 19-19

TIPO DE BUQUE: MEGAYATE DE LUJO DE DESPLAZAMIENTO, DE 114 M DE ESLORA. <u>TIPO WORLD GRAND EXPLORER</u>

CLASIFICACIÓN, COTA Y REGLAMENTOS DE APLICACIÓN: BUQUE DE PASAJE, OCEÁNICO, SOLAS MARPOL MCA, ZONA ECA POLAR CODE B ICE. RUTAS DE LA ANTÁRTIDA PERIODOS RESTRINGIDOS Y ÁRTICO (VERANO). PANAMÁ.

CARACTERÍSTICAS DE LA CARGA: PERSONAS EN CRUCEROS TURÍSTICOS DE GRAN LUJO

VELOCIDAD Y AUTONOMÍA: 17 KNOTS AL 90% MCR Y 10% MM. AUTONOMÍA A 3500 MILLAS.

SISTEMAS Y EQUIPOS DE CARGA / DESCARGA: GRÚA A BORDO, JACUZZI, GARAJE PARA MOTOS DE AGUA, PISCINA

PROPULSIÓN: UNO O DOS MOTORES DIESEL

TRIPULACIÓN Y PASAJE: 50 PASAJEROS Y 42 TRIPULANTES.

OTROS EQUIPOS E INSTALACIONES: GARAJE, WATERMAKER x 2, STABILIZER TRAC, AIR CONDITIONING CRUISAIR, HELIPUERTO (NO CERTIFICADO). MARINA EN POPA Y LATERALES, BOTES TENDER.

Ferrol, diciembre 2019

ALUMNO/A: Rosa Pérez Ramón

TUTOR: Raúl Villa Caro

1 INTRODUCCIÓN

El objetivo de este proyecto es desarrollar todos los aspectos constructivos de un mega yate de lujo capaz de cumplir con las RPA establecidas. El primer requerimiento, es el de ser capaz de albergar un total de 92 personas a bordo, siendo 50 de ellos pasajeros, y los 42 restantes, miembros de la tripulación. El segundo, es que tenga como máximo una eslora de 114 m.

El sector de los super yates es muy concreto y centrado, y no muchos astilleros se dedican a la construcción de este tipo de buques. Sumando el hecho de que armadores y astilleros guardan cautelosamente la información de los mismos, para asegurar así la exclusividad por la que el cliente paga.

En este primer cuaderno, se realiza un estudio de anteproyecto. Partiendo de una base de datos de buques similares al buque proyecto, se obtendrán las dimensiones preliminares, las comprobaciones de francobordo, el cálculo de coeficientes y se realizará un estudio de la variación de las dimensiones para buscar la alternativa más económica. Además de generar los primeros esbozos de pesos y croquis de planos.

2 DIMENSIONAMIENTO PRELIMINAR

Para la elaboración de la base de datos se han tenido en consideración:

 Los buques incluidos son de reciente construcción, siendo la media de la edad de construcción 2012.

La elaboración de una BBDD para la elaboración de este proyecto ha resultado ser una tarea complicada, debido a que armadores y astilleros guardan cautelosamente la información de este tipo de buques. Para garantizar así dos particularidades de las que todo mega yate presume: exclusividad y confidencialidad. Los datos se han obtenido de las webs más rigurosas en este sector, se trata de: superyachttimes y superyachts.

La información se encuentra actualizada y ha sido contrastada entre ambos medios.

En la BBDD no se incluye la eslora entre perpendiculares, sino la eslora total y de flotación. En este sector no se acostumbra a ofrecer ese dato.

"El uso de la eslora entre perpendiculares (Lpp) es apropiada para barcos de una hélice, en los cuales la perpendicular de popa está definida por la mecha del timón y la popa está considerada como apéndice. El uso de la Eslora de flotación (Lwl) es más apropiado para buques de dos hélices y, en particular, para los que tengan dos timones."

D.G. Watson (Ref. Página, capítulo 3 The Design Equations).

Para visualizar los datos de inicio del proyecto, consulte el Anexo 1 de este cuaderno 1.

2.1 BASE DE DATOS DE REFERENCIA

Para la elaboración de la base de datos se han tenido en consideración:

 Los buques incluidos son de reciente construcción, siendo la media de la edad de construcción 2012.

La elaboración de una BBDD con este tipo de buques se dificulta por los pocos datos que los armadores aportan, debido al carácter usualmente privado de los yates. La base de datos está constituida por 25 buques de configuración similar al buque proyecto.

	BUQUE	AÑO	Eslora T (m)	Eslora WL (m)	Manga (m)	Calado (m)	Puntal (m)
1	Nomad	2003	69,49	62,48	11,58	3	-
2	Grace E	2014	73,3	-	11,87	4	7,6
3	Bella Vita	2009	75,4	-	13,5	3,8	-
4	Naia	2011	73,6	66,36	13,2	4,2	-
5	O'Mega	2009	82,62	73,2	11,6	4,2	7,7
6	Ice	2005	90,1	82,15	15	5	-
7	DAR	2018	90,13	-	14,2	3,95	-
8	Moonlight II	2005	91,4	74,8	14,44	3,7	-
9	Aquarius	2016	92	-	13,5	4	-
10	Kismet	2014	95,2	-	13,8	3,8	-
11	Vava II	2012	96	-	17,3	4,8	-
12	Faith	2017	96,55	85,55	14,5	3,7	-
13	Madame Gu	2013	99	-	13,6	4,6	-
14	I Dynasty	2015	100,8	-	16	5,55	-
15	Quantum Blue	2014	104	-	16,8	4,1	-
16	Amadea	2016	106,5	91,7	18	4,1	7,97
17	Andromeda	2016	107	-	18	5	-
18	Radiant	2009	110	97,6	16,3	4,4	_
19	Jubilée	2017	110,1	97,21	16,4	4,4	8,44
20	Luna	2010	115	-	20	5,9	-
21	Ulysses	2018	116	-	18	5	-
22	А	2008	119	118,38	18,87	5,15	-
23	Golden Odyssey	2015	123,2	-	20	5,1	-
24	Maryah	2015	125	-	17	5,6	-
25	Octopus	2003	126,2	109,95	21	5,66	8,66
26	Galactica S	2016	70,07		11,9	3,26	6,92

Tabla 1. Buques de Referencia

Además de las dimensiones principales concretadas en la Tabla 1, la base de datos contendrá una serie de relaciones dimensionales que se emplearán para crear más regresiones y así obtener resultados más fiables.

	BUQUE	L/B	L/D	В/Т	B/D
1	Nomad	6,00	-	3,86	-
2	Grace E	6,18	9,64	2,97	1,56
3	Bella Vita	5,59	-	3,55	-
4	Naia	5,58	-	3,14	-
5	O'Mega	7,12	10,73	2,76	1,51
6	Ice	6,01	-	3,00	-
7	DAR	6,35	-	3,59	-
8	Moonlight II	6,33	-	3,90	-
9	Aquarius	6,81	-	3,38	-
10	Kismet	6,90	-	3,63	-
11	Vava II	5,55	-	3,60	-
12	Faith	6,66	-	3,92	-
13	Madame Gu	7,28	-	2,96	-
14	I Dynasty	6,30	-	2,88	-
15	Quantum Blue	6,19	-	4,10	-
16	Amadea	5,92	13,36	4,39	2,26
17	Andromeda	5,94	-	3,60	-
18	Radiant	6,75	-	3,70	-
19	Jubilée	6,71	13,05	3,73	1,94
20	Luna	5,75	-	3,39	-
21	Ulysses	6,44	-	3,60	-
22	А	6,31	-	3,66	-
23	Golden Odyssey	6,16	-	3,92	-
24	Maryah	7,35	-	3,04	-
25	Octopus	6,01	14,57	3,71	2,42
26	Galactica S	5,89	10,13	3,65	1,72

Tabla 2. Relaciones Dimensionales de Buques

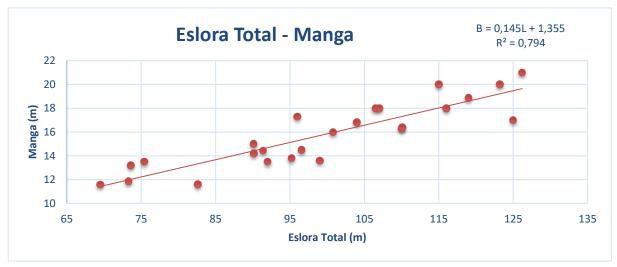
2.2 DIAGRAMAS DE DISPERSIÓN Y RECTAS DE REGRESIÓN

Para obtener las ecuaciones de las rectas de regresión se generan diagramas del tipo nube de puntos sobre los cuales se ajustará una línea de tendencia. Las ecuaciones de estas líneas corresponderán a las rectas de regresión que serán utilizadas para obtener las dimensiones del buque.

Los cálculos partirán de la Eslora Total (Lt) que toma un valor de 114 m que será relacionada con las otras dimensiones del buque. La eslora (L) es una de las dimensiones más importantes del buque, ya que una variación de la misma, supone un incremento del mismo signo en el peso estructural del buque. Además, de que es la magnitud más cara.

A continuación se muestran estos diagramas, acompañados en su margen superior derecho por las ecuaciones de las rectas de regresión.

• Seguidamente, vamos a realizar los cálculos de las rectas de regresión para de la Manga (B):





Si se realiza un cálculo de la relación $\frac{L}{R}$ de forma teórica, se obtiene, según Watson:

Para 30 < L < 130 m
$$\frac{L}{B}$$
 = 4 + 0,025 * (L - 30) $\frac{L}{B}$ = 6,18

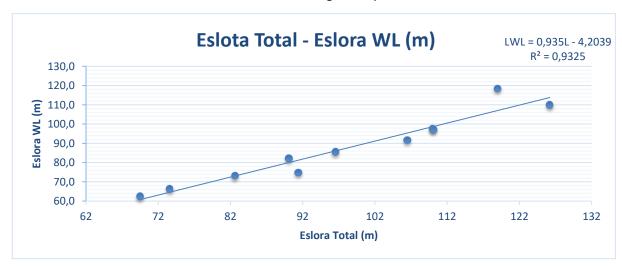
La manga (B) se considera una dimensión que viene dada en función de la eslora. Un aumento de la misma tiende a disminuir el peso estructural del buque.

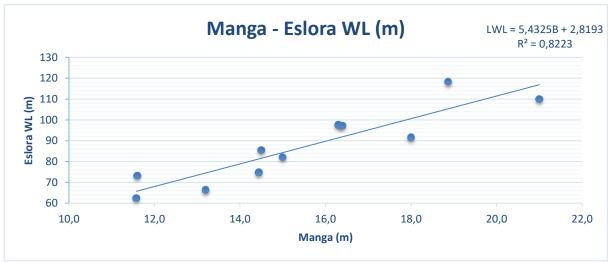
La variación de la relación $\frac{L}{B}$ influye en la superficie mojada, que controla la resistencia viscosa total. Al reducir esta correlación, disminuye también la (Rvt) Resistencia Viscosa Total y viceversa.

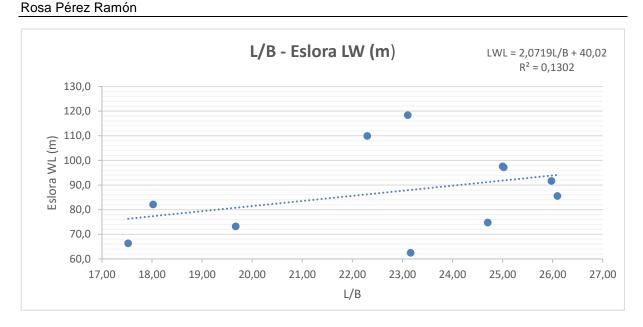
La disminución de esta relación también provoca una rebaja en el peso del acero del casco (al disminuir L y aumentar B), cuyo coste favorece al incremento de la potencia propulsora.

En cambio, si $\frac{L}{B}$ es muy bajo, la vibración excitada por el propulsor aumenta. Esto sucede cuando se toman valores de B por encima de ciertos límites.

• A continuación, se calcularán las rectas de regresión para la obtención de la Eslora WL:

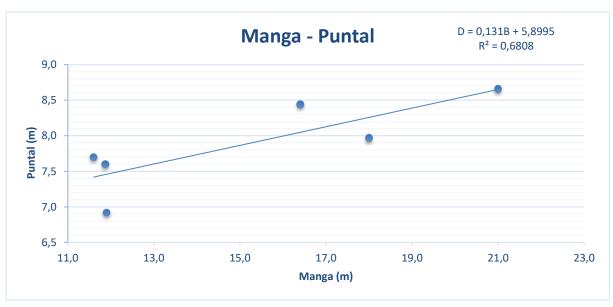




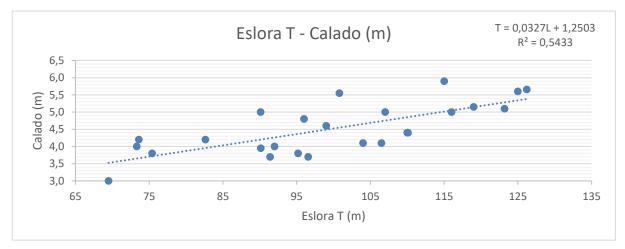


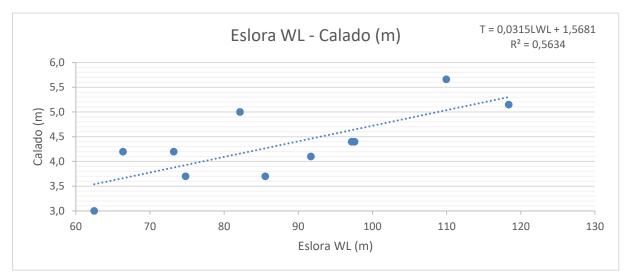
• A continuación, se calcularán las rectas de regresión para la obtención del Puntal (D):

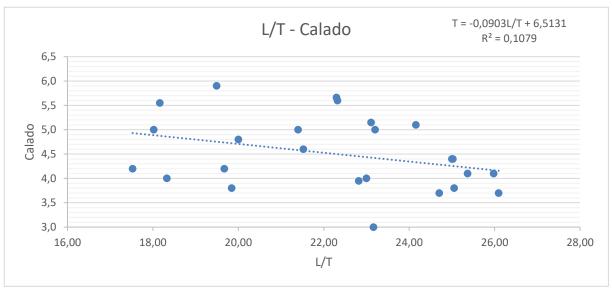


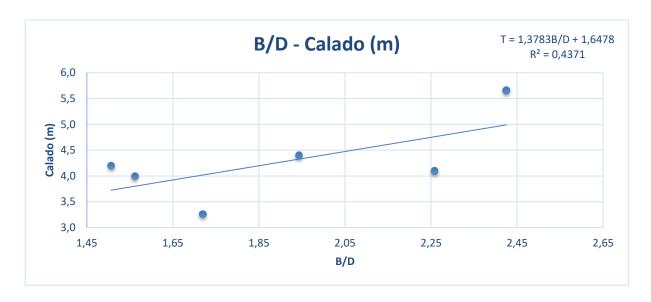


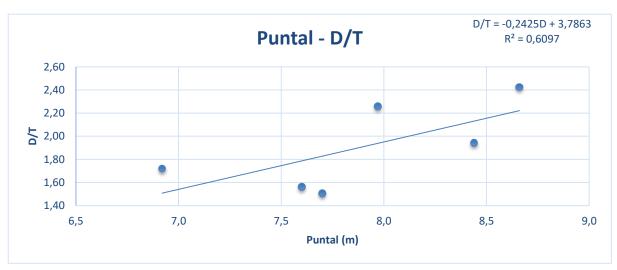
• Finalmente, generaremos las rectas de regresión para el cálculo del Calado (T):











2.3 OBTENCIÓN ALTERNATIVA INICIAL

Dimensión	Ecuación	R^2	Validez	Valor	Resultado (m)
	B = 0,145L+1,355	0,794	Sí	22,24	
Manga	L/B=0,0066L+5,6656	0,046	No	21,8	21,63
	Fórmula Watson	-	Sí	21,02	
	LWL=0,935L-4,2039	0,9325	Sí	102,39	
Eslora WL	LWL = 5,4325B+2,8193	0,8223	Sí	120,32	111,35
	LWL = 2,0719L/B+40,02	0,1302	No	50,94	
Puntal	D =0,0256L+5,4533	0,8623	Sí	8,37	0 55
Puntui	D = 0,131B+5,8995	0,6808	Sí	8,73	8,55
	T=0,0327L+1,2503	0,5433	-	4,98	
	T=0,0315LWL+1,5681	0,5634	-	5,08	
Calado	T=-0,0903L/T+6,5131	0,1079	No	-	5,05
	T = 1,3783B/D+1,6478		SÍ	5,13	
	D/T =-0,2425*D+3,7863		Sí	4,99	

Tabla 3. Alternativa Inicial

Se han clasificado como válidas todas la rectas de regresión con un coeficiente de dispersión R² superior a 0.5; descartándose así, aquellas con un coeficiente pronunciadamente bajo. El resultado final obtenido para la alternativa inicial es:

Eslora (m)	MANGA (m)	Eslora WL (m)	PUNTAL (m)	CALADO (m)
114	21,63	111,35	8,55	5,05

3 CÁLCULO DE COEFICIENTES

Antes de calcular los coeficientes, es necesario obtener el número de Froude:

$$Fr = \frac{V}{\sqrt{L*g}}$$

Siendo:

- V = 17 nudos = 8.75 m/s
- $G= 9.81 \text{ m/s}^2$
- L= 114 m

3.1 COEFICIENTE DE BLOQUE

Representa las formas del buque. Este coeficiente tiene una incidencia muy grande sobre la resistencia a la marcha y sobre la capacidad de carga. También afecta, en menor medida, a la estabilidad y maniobrabilidad.

Métodos de cálculo:

• Fórmula de Alexander:

$$Cb = 1.08 - 1.68 * Fn$$

• Fórmula de Minorsky:

$$Cb = 1,22 - 2,38 * Fn$$

3.2 COEFICIENTE PRISMÁTICO

En buques rápidos, se elige Cp como variable independiente, ya que es un parámetro fundamental para calcular la resistencia a la marcha.

Método de Cálculo:

• Fórmula de Troost, para buques con dos hélices:

$$Cp = 1.20 - 2.123 * Fn$$

• A partir del Cb:

$$Cp = 0.96 * Cb + 0.04$$

3.3 COEFICIENTE DE LA MAESTRA

Influye sobre la resistencia a la marcha de la carena y tiene una repercusión directa sobre la extensión de la zona curva del casco en el pantoque.

Método de Cálculo:

• Fórmula de Torroja:

Se puede calcular el coeficiente de la maestra para buques en los que el número de Froude oscile entre 0,1 y 0,4 mediante la fórmula:

$$Cm = 1 - 2 * Fr^4$$

• Fórmula de Kerlen:

$$Cm = 1.006 - 0.0056 * Cb^{-3.56}$$

3.4 COEFICIENTE DE FLOTACIÓN

El coeficiente de flotación tiene influencia sobre la resistencia hidrodinámica, y la estabilidad incial.

Los yates, son buques con formas características en V. Por ello utilizaremos una fórmula apta para esas formas:

• Según Schneekluth:

$$Cf = 0.297 + 0.743 * Cb$$

• Según Torroja:

$$Cf = A + B * CB$$

Siendo:

$$A = 0.248 + 0.049 * G$$

 $B = 0.77 - 0.035 * G$
 $G = 1 \ para \ buques \ en \ V$

• Otro método:

$$Cf = Af + Bf * Cb$$

Siendo:

Af = 0.297 forma V

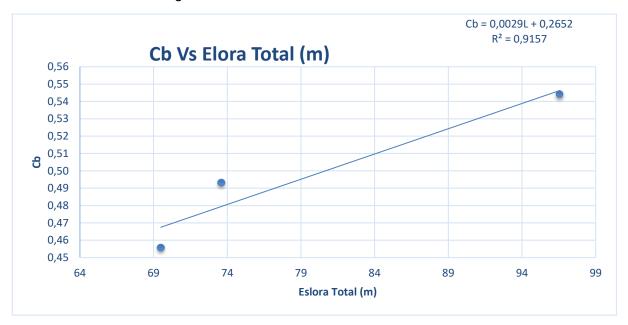
Bf = 0.743 forma V

En conclusión, tenemos los siguientes coeficientes:

Coeficientes Adimensionales	Fórmula	Valor	Resultado	
Fn	$Fr = rac{V}{\sqrt{L*g}}$	0,26	0,26	
	Alexander	0,64	0.60	
Coeficiente de Bloque	Minorsky	0,60	0,62	
Carfinianta Drive fation	Troost	0,68	0.60	
Coeficiente Primástico	En función de CB	0,71	0,69	
	Kerlen	0,99		
Coeficiente de la Maestra	Torroja	0,99	0,99	
	Schneekluth	0,81		
Coeficiente de Flotación	Torroja	0,81	0,81	
	Otro Método	0,81		

Tabla 4. Coeficientes Adimensionales

Dado que el coeficiente de bloque calculado es muy elevado, se procede a calcularlo mediante una recta de regresión.



Mediante esta recta de regresión, se obtiene un coeficiente de bloque de 0,59. Una aproximación preliminar al desplazamiento ha sido obtenida con la siguiente expresión:

$$\Delta = L \cdot B \cdot T \cdot Cb \cdot 1.026$$
$$\Delta = 7604,56 t$$

4 SELECCIÓN DE LA CIFRA DE MÉRITO

En el siguiente apartado, se van a generar alternativas a las dimensiones calculadas anteriormente, con el objetivo de establecer cuál de ellas es la óptima. Para ello, se requiere definir una "cifra de mérito". Se pueden establecer diversos criterios:

- · Coste de Construcción.
- Coste del Ciclo de Vida.
- · Inversión Total.
- · Tasa de rentabilidad interna.
- · Tasa de rentabilidad interna del capital propio.
- · Flete requerido.
- · Rendimiento neto del capital propio.

El carácter privado de los buques como los yates hacen que se escoja como criterio de estudio, el coste de la construcción. Obteniendo como resultado, la opción más barata. Lo cual es una ventaja, tanto para el astillero, como para el armador.

5 GENERACIÓN DE ALTERNATIVAS

En este apartado, vamos a realizar combinaciones de las dimensiones obtenidas anteriormente, con el objetivo de elegir una de ellas. La cual, será la más beneficiosa en cuanto a precio, para la construcción del buque.

Esto se llevará a cabo mediante el cálculo del coste total de todas las combinaciones que cumplan con los requisitos técnicos que dependerán de los buques de la base de datos. Dentro del coste total, se engloba el coste de:

- Peso del acero.
- Maquinaria.
- Equipo restante.

5.1 GENERACIÓN DE ALTERNATIVAS

Para obtener las alternativas dimensionales, variaremos las dimensiones preliminares (subíndice o) anteriormente calculadas. Las dimensiones oscilarán entre un 85% y un 115% para la manga; y un 85% y un 100% para la eslora.

– Eslora :

$$Li = li * Lo$$

Siendo li = 0,850; 0,875; 0,900; 0,925; 0,950; 0,975; 1,000.

- Manga:

$$Bij = bij * Bo$$

Siendo bij = 0,850; 0,875; 0,900; 0,925; 0,950; 0,975; 1,000; 1,025; 1,050; 1,075; 1,100; 1,125; 1,150.

- Calado:

$$Tij = \frac{Lo * Bo}{Li * Bij} * To$$

- Puntal:

$$Dij = \frac{Lo * Bo * Do}{Li * Bij}$$

Coeficiente prismático:

$$Cpik = 1,2 - 2,123 * Fri$$

$$Fni = \frac{v}{\sqrt{g * Li}}$$

Coeficiente de la maestra:

$$Cmi = 1 - 2 * Fri^4$$

Coeficiente de bloque:

Fórmula de Van Lameren:

$$Cb = 1,37 - 0,6 * \frac{vs}{\sqrt{1,215 * L}}$$

Fórmula de Munro-Smith:

$$Cb = 1 - 0.23 * \frac{v}{\sqrt{L}}$$

Se utiliza la media de los valores obtenidos de estas dos ecuaciones.

Desplazamiento:

$$\Delta ijk = 1,025 * Cbik * Li * Bij * Tij$$

A continuación se muestran las 91 alternativas generadas:

Alternativa	L (m)	В (m)	D (m)	T (m)	Fn	Cb	Ср	Ст	Δ (t)
Inicial	114,00	21,63	8,55	5,05	0,26	0,57	0,64	0,98	7240,02
1	96,9	18,38	11,8	6,98	0,28	0,54	0,60	0,99	6872,60
2	96,9	18,92	11,5	6,78	0,28	0,54	0,60	0,99	6833,15
3	96,9	19,47	11,2	6,60	0,28	0,53	0,60	0,99	6795,34
4	96,9	20,01	10,9	6,42	0,28	0,53	0,60	0,99	6759,05
5	96,9	20,55	10,6	6,25	0,28	0,53	0,60	0,99	6724,18
6	96,9	21,09	10,3	6,09	0,28	0,52	0,60	0,99	6690,64
7	96,9	21,63	10,1	5,94	0,28	0,52	0,60	0,99	6658,35
8	96,9	22,17	9,8	5,79	0,28	0,52	0,60	0,99	6627,23
9	96,9	22,71	9,6	5,65	0,28	0,52	0,60	0,99	6597,22
10	96,9	23,25	9,4	5,52	0,28	0,52	0,60	0,99	6568,25
11	96,9	23,79	9,1	5,40	0,28	0,51	0,60	0,99	6540,25
12	96,9	24,33	8,9	5,28	0,28	0,51	0,60	0,99	6513,18
13	96,9	24,87	8,7	5,16	0,28	0,51	0,60	0,99	6486,99
14	99,8	18,38	11,5	6,78	0,28	0,55	0,61	0,99	6980,42
15	99,8	18,92	11,2	6,59	0,28	0,54	0,61	0,99	6940,68
16	99,8	19,47	10,9	6,41	0,28	0,54	0,61	0,99	6902,60
17	99,8	20,01	10,6	6,23	0,28	0,54	0,61	0,99	6866,04
18	99,8	20,55	10,3	6,07	0,28	0,54	0,61	0,99	6830,92
19	99,8	21,09	10,0	5,91	0,28	0,53	0,61	0,99	6797,14
20	99,8	21,63	9,8	5,77	0,28	0,53	0,61	0,99	6764,62
21	99,8	22,17	9,5	5,63	0,28	0,53	0,61	0,99	6733,28

22	99,8	22,71	9,3	5,49	0,28	0,53	0,61	0,99	6703,05
23	99,8	23,25	9,1	5,36	0,28	0,52	0,61	0,99	6673,87
24	99,8	23,79	8,9	5,24	0,28	0,52	0,61	0,99	6645,67
25	99,8	24,33	8,7	5,13	0,28	0,52	0,61	0,99	6618,41
26	99,8	24,87	8,5	5,01	0,28	0,52	0,61	0,99	6592,02
27	102,6	18,38	11,2	6,60	0,28	0,56	0,61	0,99	7084,13
28	102,6	18,92	10,9	6,41	0,28	0,55	0,61	0,99	7044,12
29	102,6	19,47	10,6	6,23	0,28	0,55	0,61	0,99	7005,77
30	102,6	20,01	10,3	6,06	0,28	0,55	0,61	0,99	6968,96
31	102,6	20,55	10,0	5,90	0,28	0,54	0,61	0,99	6933,59
32	102,6	21,09	9,7	5,75	0,28	0,54	0,61	0,99	6899,58
33	102,6	21,63	9,5	5,61	0,28	0,54	0,61	0,99	6866,83
34	102,6	22,17	9,3	5,47	0,28	0,54	0,61	0,99	6835,27
35	102,6	22,71	9,1	5,34	0,28	0,53	0,61	0,99	6804,82
36	102,6	23,25	8,8	5,21	0,28	0,53	0,61	0,99	6775,44
37	102,6	23,79	8,6	5,10	0,28	0,53	0,61	0,99	6747,04
38	102,6	24,33	8,4	4,98	0,28	0,53	0,61	0,99	6719,59
39	102,6	24,87	8,3	4,87	0,28	0,52	0,61	0,99	6693,02
40	105,5	18,38	10,9	6,42	0,27	0,56	0,62	0,99	7184,02
41	105,5	18,92	10,6	6,23	0,27	0,56	0,62	0,99	7143,74
42	105,5	19,47	10,3	6,06	0,27	0,56	0,62	0,99	7105,12
43	105,5	20,01	10,0	5,90	0,27	0,55	0,62	0,99	7068,06
44	105,5	20,55	9,7	5,74	0,27	0,55	0,62	0,99	7032,46
45	105,5	21,09	9,5	5,59	0,27	0,55	0,62	0,99	6998,21
46	105,5	21,63	9,2	5,45	0,27	0,55	0,62	0,99	6965,24
47	105,5	22,17	9,0	5,32	0,27	0,54	0,62	0,99	6933,46
48	105,5	22,71	8,8	5,19	0,27	0,54	0,62	0,99	6902,81
49	105,5	23,25	8,6	5,07	0,27	0,54	0,62	0,99	6873,22
50	105,5	23,79	8,4	4,96	0,27	0,54	0,62	0,99	6844,63
51	105,5	24,33	8,2	4,85	0,27	0,53	0,62	0,99	6816,99
52	105,5	24,87	8,0	4,74	0,27	0,53	0,62	0,99	6790,24
53	108,3	18,38	10,6	6,25	0,27	0,57	0,63	0,99	7280,33

-									
54	108,3	18,92	10,3	6,07	0,27	0,57	0,63	0,99	7239,78
55	108,3	19,47	10,0	5,90	0,27	0,56	0,63	0,99	7200,91
56	108,3	20,01	9,7	5,74	0,27	0,56	0,63	0,99	7163,60
57	108,3	20,55	9,5	5,59	0,27	0,56	0,63	0,99	7127,76
58	108,3	21,09	9,2	5,45	0,27	0,56	0,63	0,99	7093,28
59	108,3	21,63	9,0	5,31	0,27	0,55	0,63	0,99	7060,09
60	108,3	22,17	8,8	5,18	0,27	0,55	0,63	0,99	7028,11
61	108,3	22,71	8,6	5,06	0,27	0,55	0,63	0,99	6997,25
62	108,3	23,25	8,4	4,94	0,27	0,55	0,63	0,99	6967,47
63	108,3	23,79	8,2	4,83	0,27	0,54	0,63	0,99	6938,69
64	108,3	24,33	8,0	4,72	0,27	0,54	0,63	0,99	6910,87
65	108,3	24,87	7,8	4,62	0,27	0,54	0,63	0,99	6883,94
66	111,2	18,38	10,3	6,09	0,26	0,58	0,64	0,99	7373,28
67	111,2	18,92	10,0	5,91	0,26	0,58	0,64	0,99	7332,47
68	111,2	19,47	9,7	5,75	0,26	0,57	0,64	0,99	7293,35
69	111,2	20,01	9,5	5,59	0,26	0,57	0,64	0,99	7255,80
70	111,2	20,55	9,2	5,45	0,26	0,57	0,64	0,99	7219,72
71	111,2	21,09	9,0	5,31	0,26	0,56	0,64	0,99	7185,03
72	111,2	21,63	8,8	5,17	0,26	0,56	0,64	0,99	7151,62
73	111,2	22,17	8,6	5,05	0,26	0,56	0,64	0,99	7119,43
74	111,2	22,71	8,4	4,93	0,26	0,56	0,64	0,99	7088,38
<i>75</i>	111,2	23,25	8,2	4,81	0,26	0,55	0,64	0,99	7058,40
76	111,2	23,79	8,0	4,70	0,26	0,55	0,64	0,99	7029,43
77	111,2	24,33	7,8	4,60	0,26	0,55	0,64	0,99	7001,43
78	111,2	24,87	7,6	4,50	0,26	0,55	0,64	0,99	6974,33
79	114,0	18,38	10,1	5,94	0,26	0,59	0,64	0,99	7463,08
80	114,0	18,92	9,8	5,77	0,26	0,58	0,64	0,99	7422,01
81	114,0	19,47	9,5	5,61	0,26	0,58	0,64	0,99	7382,64
82	114,0	20,01	9,2	5,45	0,26	0,58	0,64	0,99	7344,86
83	114,0	20,55	9,0	5,31	0,26	0,57	0,64	0,99	7308,55
84	114,0	21,09	8,8	5,17	0,26	0,57	0,64	0,99	7273,64
85	114,0	21,63	8,6	5,05	0,26	0,57	0,64	0,99	7240,02

	1								
86	114,0	22,17	8,3	4,92	0,26	0,57	0,64	0,99	7207,63
87	114,0	22,71	8,1	4,81	0,26	0,56	0,64	0,99	7176,38
88	114,0	23,25	8,0	4,69	0,26	0,56	0,64	0,99	7146,21
89	114,0	23,79	7,8	4,59	0,26	0,56	0,64	0,99	7117,07
90	114,0	24,33	7,6	4,48	0,26	0,56	0,64	0,99	7088,88
91	114,0	24,87	7,4	4,39	0,26	0,55	0,64	0,99	7061,61

Tabla 5. Generación de Alternativas

Una vez concretadas todas las combinaciones, una serie de ellas se clasificarán como válidas. El criterio para decidir si una alternativa es o no válida, será que un conjunto de relaciones dimensionales comprendidas dentro del valor máximo y mínimo de unas relaciones obtenidas de los buques de la base de datos.

	Límites	
5	> L/B >	7,35
1,94	> B/D >	2,6
12,6	> L/D >	14,57
2,88	> B/T >	4,4

Tabla 6. Límites de las Alternativas

En la siguiente tabla se muestra el cálculo de estas relaciones para cada alternativa, así como su validez.

Alternativa	L/B	B/D	L/D	B/T	Validez
1	5,27	1,55	8,19	2,63	-
2	5,12	1,65	8,43	2,79	-
3	4,98	1,74	8,67	2,95	-
4	4,84	1,84	8,91	3,12	-
5	4,72	1,94	9,15	3,29	-
6	4,60	2,04	9,39	3,46	-
7	4,48	2,15	9,63	3,64	-
8	4,37	2,26	9,87	3,83	-
9	4,27	2,37	10,11	4,02	-
10	4,17	2,48	10,35	4,21	-
11	4,07	2,60	10,59	4,41	-

12	3,98	2,72	10,83	4,61	-
13	3,90	2,84	11,08	4,82	-
14	5,43	1,60	8,67	2,71	-
15	5,27	1,69	8,93	2,87	-
16	5,12	1,79	9,19	3,04	-
17	4,99	1,89	9,44	3,21	-
18	4,85	2,00	9,70	3,39	-
19	4,73	2,10	9,95	3,57	-
20	4,61	2,21	10,21	3,75	-
21	4,50	2,32	10,46	3,94	-
22	4,39	2,44	10,72	4,14	-
23	4,29	2,56	10,97	4,33	-
24	4,19	2,68	11,23	4,54	-
25	4,10	2,80	11,48	4,75	-
26	4,01	2,93	11,74	4,96	-
27	5,58	1,64	9,18	2,79	-
28	5,42	1,74	9,45	2,95	-
29	5,27	1,84	9,72	3,13	-
30	5,13	1,95	9,99	3,30	-
31	4,99	2,05	10,26	3,48	-
32	4,87	2,16	10,53	3,67	-
33	4,74	2,28	10,80	3,86	-
34	4,63	2,39	11,07	4,05	-
35	4,52	2,51	11,34	4,25	-
36	4,41	2,63	11,61	4,46	-
37	4,31	2,75	11,88	4,67	-
38	4,22	2,88	12,15	4,88	-
39	4,13	3,01	12,42	5,10	-
40	5,74	1,69	9,69	2,86	-
41	5,57	1,79	9,98	3,04	-
42	5,42	1,89	10,26	3,21	-
43	5,27	2,00	10,55	3,39	-

44	5,13	2,11	10,84	3,58	-
45	5,00	2,22	11,12	3,77	-
46	4,88	2,34	11,41	3,97	-
47	4,76	2,46	11,69	4,17	-
48	4,64	2,58	11,98	4,37	-
49	4,54	2,70	12,26	4,58	-
50	4,43	2,83	12,55	4,80	-
51	4,33	2,96	12,83	5,02	-
52	4,24	3,09	13,12	5,24	-
53	5,89	1,74	10,23	2,94	-
54	5,72	1,84	10,53	3,12	-
55	5,56	1,95	10,83	3,30	-
56	5,41	2,06	11,13	3,48	-
<i>57</i>	5,27	2,17	11,43	3,68	-
58	5,14	2,28	11,73	3,87	-
59	5,01	2,40	12,03	4,07	-
60	4,89	2,52	12,33	4,28	-
61	4,77	2,65	12,63	4,49	-
62	4,66	2,78	12,93	4,71	-
63	4,55	2,91	13,23	4,93	-
64	4,45	3,04	13,53	5,15	-
65	4,35	3,18	13,83	5,39	-
66	6,05	1,78	10,77	3,02	-
67	5,87	1,89	11,09	3,20	-
68	5,71	2,00	11,40	3,39	-
69	5,56	2,11	11,72	3,58	-
70	5,41	2,23	12,04	3,77	-
71	5,27	2,34	12,35	3,97	-
72	5,14	2,47	12,67	4,18	APTO
73	5,01	2,59	12,99	4,39	APTO
74	4,89	2,72	13,31	4,61	-
<i>75</i>	4,78	2,85	13,62	4,83	-

76	4,67	2,98	13,94	5,06	-
77	4,57	3,12	14,26	5,29	-
78	4,47	3,26	14,57	5,53	-
79	6,20	1,83	11,33	3,10	-
80	6,02	1,94	11,66	3,28	-
81	5,86	2,05	12,00	3,47	-
82	5,70	2,16	12,33	3,67	-
83	5,55	2,28	12,66	3,87	APTO
84	5,41	2,40	13,00	4,08	APTO
85	5,27	2,53	13,33	4,29	APTO
86	5,14	2,66	13,66	4,50	-
87	5,02	2,79	14,00	4,73	-
88	4,90	2,92	14,33	4,95	-
89	4,79	3,06	14,66	5,19	-
90	4,69	3,20	15,00	5,43	-
91	4,58	3,34	15,33	5,67	-

Tabla 7. Relaciones Dimensionales y Validez de las Alternativas

Dentro del rango indicado en la Tabla 6. Límites de las alternativas, sólo se encuentran como válidas las alternativas 72, 73, 83, 84 y 85.

Las dimensiones del buque en el dimensionamiento inicial, también se encuentran dentro de los límites establecidos.

5.2 CÁLCULO DE COSTES

En este apartado, se procederá a realizar una evaluación económica del proyecto, con el objetivo de lograr el coste mínimo. Para ello se calcularán los costes del casco, el coste de los equipos amontar a bordo y el coste de la maquinaria propulsora para la alternativa inicial. La segunda etapa consiste en calcular los mismos costes para cada alternativa y compararlos con los costes iniciales, seleccionando la más favorable.

Esta variación se medirá con la siguiente expresión:

$$D(M)ij = cs \cdot d(PS)ijk + cq \cdot d(BKW)ijk + cr \cdot d(PER)ijk + ch \cdot d(NT)ijk$$

Siendo:

- . cs: coeficiente de coste de la estructura montada.
- . $d(PS)ijk = PSijk PS_0$, incremento de peso estructural.
- . cq: coeficiente de coste de la maquinaria.
- . d(BKW)ijk = BKWijk-BKW₀, incremento de potencia.
- . cr: coeficiente de coste de equipo restante.
- . $d(PER)ijk = PERijk PER_0$, incremento de pesos del resto de equipos.
- . ch: coeficiente habilitación.
- . d(NT)ijk = NTijk –NT₀, incremento habilitación.

5.2.1 COEFICIENTE COSTE ESTRUCTURA MONTADA (cs)

Este coeficiente se calculará con la expresión:

$$Cs = ccs \cdot cas \cdot cem \cdot ps + chm \cdot csh$$

Dónde:

- ccs: coeficiente de coste ponderado de las chapas y perfiles de las distintas calidades de acero. Se toma un valor de 1,10.
- . cas: coeficiente de aprovechamiento de acero. Se toma 1,15
- . cem: coeficiente de incremento por otros equipos metálicos. Se toma 1,10.
- . ps: precio unitario del acero de referencia (600€/tn).
- . **chm:** coste horario medio del astillero. Se toma 56 €/h.
- . **csh**: coeficiente de horas por unidad de peso o productividad del astillero. Se toma 45 €/tn.

Con estos valores se obtiene 3658,5 €/Tn.

5.2.2 COEFICIENTE COSTE MAQUINARIA (cq)

Este coeficiente hace referencia al coste de la maquinaria propulsora por unidad de potencia. Se toma un valor de 350€/Kw.

5.2.3 COEFICIENTE COSTE EQUIPOS RESTANTES (cr)

Este coeficiente se calculará con la expresión:

$$cr = cpe \cdot cs$$

Dónde:

- cpe: coeficiente de comparación del coste del equipo restante con el coste del acero. Se toma 1,4.
- . cs: coeficiente de coste de la estructura de acero montada. Se obtuvo un valor de 2.200 €/tn.

Con estos datos se obtiene un coeficiente cr igual a 3080 €/tn.

5.2.4 COEFICIENTE DE HABILITACIÓN (ch)

Este coeficiente se calculará con la expresión:

$$ch = nch \cdot chf$$

Siendo:

- . nch el coeficiente de nivel de calidad de la habilitación (1,3).
- . chf el coeficiente unitario de habilitación por tripulante (3500€)

5.2.5 INCREMENTO PESO ESTRUCTURAL (dPS)

Representa el valor del peso de la estructura en toneladas. Se obtendrá con la siguiente fórmula:

$$PS = 1000 \cdot \left(\frac{L}{10}\right)^{1.3761} \cdot \left(\frac{B \cdot D}{100}\right)^{0.74495} \cdot (0.054244 - 0.0116919 \cdot Cb)$$

5.2.6 INCREMENTO DE HABILITACIÓN (dNT)

Siendo NT, el número de tripulantes, en este caso 42.

5.2.7 INCREMENTO DE POTENCIA (dBKW)

Para poder estimar el coste de la maquinaria propulsora, se tomará como dato un coste de 350 € por kW instalado. Para la predicción de la potencia necesaria del buque, se procederá a utilizar el Software NavCAD. Para ello, se procede a hacer un estudio de remolque de una carena con los coeficientes de forma y dimensiones obtenidas hasta el momento.

La potencia efectiva necesaria para remolcar la carena a una velocidad de 17 nudos (velocidad de crucero y las dimensiones iniciales) es **3864,10 kW**. Esta potencia es la necesaria para vencer la resistencia ofrecida por el casco y apéndices, añadiéndole un margen de 15%.

Para saber la potencia necesaria a bordo, hay que tener en cuenta los rendimientos de todos los elementos que componen el sistema de propulsión. Para ello, se tiene en cuenta el rendimiento mecánico (98%), el rendimiento de las hélices (50%) y un punto de funcionamiento del motor del 90% de la potencia máxima continua.

De este modo, obtenemos que:

$$BKW \ inicial = \frac{3864,1}{0,98 \cdot 0,5 \cdot 0,90}$$
$$BKW \ inicial = 8762,1 \ kW$$

Los informes de NavCAD con los que se hizo la estimación de la potencia efectiva se encuentran en el Anexo II de este cuaderno.

Este es el caso para el cálculo de la potencia efectiva, realizando lo mismo para cada alternativa, obtenemos:

Alternativa	L (m)		D (m)	T (m)	Fn	Cb	Ср	Cm	Δ (t)	PE (kW)
Inicial	114,00	21,63	8,55	5,05	0,26	0,57	0,64	0,98	7240,02	3864,10
72	111,15	21,63	8,77	5,17	0,26	0,56	0,64	0,99	7151,62	3238,2
73	111,15	22,17	8,56	5,05	0,26	0,56	0,64	0,99	7119,43	3267,6
83	114	20,55	9,00	5,31	0,26	0,57	0,64	0,99	7308,55	3388,5
84	114	21,09	8,77	5,17	0,26	0,57	0,64	0,99	7273,64	3185,1
85	114	21,63	8,55	5,05	0,26	0,57	0,64	0,99	7240,02	3212,7

Alternativa	cs	cq	cr	PS	P efectiva	BKW	PER
Inicial	3658,5	350	3080	2507,09	3864,10	8762,1	473,0
72	3658,5	350	3080	2487,56	3238,20	7342,9	461,1
73	3658,5	350	3080	2489,10	3267,60	7409,5	466,9
83	3658,5	350	3080	2503,78	3388,50	7683,7	461,0
84	3658,5	350	3080	2505,47	3185,10	7222,4	467,0
85	3658,5	350	3080	2507,09	3212,70	7285,0	473,0

Alternativa	d(PS)ijk	d(BKW)ijk	d(PER)	d(NT)	D(M)ij
Inicial	-	-	-	1	-
72	-19,53	-1419,274	-11,82	0	-604618,67
73	-17,99	-1352,608	-6,10	0	-558007,35
83	-3,31	-1078,458	-11,98	0	-426453,31
84	-1,62	-1539,683	-5,95	0	-563152,33
85	0,00	-1477,098	0,00	0	-516984,13

Alternativa	Coste Acero	Coste de Maquinaria	Coste Resto de Equipos	Coste Habilitación	Coste Total
Inicial	9172183,6	3066746,0	1456747,1	191100	13886776,7
72	9100729,6	2570000,0	1420328,4	191100	13282158,0
73	9106363,1	2593333,3	1437972,9	191100	13328769,3
83	9160076,2	2689285,7	1419861,4	191100	13460323,4
84	9166244,7	2527857,1	1438422,5	191100	13323624,4
85	9172183,6	2549761,9	1456747,1	191100	13369792,6

La alternativa más económica es la 72.

6 ALTERNATIVA FINAL

A partir del proceso de cálculo anterior, se observa que la opción más barata corresponde con la alternativa 72. Las dimensiones de esta alternativa son las siguientes:

Alternativa	L (m)	B (m)	D (m)	T (m)
72,00	111,15	21,63	8,77	5,17

Tabla 8. Alternativa Final

Nuevamente se calculan los coeficientes dimensionales correspondientes a la alternativa final, además de hacer una estimación del desplazamiento. En este caso, el modo de calcular estos coeficientes cambiará respecto a la alternativa inicial, ya que en aquel caso todos se obtuvieron a partir del número de Froude, y en este caso, se obtendrán a partir de las dimensiones del buque, aunque en alguna ocasión se hará de nuevo a partir de Froude.

Cálculo del Número de Froude:

$$Fn = \frac{v}{\sqrt{g \cdot L}}$$

Cálculo del coeficiente de Bloque:

. Fórmula de Van Lameren:

$$Cb = 1,37 - 0.6 * \frac{vs}{\sqrt{1,215 * L}}$$

. Fórmula de Munro-Smith:

$$Cb = 1 - 0.23 * \frac{v}{\sqrt{L}}$$

Cálculo del coeficiente de la Maestra:

. Fórmula de Van Lammeren:

$$Cm = 0.9 + 0.1 * Cb$$

. Fórmula de Kerlen:

$$Cm = 1,006 - 0,0056 * Cb^{-3,56}$$

Fórmula de Hsva-Linienatlas:

$$Cm = \frac{1}{1 + (1 - Cb)^{3.5}}$$

. Fórmula de Schneekluth y Murray:

$$Cm = 1 - 2 * Fn^4$$

Cálculo del coeficiente Primático:

$$Cp = \frac{Cb}{Cm}$$

Cálculo del coeficiente de flotación:

$$Cf = 1 - 0.3 * (1 - Cp)$$

$$. \quad Cf = Cm * Cp + 0.1$$

$$Cf = \frac{1}{3} + \frac{2}{3} * Cm * Cp$$

Aplicando todas estas fórmulas, se obtiene finalmente:

Cb	Van Lameren	0,41	0,52
<i></i>	Munro-Smith	0,63	0,32
	Van Lameren	0,95	
Cm	Kerlen	0,95	0.05
Ст	Hsva-Linienatlas	0,93	0,95
	Schneekluth y Murray	0,99	
Ср	Cp = Cb/Cm	0,54	0,54
	Cf = 1 - 0,3*(1-Cp)	0,86	
Cf	Cf = Cm*Cp + 0,1	0,62	0,72
	Cf = (1/3) + (2/3)*Cm*Cp	0,68	
Δ (t)	Δ = L * B * T * Cb * 1,026	6629,53	6629,53

Tabla 9. Coeficientes Alternativa Final

Una aproximación preliminar del desplazamiento ha sido obtenida con la siguiente expresión:

$$\Delta = L * B * T * Cb * 1,026$$

$$\Delta = 6629,53 t$$

7 ESTUDIO PRELIMINAR DE PESOS

En este apartado, se realizará una estimación inicial del peso en rosca y del peso muerto, con el objetivo de tener un dato aproximado del desplazamiento del buque:

$$\Delta = PR + PM$$

7.1 PESO EN ROSCA

Para el estudio del peso en rosca, se utilizará la siguiente expresión:

 $Peso\ Acer\ (PA) + Pesso\ Maguinaria\ (PMag) + Peso\ Equipos\ Restantes\ (PER) = Peso\ Rosca$

7.1.1 PESO ACERO (PA)

Para este cálculo, se utilizará la misma fórmula que aplicamos anteriormente, en el cálculo de costes:

$$PS = 1000 \cdot \left(\frac{L}{10}\right)^{1.3761} \cdot \left(\frac{B \cdot D}{100}\right)^{0.74495} \cdot (0.054244 - 0.0116919 \cdot Cb)$$

$$PS = 2444.47 t$$

7.1.2 PESO MAQUINARIA (PMaq)

El peso de la maquinaria, podemos determinarlo aplicando la siguiente expresión:

$$PMaq = \frac{BKW (895 - 0.0025 \cdot BKW)}{10000}$$

Para este cálculo, emplearemos el método Holtrop del software NavCAd, que nos proporcionará un valor de potencia al freno (BKW). Éste dato, no se considerará el valor final de potencia necesaria, ya que se ha obtenido a partir de unos pocos datos (L, B, T, Cb...). Para la obtención de esta aproximación de BKW, partimos del valor de la resistencia al avance de la carena, y se considerarán una serie de rendimientos del sistema de propulsión.

. Resistencia al Avance:

$$Ra = 370.23 \, kN$$

Potencia Efectiva:

$$EHP = Ra \cdot V$$

. Rendimiento Línea de Ejes:

$$SHP = EHP/\eta le$$

. 90%MCR:

$$BHP = SHP/0.9$$

R Avance (kN)	EHP (cv)	SHP (cv)	90%MCR (cv)	BHP (kW)	PMaq (t)	
370.23	6293.88	6556.12	7284,58	5432.11	478.80	

7.1.3 PESO EQUIPOS RESTANTES (PER)

Para ello, se aplica la siguiente expresión:

$$PER = 0.045 \cdot L^{1.3} \cdot B^{0.8} \cdot D^{0.3}$$

7.1.4 RESULTADO PESO EN ROSCA (PR)

PS	PMaq (t)	PER	Peso Rosca
2444,47	478,80	461,15	3384,42

7.2 PESO MUERTO

El peso muerto (PM) del buque, se compone por el peso de la carga, el peso de tanques para el consumo, el peso de la tripulación y pertrechos.

7.2.1 PESO CONSUMOS

Combustible:

Se suponen dos motores "20V 4000 M73L" de 3600 Kw. El consumo de cada uno de estos motores es de 212 g/kWh.

La autonomía es de aproximadamente 7 días; que equivalen a 179 horas.

El peso del combustible son 273,11 toneladas.

Si comparamos los litros de combustible que se obtienen para el buque proyecto, con los que le corresponderían si hiciéramos una relación de regresión con los datos de los buques de la base de datos, los litros de combustible obtenidos mediante cálculos son bastante inferiores a los que llevan otros buques de la base de datos. Por lo cual, para poder plantear un peso de combustible acorde a los buques de la base de datos, se multiplicará el valor anteriormente obtenido por dos, obteniendo así un peso de combustible más representativo de 546,21 t.

. Aceite:

Se va a tener en cuenta el peso del aceite lubricante del motor principal, de los motores auxiliares, y el aceite hidráulico. Se estimará que corresponde con un 3-4% del combustible. Por lo cual, el peso del aceite equivale a 21,85 toneladas.

. Comida:

Se considera un consumo de 5kg de comida al día por persona, considerado la autonomía del buque, y con un margen del 25%, se obtiene un valor de 42,87 toneladas.

. Agua Potable:

El cálculo de volumen de tanques de agua dulce potable se ha hecho a partir de la norma ISO 15748-2 "Ships and Marine technology – Potable wáter supply on ships and marine structures". Esta norma, establece un consumo de 275 L/persona*día para barcos de lujo. Para la autonomía de este buque, y la suma de pasajeros y tripulantes, se necesitarán tanques para almacenar 188613,49 litros de agua dulce. Siendo este valor equivalente a 0,19 toneladas.

Si este valor, lo comparamos con las toneladas de agua potable que llevan otros buques de la base de datos, resulta un valor inferior al que le correspondería. Por lo cual, a este valor se le

añade un margen del 20% para igualar el valor con el que se obtendría mediante una recta de regresión "Water Capacity". Obteniéndose así un valor de 0,22 toneladas.

El peso de consumos equivale a:

 $Peso\ Consumo = Combustible + Aceite + Comida + Agua\ Potable$ El peso total = 611,14 toneladas.

Engine type	20V 4000 M73	20V 4000 M73L				
Rated power ICFN kW (bhp)	3200 (4290)	3600 (4830)				
Speed rpm	1970	2050				
Number of cylinders	20	20				
Bore/stroke mm (in)	170/190 (6.7/7.5)	170/190 (6.7/7.5)				
Overall displacement I (cu in)	86.2 (5260)	86.2 (5260)				
Flywheel housing	SAE 00	SAE 00				
Gearbox type ²⁾	ZF 9055	ZF 23 560 C				
Optimization of exhaust emissions 11	IMO / EPA 2	IMO / EPA 2				
Fuel consumption *	20V 4000 M73	20V 4000 M73L				
at rated power g/kWh	211	212				
I/h (gal/h)	813.5 (214.9)	919.5 (242.9)				

Tabla 10. Motor Elegido para el cálculo de Consumos

Table A.1 — Guide values for potable water consumption in litre per person/bed and day

Ту	pe of ship	Group of persons embarked	Water consumption	Water consumption when fitted with			
			Flushing toilet system	Vacuum toilet system			
Seagoing ship	Cargo ship	Crew/bed	220 I	175 I			
	Passenger ship	Passenger/bed	270 I	225 I			
	Luxury liner	Passenger/bed	_	275			
	Ferryboat with cabins	Passenger/bed	205 I ^a	160 l ^a			
		Passenger without bed	100 I	55 I			
	Ferryboat without cabins	Passenger without bed	150 I	105 I			
		Crew without bed	100 I	55 I			
Inland waterway craft	Cargo ship	Crew/bed	Minimun	n 150 l			
	Passenger ship with cabins	Passenger/crew/bed	220 I	175 I			
	Passenger ship without cabins	Crew/passenger	100 I				
Special-purpose ship	Research ship	per bed	220 I	175 I			
	Federal armed forces tender and larger	Crew/bed	160 I	110 I			
	Federal armed forces – smaller than tender	Crew/bed	100 I	55 I			
Fishing vessel		Crew/bed	Minimun	Minimum 150 I			
Offshore		Crew/bed	350 I				

Tabla 11. Consumo de Agua Potable Norma ISO 15748-2

7.2.2 PESO TRIPULACIÓN

Se estima un peso de 150 kg por tripulante, la tripulación está compuesta por 42 personas, por lo que el peso total asciende a 6,3 toneladas.

7.2.3 PESO PASAJEROS

Se estima un peso de 200 kg por pasajeros, siendo un total de 50 a bordo, el peso asciende a un valor de 10 toneladas.

7.2.4 PESO PERTRECHOS

El peso asignado a pertrechos es variable, entre 10 y 100 toneladas, según el tamaño del buque y el estándar del armador. Dado que es un barco grande de pasaje, se toma un valor de 80 toneladas.

7.2.5 RESULTADO PESO MUERTO

Dado que es un buque de pasajeros y no de carga, no consideramos el peso de la carga. Por lo cual, tenemos un valor final de Peso muerto equivalente a 707,66 toneladas para un 100% de los consumos.

7.3 CÁLCULO DEL DESPLAZAMIENTO

A continuación se hará un cálculo aproximado del desplazamiento mediante la expresión:

$$\Delta(t) = PR + PM$$

$$\Delta(t) = 4135,16$$

Dado que este valor es muy bajo, para el buque proyecto, se utilizará el desplazamiento calculado anteriormente, el cual toma un valor de:

$$\Delta = 6629,53 t$$

El cual es más aproximado y más similar al de los buques de la base de datos.

8 ESTUDIO PRELIMINAR DE FRANCOBORDO

A partir de estos datos, se hará un cálculo aproximado del francobordo, con el objetivo de garantizar la reserva de flotabilidad del buque.

Para ello, se emplea el "Convenio Internacional de Líneas de Carga de 1966 y Protocolo de1988". En el Anexo 1 "Reglas para la determinar las líneas de carga" se definen las reglas para determinar las líneas de carga del buque.

El proceso de cálculo se realizará para obtener un francobordo tabular para buques de tipo B "carga no líquida". Posteriormente, se corregirá el dato tabular en función de la diferencia que exista entre el buque base y el buque real.

8.1 REGLA 3. DEFINICIÓN DE TÉRMINOS

Se este apartado se los conceptos necesarios para la realización de los cálculos que cita el convenio.

Eslora (L): se tomará como eslora (L) el 96% de la eslora total medida en una flotación cuya distancia al canto alto de la quilla sea igual al 85% del puntal mínimo de trazado (L1), o la eslora medida en esa flotación desde la cara proel de la roda hasta el eje de la mecha del timón (L2), Si esta segunda magnitud es menor.

$$L1 = 105,62 m$$

 $L2 = 111,20 m$

Finalmente L = 111,20 m.

. <u>Manga</u> (B): será la manga máxima del buque, medida en el centro del mismo hasta la línea de trazado de la cuaderna. Por lo que:

$$B = 21,63 m$$

. <u>Puntal de Trazado</u> (Dt) será la distancia vertical medida desde el canto alto de la quilla hasta el canto alto del bao de cubierta de francobordo en el costado. Por tanto:

$$Dt = 8,77 m$$

. <u>Puntal de Francobordo</u> (Dfb) será el puntal de trazado en el centro del buque más el espesor de la cubierta de francobordo en el costado (7mm). Por lo que:

$$Dfb = 8,78 m$$

. <u>Coeficiente de Bloque</u> (Cb) vendrá dado por la fórmula:

$$Cb = \frac{Volumen\ de\ desplzamiento\ Trazado\ buque}{LB \cdot 0.85Dt}$$

$$Cb = 0.66$$

- Superestructura: construcción cubierta dispuesta encima de la cubierta de francobordo, que se extiende de banda a banda del buque o cuto forro lateral no esté separado del forro del costado más de un 4% de la manga. Se considerará como superestructura los espacios sobre la cubierta de francobordo hasta la cubierta superior.
- . <u>Cubierta de francobordo</u>: Esta cubierta será la más alta expuesta a la intemperie, dotada de medios permanentes de cierre en todas las aberturas y bajo la cual todas las aperturas en los costados están dotadas de medios permanentes de cierre estancos. Acorde a esto, la cubierta de francobordo del buque de proyecto será la cubierta principal.

<u>Longitud de las superestructuras</u> (S): Longitud media de la parte de superestructura situada dentro de la eslora (L).

8.2 PROCEDIMIENTO DE CÁLCULO

De este apartado, sacamos la conclusión, de que el buque a realizar es de tipo B (Regla 27). Por lo que la tabla que utilizaremos, para sacar el valor del francobordo tabular, es la 28.2, que se encuentra en la Regla 28.

Table							
L	Francobordo						
111	1500						
111,2	1505						
112	1521						

Tabla 12. Francobordo Tabular

Obteniendo que el francobordo tabular para la eslora es de 1505 mm.

8.2.1 CORRECCIÓN AL FRANCOBORDO TABULAR

Se aplicarán las siguientes correcciones al francobordo:

Corrección por coeficiente de Bloque (Regla 30): Como el coeficiente de bloque no es superior a 0,68, el francobordo tabular especificado en la regla 28, no será modificado por coeficiente de bloque.

Corrección por puntal (Regla 31): Como D excede de L/15, el francobordo se aumentará en $\left(D - \frac{L}{15}\right)R$ mm, siendo $R = \frac{L}{0.48}$ para esloras inferiores a 120 m.

$$\left(D - \frac{L}{15}\right) \cdot R = 317 \ mm$$

$$R = 231,6667$$

. Correcciones por superestructura:

- . **Altura Normal de la Superestructura (Regla 33):** La altura normal de una superestructura para la eslora (L) dada, es de 2,162 m.
- Longitud de la Superestructura (Regla 34): La longitud de una superestructura (S) es la longitud media de aquella parte de la superestructura que quede dentro de la eslora (L). En este caso, (S) = 100 m.
- . **Longitud efectiva de la Superestructura (Regla 35):** la longitud efectiva de la superestructura cerrada de altura normal, será su longitud real.
- . **Reducción por Superestructura (Regla 37):** Cuando la longitud efectiva de la superestructura es inferior a L, el convenio fija un porcentaje de reducción:

LONGITUD EFECTIVA SUPERESTRUCTURA	PORCENTAJE DE REDUCCIÓN
0,8L	75,3
0,8993L	87,7
0,9L	87,7

Tabla 13. Porcentaje Reducción Superestructura

. Corrección por Arrufo (Regla 38): En buques con una superestructura de altura normal que se extienda sobre toda la longitud de la cubierta de francobordo, el arrufo se medirá en la cubierta de la superestructura.

Curva Arrufo Normal:

<u>Odiva 7 tire</u>	aio i torritar.			
	Situación	Ordenada (mm)	Factor	Suma
	Perpendicular Popa	1177	1	
Mitad Popa	1/6L desde Ppp	522	3	3139
	1/3 desde Ppp	132	3	
Centro	Centro Buque	0	1	
	1/3 desde Ppr	264	3	
Mitad Proa	1/6 desde Ppr	1045	3	6280
	Perpendicular Proa	2353	1	

Tabla 14. Arrufo Normal

Curva Arrufo Real:

	Situación	Ordenada (mm)	Factor	Suma
	Perpendicular Popa	0	1	
Mitad Popa	1/6L desde Ppp	0	3	0
	1/3 desde Ppp	0	3	
Centro	Centro Buque	0	1	0
	1/3 desde Ppr	0	3	
Mitad Proa	1/6 desde Ppr	0	3	0
	Perpendicular Proa	0	1	

Tabla 15. Arrufo Real

Haciendo la diferencia de Arrufo Real – Arrufo normal, tanto en popa como en proa, se observa que en ambos casos es negativo. Por lo que habrá un exceso de arrufo en proa y en popa.

Defecto Arrufo Total: -535 mm.

La corrección por arrufo que se deberá aplicar será el defecto o exceso de arrufo multiplicado por:

$$0,75 - \frac{L'}{2L} = 0,3004$$

Corrección por arrufo 0,3004*535 = 161 mm.

En resumen, aplicando las correcciones de todas las reglas descritas, tenemos:

R-28	1505	mm
R-29		mm
R-30		mm
R-31	317	mm
R-32.1		mm
R-37	-885	mm
R-38	161	mm
Suma	1098	mm

Tabla 16. Resumen Reglas Aplicadas Francobordo

Por lo que obtenemos que el Francobordo de Verano mínimo toma un valor de 1396 mm.

9 ESPECIFICACIONES

Yate de lujo de desplazamiento. Máximo nivel de lujo y confort. Las características principales son las siguientes:

- Eslora Total = 111,15 m.
- Manga = 21,63 m.
- Puntal = 8,77 m.
- Calado = 5,17 m.
- · Clasificación: Lloyd's Register.

La tripulación la conformará 42 personas, distribuidas de la siguiente forma:

- 1 capitán.
- 4 oficiales de puente.
- 1 jefe de máquinas.
- · 2 ingenieros.
- 6 marineros en cubierta.
- 5 cocineros.
- 1 entrenador personal.
- 1 socorrista.
- · 5 músicos.
- 16 asistentes.

El pasaje estará compuesto por un total de 50 personas.

A bordo se encontrarán diversos servicios como:

- · Una piscina.
- Un jacuzzi.
- 2 cocinas.
 - 2 áreas de refrigeración.
- · Una Sauna.
- Ascensor.
- Dos comedores.
- Dos áreas de música.
- Zonas de lectura.
- Zonas de juego.
- · Helipuerto.
- Salones.
- · Un observatorio.
- Bares.
- Salón de baile.
- · Un cine

El buque se diseñará para tener una autonomía de 3500 millas, a una velocidad de crucero de 17 nudos (90%MCR y 10%MM).

Vibraciones: en un buque de lujo destinado al ocio y descanso de los pasajeros es de vital importancia prestar atención a las vibraciones y a los niveles de confort acústico. Por lo cual se efectuará un estudio y análisis del proyecto y de los planos de la estructura para limitar los niveles de ruidos y vibraciones del buque a unos niveles aceptables. Asegurando así el confort de la tripulación y de los pasajeros.

Clasificación, inspección y reglamentos de especificación: el buque proyecto se diseñará siguiendo el reglamento de la sociedad de clasificación Lloyd's Register Julio 2019. Además cumplirá con:

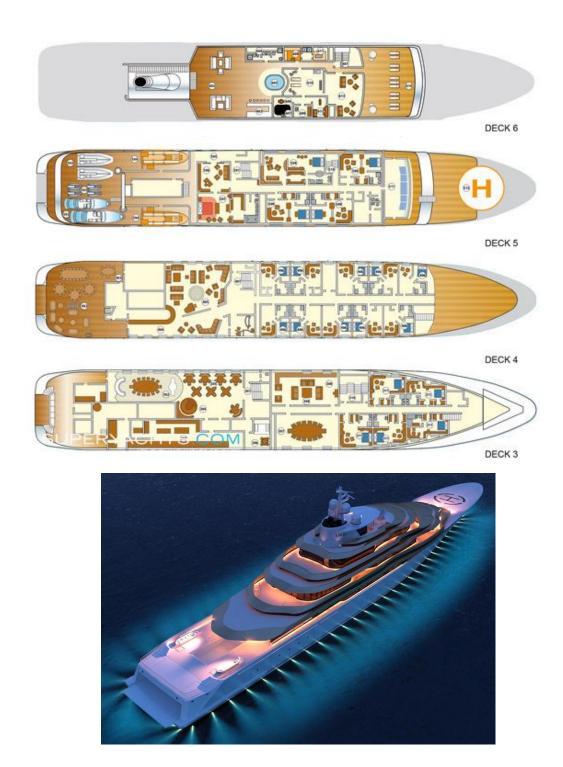
- · Convenio Internacional para la Seguridad de la Vida Humana en el Mar SOLAS 1974.
- NORMA ISO UNE-EN 15749-1 Sistemas de desagüe en barcos y estructuras marinas.
- NORMA ISO UNE-EN 15749-2 Sistemas de desagüe en barcos y estructuras marinas.
- NORMA ISO UNE-EN 15749-3 Sistemas de desagüe en barcos y estructuras marinas.
- · Convenio Internacional para prevenir la contaminación por los buques MARPOL 1973.
- NORMA ISO UNE-EN 15748 Embarcaciones y tecnología marina. Suministro de agua potable en buques y estructuras marinas.
- · Normas sobre niveles de ruidos de IMO.
- · Convenio Internacional de Líneas de Carga 1966.
- · Convenio Internacional sobre Arqueo de Buques, 1969.

10 CROQUIS: HABILITACIÓN Y DISEÑO EXTERIOR

Como se ha mencionado en ocasiones anteriores, el mundo de los yates de lujo no está muy expuesto a los medios, por lo que apenas se puede encontrar información. Se muestra a continuación una posible distribución de la habilitación, junto con un diseño exterior.

· Ambas fotografías se han obtenido de Superyachttimes y Superyachts.

El diseño exterior tendrá un ligero parecido a la imagen que se muestra, ya que se parte de la idea de hacer una superestructura continua, perfilada y con forma curva.



ANEXO I: BASE DE DATOS

		_						`																			
Range (nm)		8500	7500	0009	10000		9009		2000				2000				8000	8500	•	5300			6500		-	8000	
Trip+Pas		28	34	12	34	58	41		99	45	32		38	48	52		52	09		75	89	-	95		-	83	-
Pasajeros		12	12	12	12	30	14		36	14	12		12	12	22		16	30		34	20		14			56	
Tripulació n		16	22		22	28	27		30	31	20		26	36	30		36	30		41	18	-	42			22	
Δ (t)		1014	1480	1860	1860							3974	2560							-			-		-		
Water Capacity (L)		20000	30000	113550	07979	80000			110200	20000		00096	00009	20000			77000		100000	214800		-	94000		216000	174886	
Fuel Capacity (L)		220000	185000	246000	342690	180000	400000		234445	220000		523000	222000	250000			392000		360000	391000			757000		533000	849446	
J.			kw		kw	cw	cw	w	cw	cw	cw	kw	cw	Ikw	cw	cw	kw		1kw	W.	3kw	κw	kw	kw	kw	/kw	
		Total 2984,0 HP	Total 3200 HP 2386kw	Total 5364 HP	Total 6302 HP 4699 kw	Total 4000HP 2944kw	Total 5070HP 3781kw	Total 9656HP 7200kw	Total 5520HP 4116kw	Total 8056HP 6007kw	Total 5438HP 4055kw	Total 11278HP 8410kw	Total 6002HP 4476kw	Total 19312HP 14401kw	Total 9494HP 7080kw	Total 9938HP 7411kw	Total 11532HP 8599kw	•	Total 14140HP 10544kw	Total 9656HP 7200kw	Total 18705HP 13948kw	Total 5912HP 4409kw	Total 12070HP 9001kw	Total 20382HP 15199kw	Total 10730HP 8001kw	Total 19200HP 14317kw	
Propulsión		2x Diesel 3516-B-DITA	2x	2x Caterpillar 3516B Diesel	2x Caterpillar 3516C Diesel	2xYamar Diesel 2T280	2x	2xMTU Diesel 20V 4000 M73I	2xCaterpillar 3606 Diesel	2xMTU Diesel 16V 4000 M63L	2xCaterpillar3516C-HD Diesel	2xMTU 12V 4000 M70 Diesel	2xMTU 16V 4000 M63L Diesel	4xMTU 20V 4000 M73 Diesel	3xCaterpillar + 2xRollsRoyce Diesel	2xMTU Diesel 20V 4000 M93L	2xMTU Diesel	•	2xMTU 16V 1163 TB73L Diesel	2xMTU 20V 4000 M73L Diesel	5xMTU 16V 4000 M40B Diesel	2xCaterpillar 3516C Diesel	2xMAN RK280 Diesel	2xMTU 20V4000 N43S Diesel-Electric	5xCaterpillar Diesel	8xMercedes Diesel	
Velocidad Velocidad crucero (k)		18	16,5	17	18	17	18,6		17	17	17	19	17	24	17	21	20	16	21	18,5	22,5	•	23	21	18	20	
Velocidad crucero (k)		15	12	15	14,5	15	16		14	12	12	15	15		14	13,2	13		16	15	16		19,5	11,2		17	
GT		1260		2205	2059	1830	3268	2926	3056	2856	2928	3933	2991	2991	4437	4341	4402	5937	5027	4523	5655	6862	5500	7690	5650	9932	1200
Clasificación		LR	LR	LR	LR	Bureau Veritas	Germanischer Lloyd		DNV	LR	LR	LR	LR	LR	LR	Germanischer Lloyd	Germanischer Lloyd	-	Germanischer Lloyd	LR	LR	-	LR	LR	LR	LR	ABS
Puntal (m)		-	9'2			7,7											7,97			8,44		-	-		-	8,66	6,92
Calado max (m)		3	4	3,8	4,2	4,2	5	3,95	3,7	4	3,8	4,8	3,7	4,6	5,55	4,1	4,1	5	4,4	4,4	5,9	5	5,15	5,1	9'5	99'5	3,26
Manga (m)		11,58	11,87	13,5	13,2	11,6	15	14,2	14,44	13,5	13,8	17,3	14,5	13,6	16	16,8	18	18	16,3	16,4	20	18	18,87	20	17	21	11,9
Eslora WL (m)		62,48			96,36	73,2	82,15		74,8				85,55				7,16		9'26	97,21			118,38			109,95	
Eslora T (m)		69,49	73,3	75,4	73,6	82,62	90,1	90,13	91,4	92	95,2	96	96,55	66	100,8	104	106,5	107	110	110,1	115	116	119	123,2	125	126,2	70,07
AÑO		2003	2014	2009	2011	2009	2005	2018	2005	2016	2014	2012	2017	2013	2015	2014	2016	2016	2009	2017	2010	2018	2008	2015	2015	2003	2016
BUQUE	Buque Proyecto	Nomad	Grace E	Bella Vita	Naia	O'Mega	Ice	DAR	Moonlight II	Aquarius	Kismet	Vava II	Faith	Madame Gu	I Dynasty	Quantum Blue	Amadea	Andromeda	Radiant	Jubilée	Luna	Ulysses	A	Golden Odyssey	Maryah	Octopus	Galactica Supernova
		1	2	e	4	2	9	7	∞	6	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	22	26

Se van a mostrar a continuación todos los buques que conforman la base de datos, junto con sus características.

Todas las imágenes y datos han sido obtenidas de:

- Superyachttimes: https://www.superyachttimes.com/
- Superyachts: https://www.superyachts.com/



NOMAD

Oceanfast 69.49 m 2003

Overview

Name: NOMAD

Yacht Type: Motor Yacht
Yacht Subtype: Expedition Yacht

Builder: Oceanfast

Naval Architect: Oceanfast Exterior Designer: Sam Sorgiovanni Interior Designer: Laura Norman, Sam

Sorgiovanni Refits: 2008

Dimensions

Length Overall: 69.49 metres
Length at Waterline: 62.48 metres

Beam: 11.58 metres
Max Draught: 3 metres
Gross Tonnage: 1260.00
Displacement Tonnage: 1014.00

Construction

Builder: Oceanfast Year of Build: 2003 Hull Number: 75

Hull Type: Full Displacement Number of Decks: 4 Classification: LR MCA Compliant: Yes

Performance & Capacities

Max Speed: 18.00 kn Cruising Speed: 14.00 kn

Range (nm): 8500.00 nm @ 12.00 kn Fuel Capacity: 220000 litres Water Capacity: 50000 litres

Engines

Make: Caterpillar Model: 3516-B-DITA Type: Diesel Quantity: 2

Total Power: 2984.00 hp

Materials

Hull: Aluminium

Superstructure: Aluminium, GRP

Deck: Teak

Accommodation

Guests: 12

Passenger Rooms: 6 Master Rooms: 1 Double Rooms: 3 Twin Rooms: 2



NAUTILUS

Ex: Grace E

√ In operation

 Length
 Volume
 Year

 73.3m
 1,876 GT
 2014

Built by Perini Navi



NAUTILUS

Perini Navi 73 m 2014

2kts	,
ZKLO	

TOP SPEED	16kts	CRUISE SPEED	12kts
RANGE	7500nm	DISPLACEMENT	1680t
ВЕАМ	13.2m	GUESTS	12
GUEST CABIN	7	CREW	22

DIMENSIONS

Overall length 73.3m (240'6")

Length at waterline 71.9m (235'11")

Beam 13.2m (43'4")

Draught max. 4.0m (13'1")

Gross tonnage 1876

Full load displacement 1480

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Lloyd's Register

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 0

Number of crew 22

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 16.5 kn

Cruise speed 12.0 kn

Speed/range /7500 n/M

Fuel capacity 185,000L (48,871.82g)

Water capacity 30,000L (7,925.16g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer
Pods	2	

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
					1193	1600	2
				Total	2386	3200	

BELLA VITA YACHT FOR CHARTER



BELLA VITA

Lurssen Price from \$650,000 p/w 75.4 m 2009



Specifications

Overview

Name: BELLA VITA
Yacht Type: Motor Yacht
Yacht Subtype: Displacement,

Expedition Yacht
Builder: Lurssen

Naval Architect: Lurssen
Exterior Designer: Espen Oeino
Interior Designer: Pauline Nunns

Dimensions

Length Overall: 75.4 metres

Beam: 13.5 metres
Max Draught: 3.8 metres
Gross Tonnage: 2205.00

Construction

Builder: Lurssen Year of Build: 2009 Hull Number: 13651

Hull Type: Full Displacement

Number of Decks: 4 Classification: LR MCA Compliant: Yes

Performance & Capacities

Max Speed: 17.00 kn Cruising Speed: 15.00 kn

Range (nm): 6000.00 nm @ 12.00 kn

Fuel Capacity: 246000 litres Water Capacity: 113550 litres

Engines

Make: Caterpillar Model: 3516-B Type: Diesel Quantity: 2

Total Power: 5364.00 hp

Materials

Hull: Steel

Superstructure: Aluminium

Deck: Teak

Accommodation

Guests: 12

Passenger Rooms: 6 Master Rooms: 1 Double Rooms: 3 Twin Rooms: 2



NAIA

Ex: Pegaso

√ In operation

 Length
 Volume
 Year

 73.6m
 2,059 GT
 2011

Built by

Freire Shipyard

Overview		Construction	
Name:	Pegaso	Hull Configuration:	Displacement
Type:	Motor Yacht	Hull Material:	Steel
Model:	Custom	Superstructure:	Aluminium
Sub Type:	Expedition	Deck Material:	Teak
Builder:	Freire Shipyard	Decks NB:	-
Naval Architect:	BMT Nigel Gee and Associates	Engine(s)	
Exterior Designers:	H2 Yacht Design	Quantity:	2
Interior Designer:	Mark Berryman	Fuel Type:	Diesel
Year:	2010	Manufacturer:	Caterpillar
Flag:	-	Model:	-
MCA:	Yes	Power:	3100hp / 2350kW
Class:	Lloyds Register	Total Power:	6200hp / 4700kW
Hull NB:	NB-700	Propulsion:	Twin Screw
Hull Colour:	-	1 Topaloin.	11111 001011
Dimensions		Performance & C	apabilities
Length Overall:	73.60m (241'5"ft)	Max Speed:	17.00 kts
Length Overall. Length at Waterline:	73.00III (2415 IL)	Cruising Speed:	14.00 kts
Beam:	13.20m (43'3"ft)	Range:	10000.00 miles at 14 kts
Draft (min):	- (455 11)	Fuel Capacity:	342,690.00 L / 75,381.1 USG
Draft (max):	3.80m (12'5"ft)	Water Capacity:	-
Gross Tonnage:	2038 tonnes		
		Equipment	
Accommodations		Generator:	-
Guests:	12	Stabilizers:	-
Cabins Total:	6	Thrusters:	-
Cabins:	-	Amenities:	-
Crew:	27		

O'Mega Yacht Specification



OVERVIEW	SPECIFICATIONS PH	10T0S	LAYOUTS	VIDEO
Overview		Construction	1	
Name:	O'Mega	Hull Configuratio	n: -	
Type:	Motor Yacht	Hull Material:	Steel	
Model:	Custom	Superstructure:	Alum	inium
Sub Type:		Deck Material:	Teak	
Builder:	Mitsubishi Heavy Industries	Decks NB:	_	
Naval Architect:	Mitsubishi Heavy Industries			
Exterior Designers:	Studio Vafiadis	Engine(s)		
Interior Designer:	Giorgio Vafiadis	Quantity:	2	
	NEWCRUISE™ - Krueger Yacht Projekt GmbH	Fuel Type:	Diese	el
Year:	1987 / 2009	Manufacturer:	Yann	nar
Flag:	Panama	Model:	ZT28	0
MCA:		Power:	2000	hp / 1472kW
Class:	BV	Total Power:	4000	hp / 2944kW
Hull NB:	-	Propulsion:	Twin	Screw
Hull Colour:	-			
		Performanc	e & Capabiliti	es
Dimensions		Max Speed:	17.00	kts
Length Overall:	82.62m (271'0"ft)	Cruising Speed:	15.00	kts
Length at Waterline:	73.20m (240'1"ft)	Range:	-	
Beam:	11.60m (38'0"ft)	Fuel Capacity:		00.00 L / 39,594.42
Draft (min):	-		USG	
Draft (max):	4.20m (13'9"ft)	Water Capacity:	80,000	0.00 L / 17,597.52 USC
Gross Tonnage:	-	Equipment		
_				
Accommodations		Generator:		
Guests:	30	Stabilizers:	-	
Cabins Total:	16	Thrusters:	-	
Cabins:	1 Master / 4 VIP / 5 Double / 5 Twin /	Amenities:	-	
Crew:	28			



DIMENSIONS

Overall length 90.1m (295'7")

Length at waterline 82.15m (269'6")

Beam 15.0m (49'3")

Draught max. 5.0m (16'5")

Gross tonnage 3268

ACCOMMODATION

Number of guests 14

Guest cabins 1 Master, 2 Double, 4 Twin

Number of crew 27

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 18.6 kn

Cruise speed 16.0 kn

Speed/range /6000 n/M

Fuel capacity 400,000L (105,668.8g)

Water capacity OL (0.0g)

DD		PH	10	10	38	ı
PK	U	٢U	L	ı.	JŊ	u

Type Manufacturer Count

Pods

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
					1890	2535	2
				Total	3781	5070	





DIMENSIONS

Overall length 90.13m (295'8")

Beam 14.2m (46'7")

Draught max. 3.95m (12'12")

Gross tonnage 2926



MOONLIGHT II

Ex: Alysia

In operation

Length Volume Year

91.4m 3,056 GT 2005

Built by

Neorion G

DIMENSIONS

Overall length 91.4m (299'10")

Length at waterline 74.8m (245'5")

Original length overall 85.3m (279'10")

Beam 14.44m (47'5")

Draught max. 3.7m (12'2")

Gross tonnage 3056

DESIGN

exterior Alpha Marine Ltd

interior Alpha Marine Ltd

exterior Lally Poulias

interior Lally Poulias

naval Alpha Marine Ltd

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Det Norske Veritas (DNV)

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 36

Number of crew 30

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 17.0 kn

Cruise speed 14.0 kn

Speed/range 14.0/5000 n/M

Fuel capacity 234,445L (61,933.805g)

Water capacity 110,200L (29,111.754g)



AQUARIUS

Length	Volume	Year	
92.0m	2,856 GT	2016	
Built by			
Feadship			NL

DIMENSIONS

Overall length 92.0m (301'10")

Beam 13.5m (44'3")

Draught max. 4.0m (13'1")

Gross tonnage 2856



KISMET



DIMENSIONS

Overall length 95.2m (312'4")

Beam 13.8m (45'3")

Draught max. 3.8m (12'6")

Gross tonnage 2928

ACCOMMODATION

Number of guests 12

Guest cabins 6 Cabins

Number of crew 20

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 17.0 kn

Cruise speed 12.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity OL (0.0g)

Water capacity OL (0.0g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer
------	-------	--------------

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Type	Year	RPM	KW	HP	Count
Caterpillar Inc	3516C-HD	Diesel			2028	2719	2
				Total	4055	5/138	





 Length
 Volume
 Year

 96.0m
 3,933 GT
 2012

 Built by
 Devonport
 GB

DIMENSIONS

Overall length 96.0m (314'12")

Beam 17.3m (56'9")

Draught max. 4.8m (15'9")

Gross tonnage 3933

Full load displacement 3974



FAITH

Length	Volume	Year	
96.55m	2,991 GT	2017	
Built by			

DIMENSIONS

Overall length 96.55m (316'9")

Length at waterline 85.55m (280'8")

Beam 14.5m (47'7")

Draught max. 3.7m (12'2")

Gross tonnage 2991

Full load displacement 2560

ACCOMMODATION

Number of guests 12

Guest cabins 6

Number of crew 26

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 17.0 kn

Cruise speed 15.0 kn

Speed/range 12.0/5000 n/M

Fuel capacity 222,000L (58,646.184g)

Water capacity 60,000L (15,850.32g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer
Propellors	2	

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU	16V 4000 M63L	Diesel			2238	3001	2
				Total	4476	6002	



MADAME GU

Length	Volume	Year	
99.0m	2,991 GT	2013	
Built by			
Feadship			N

DIMENSIONS

Overall length 99.0m (324'10")

Beam 13.6m (44'7")

Draught max. 4.6m (15'1")

Gross tonnage 2991

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Lloyd's Register

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 12

Guest cabins 1 Master, 5 Guest

Number of crew 36

Crew cabins 18 Cabins

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 24.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity 250,000L (66,043.0g)

Water capacity 50,000L (13,208.6g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU	20V 4000 M73	Diesel			3600	4828	4
				Total	14401	19312	



I DYNASTY

Length Volume Year
100.8m 4,437 GT 2015

Built by
Peters Werft GmbH DE

ACCOMMODATION

Number of guests 22

Number of crew 30

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 17.0 kn

Cruise speed 14.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity OL (0.0g)

Water capacity OL (0.0g)

PROPULSION

Type Count Manufacturer

Pods 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
Caterpillar Inc		Diesel			740	992	3
Rolls-Royce Marine		Diesel			2430	3259	2
				Total	7080	9/19/1	

DIMENSIONS

Overall length 100.8m (330'9")

Beam 16.0m (52'6")

Draught max. 5.55m (18'3")

Gross tonnage 4437



QUANTUM BLUE

Length	Volume	Year	
104.0m	4,341 GT	2014	
Built by			

DIMENSIONS

Overall length 104.0m (341'2")

Beam 16.8m (55'1")

Draught min. 2.7m (8'10")

Draught max. 4.1m (13'5")

Gross tonnage 4341



AMADEA

ngth	Volume	Year	
06.5m	4,402 GT	2016	

DIMENSIONS

Overall length 106.5m (349'5")

Length at waterline 91.7m (300'10")

Beam 18.0m (59'1")

Draught max. 4.1m (13'5")

Gross tonnage 4402

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Germanischer Lloyd AG

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 16

Guest cabins 8

Number of crew 36

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 20.0 kn

Cruise speed 13.0 kn

Speed/range 13.0/8000 n/M

Fuel capacity 392,000L (103,555.424g)

Water capacity 77,000L (20,341.244g)

PROPULSION

Type Count Manufacturer

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU		Diesel			4300	5766	2

Total 8599 11532



ANDROMEDA Kleven | 107.4 m | 2015 TOP SPEED | 16kts CRUISE SPEED | 15kts RANGE | 8500nm | BEAM | 18.0m GUESTS | 30 | GUEST CABIN | 15 CREW | 30

ANDROMEDA *Ex: Ulysses*



DIMENSIONS

Overall length 107.0m (351'1")

Beam 18.0m (59'1")

Draught max. 5.0m (16'5")

Gross tonnage 5937



KLEVEN MARITIME AS

Norway

Port Hasundhornet

Country Norway

Year 2016



RADIANT



DIMENSIONS

Overall length 110.0m (360'11")

Length at waterline 97.6m (320'3")

Beam 16.3m (53'6")

Draught max. 4.4m (14'5")

Gross tonnage 5027

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Germanischer Lloyd AG

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 20

Number of crew 0

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 21.0 kn

Cruise speed 16.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity 360,000L (95,101.92g)

Water capacity 100,000L (26,417.2g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer

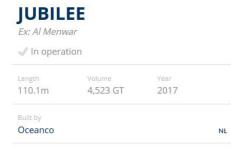
Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU	16V 1163 TB73L	Diesel			5272	7070	2

Total 10544 14140





DIMENSIONS

Overall length 110.1m (361'3")

Length at waterline 97.21m (318'11")

Beam 16.4m (53'10")

Draught max. 4.4m (14'5")

Gross tonnage 4523

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Lloyd's Register

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

Number of decks 4

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 34

Guest cabins 17

Number of crew 41

Crew cabins 23

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 18.5 kn

Cruise speed 15.0 kn

Speed/range 14.0/5300 n/M

Fuel capacity 391,000L (103,291.252g)

Water capacity 214,800L (56,744.146g)

PROPULSION

Type Count Manufacturer

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU	20V 4000 M73L	Diesel			3600	4828	2

Total 7200 9656





DIMENSIONS

Overall length 115.0m (377'4")

Beam 20.0m (65'7")

Draught max. 5.9m (19'4")

Gross tonnage 5655

Type Motor

Class Lloyd's Register

Subtypes Explorer

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

Number of decks 5

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 50

Number of crew 18

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 22.5 kn

Cruise speed 16.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity OL (0.0g)

Water capacity OL (0.0g)

PROPULSION

Type Count Manufacturer

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MTU	16V 4000 M40B	Diesel			2790	3741	5

Total 13948 18705



ULYSSES



ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	НР	Count
Caterpillar Inc	3516C	Diesel			2204	2956	2
				Total	4409	5912	

DIMENSIONS

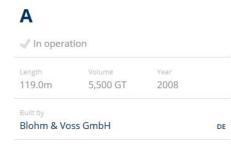
Overall length 116.0m (380'7")

Beam 18.0m (59'1")

Draught max. 5.0m (16'5")

Gross tonnage 6862





DIMENSIONS

Overall length 119.0m (390'5")

Length at waterline 118.38m (388'5")

Beam 18.87m (61'11")

Draught max. 5.15m (16'11")

Gross tonnage 5500

Full load displacement 5959

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Lloyd's Register

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 14

Guest cabins 1 Owner's suite, 6 Guest cabins

Number of crew 42

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 23.0 kn

Cruise speed 19.5 kn

Speed/range 19.5/6500 n/M

Fuel capacity 757,000L (199,978.204g)

Water capacity 94,000L (24,832.168g)

PROPULSION

Type Count Manufacture	er
------------------------	----

Propellors 2

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
MAN	RK280	Diesel			4500	6035	2
				Total	9001	12070	



GOLDEN ODYSSEY



ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	НР	Count
MTU	20V 4000 N43S	Diesel-Electric			7599	10191	2
				Total	15199	20382	

DIMENSIONS

Overall length 123.2m (404'2")

Beam 20.0m (65'7")

Draught max. 5.1m (16'9")

Gross tonnage 7690



MARYAH

Ex: Czar, Fortune, and Dalmorgeologiya

In operation

Length Volume Year
125.0m 5,650 GT 2015

Built by
Elefsis Shipyard GR

DIMENSIONS

Overall length 125.0m (410'1")

Beam 17.0m (55'9")

Draught max. 5.6m (18'4")

Gross tonnage 5650

VESSEL DETAILS

Type Motor

Class Lloyd's Register

Subtypes Conversion

Hull type Mono hull yacht

Hull configuration Displacement

Number of decks 4

For charter No

ACCOMMODATION

Number of guests 0

Number of crew 0

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 18.0 kn

Speed/range / n/M

Fuel capacity 533,000L (140,803.676g)

Water capacity 216,000L (57,061.152g)

PROPULSION

Type Count Manufacturer

Pods 2

ENGINES

ManufacturerModelTypeYearRPMKWHPCountCaterpillar IncDiesel160021465

Total

8001

10730



OCTOPUS



DIMENSIONS

Overall length 126.2m (414'1")

Length at waterline 109.95m (360'9")

Beam 21.0m (68'11")

Draught max. 5.66m (18'7")

Gross tonnage 9932

ACCOMMODATION

Number of guests 26

Guest cabins 13 Staterooms

Number of crew 57

Crew cabins 28 Cabins

PERFORMANCE & CAPABILITIES

Max. speed 20.0 kn

Cruise speed 17.0 kn

Speed/range /8000 n/M

Fuel capacity 849,446L (224,399.849g)

Water capacity 174,886L (46,199.984g)

PROPULSION

Туре	Count	Manufacturer
Propellors	2	

ENGINES

Manufacturer	Model	Туре	Year	RPM	KW	HP	Count
Mercedes		Diesel			1790	2400	8
				Total	14317	19200	

Página WEB	Buque
https://www.boatinternational.com/yachts/the-superyacht-directory/nomad40987	Nomad
https://www.superyachttimes.com/yachts/nautilus-73m & https://www.boatinternational.com/yachts/the-superyacht-directory/nautilus56995	Grace E
https://www.boatinternational.com/charter/luxury-yachts-for-charter/bella-vita77065	Bella Vita
https://www.superyachttimes.com/yachts/naia & https://www.superyachts.com/motor- yacht-7847/pegaso-specification.htm	Naia
http://www.superyachts.com/motor-yacht-3395/omega-specification.htm	O'Mega
https://www.superyachttimes.com/yachts/ice & https://www.boatinternational.com/yachts/the-superyacht-directory/ice60571	Ice
https://www.superyachttimes.com/yachts/dar-90m	DAR
https://www.superyachttimes.com/yachts/moonlight-ii	Moonlight II
https://www.superyachttimes.com/yachts/aquarius-92m	Aquarius
https://www.superyachttimes.com/yachts/kismet	Kismet
https://www.superyachttimes.com/yachts/vava-ii	Vava II
https://www.superyachttimes.com/yachts/faith	Faith
https://www.superyachttimes.com/yachts/madame-gu	Madame Gu
https://www.superyachttimes.com/yachts/i-dynasty	I Dynasty
https://www.superyachttimes.com/yachts/quantum-blue	Quantum Blue
https://www.superyachttimes.com/yachts/amadea	Amadea
https://www.superyachttimes.com/yachts/andromeda-107m	Andromed a
https://www.superyachttimes.com/yachts/radiant	Radiant
https://www.superyachttimes.com/yachts/jubilee	Jubilée
https://www.superyachttimes.com/yachts/luna-115m & https://www.boatinternational.com/yachts/the-superyacht-directory/luna60695	Luna
https://www.superyachttimes.com/yachts/ulysses-116m	Ulysses
https://www.superyachttimes.com/yachts/a	А
https://www.superyachttimes.com/yachts/golden-odyssey	Golden Odyssey
https://www.superyachttimes.com/yachts/maryah	Maryah
https://www.superyachttimes.com/yachts/octopus	Octopus

ANEXO II: INFORMES NAVCAD

Se muestran a continuación los informes de NavCAD de las alternativas válidas.

Alternativa Inicial

 Resistance
 Project ID
 Inicial Rosa

 13 mar 2019 07:07
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda
Value	0,26	0,70	5,27	4,28*	0,86
Range	0,06.0,40	0,550,85	3,9014,90	2,10.4,00	0.01.1.02

_				
D	rod	iction	raem	Ite
	cu	ICHOII	ICSU	шэ

	SPEED	COEFS			Γ	TTC-78 COEF:	S		
SPEED	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
[kt]									
13,00	0,200	0,472	6,41e8	0,001619	1,279	0,000384	0,000000	0,000493	0,002947
14,00	0,215	0,508	6,90e8	0,001603	1,279	0,000621	0,000000	0,000486	0,003157
15,00	0,231	0,544	7,40e8	0,001590	1,279	0,000939	0,000000	0,000479	0,003452
16,00	0,246	0,580	7,89e8	0,001577	1,279	0,001309	0,000000	0,000473	0,003798
+ 17,00 +	0,262	0,617	8,38e8	0,001565	1,279	0,001678	0,000000	0,000466	0,004146
18,00	0,277	0,653	8,88e8	0,001553	1,279	0,002223	0,000000	0,000460	0,004670
19,00	0,292	0,689	9,37e8	0,001543	1,279	0,003045	0,000000	0,000454	0,005473
20,00	0,308	0,726	9,86e8	0,001533	1,279	0,003872	0,000000	0,000449	0,006282
21,00	0,323	0,762	1,04e9	0,001524	1,279	0,004324	0,000000	0,000443	0,006717
22,00	0,338	0,798	1,08e9	0,001515	1,279	0,004411	0,000000	0,000438	0,006786
				RESIS	TANCE				
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	183,62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	183,62	
14,00	228,19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	228,19	
15,00	286,37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	286,37	
16,00	358,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	358,54	
+ 17,00 +	441,83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	441,83	
18,00	557,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	557,95	
19,00	728,57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	728,57	
20,00	926,61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	926,61	
21,00	1092,25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1092,25	
22,00	1211,19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1211,19	
	EFFECTIV	/E POWER		OTHER					
SPEED [kt]	PEBARE [kW]	PETOTAL [kW]	CTLR	CTLT	RBARE/W				
13,00	1228,0	1228,0	0,00688	0,05288	0,00212				
14,00	1643,5	1643,5	0,01114	0,05667	0,00263				
15,00	2209,8	2209,8	0,01686	0,06195	0,00330				
16,00	2951,1	2951,1	0,02349	0,06817	0,00413				
+ 17,00 +	3864,1	3864,1	0,03012	0,07441	0,00509				
18,00	5166,7	5166,7	0,03990	0,08382	0,00643				
19,00	7121,4	7121,4	0,05465	0,09823	0,00839				
20,00	9533,7	9533,7	0,06950	0,11275	0,01068				
21,00	11799,9	11799,9	0,07761	0,12055	0,01259				
22,00	13708,0	13708,0	0,07916	0,12180	0,01396				
Report ID20190313-19	07		-	-	-		Hyr	droComp NavCad 2014	14.02.0029.81002.539

 Resistance
 Project ID
 Inicial Rosa

 13 mar 2019 07:07
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Hull data

General		Planing	
Configuration:	Monohull	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0,0 m2
Length on WL:	114,000 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,270] 21,630 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,283] 5,050 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,693] 8849,92 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,739] 2716,0 m2	Chine beam:	0,000 m
ITTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 50,160 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 63,840 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,984] 107,5 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,794] 1957,6 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	28,13 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m

Report ID20190313-1907 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539

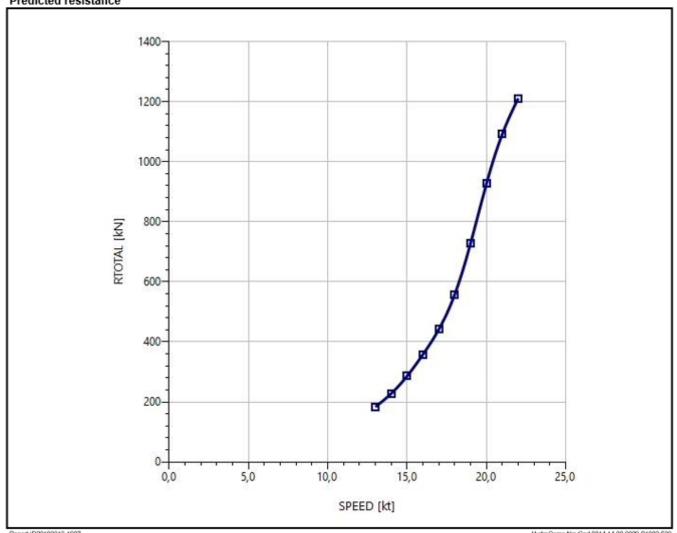
Resistance 13 mar 2019 07:07 HydroComp NavCad 2014

Project ID Inicial Rosa
Description Yate
File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Predicted resistance



Report ID20190313-1907

Alternativa 72:

Resistance Project ID 72 Rosa 13 mar 2019 06:59 Description Yate HydroComp NavCad 2014 File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda
Value	0,26	0,65	5,14	4,18	0,79
Range	0,06-0,40	0,55.0,85	3,9014,90	2,10.4,00	0,011,01

Prediction results

	SPEED	COEFS			r	TTC-78 COEF	S		
SPEED [kt]	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
13,00	0,203	0,479	6,25e8	0,001624	1,279	0,000188	0,000000	0,000499	0,002764
14,00	0,218	0,516	6,73e8	0,001609	1,279	0,000372	0,000000	0,000492	0,002922
15,00	0,234	0,553	7,21e8	0,001595	1,279	0,000611	0,000000	0,000486	0,003137
16,00	0,249	0,590	7,69e8	0,001582	1,279	0,000880	0,000000	0,000479	0,003382
+ 17,00 +	0,265	0,626	8,17e8	0,001570	1,279	0,001245	0,000000	0,000473	0,003726
18,00	0,280	0,663	8,65e8	0,001558	1,279	0,001777	0,000000	0,000467	0,004238
19,00	0,296	0,700	9,14e8	0,001548	1,279	0,002343	0,000000	0,000461	0,004784
20,00	0,312	0,737	9,62e8	0,001538	1,279	0,002716	0,000000	0,000456	0,005139
21,00	0,327	0,774	1,01e9	0,001529	1,279	0,002889	0,000000	0,000450	0,005294
22,00	0,343	0,811	1,06e9	0,001520	1,279	0,003040	0,000000	0,000445	0,005429
				RESIS	TANCE				
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	160,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160,67	
14,00	196,97	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	196,97	
15,00	242,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	242,72	
16,00	297,77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	297,77	
+ 17,00 +	370,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	370,28	
18,00	472,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	472,20	
19,00	593,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	593,95	
20,00	706,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	706,98	
21,00	802,93	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	802,93	
22,00	903,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	903,67	
		/E POWER		OTHER					
SPEED [kt]	PEBARE [kW]	PETOTAL [kW]	CTLR	CTLT	RBARE/W				
13,00	1074,5	1074,5	0,00338	0,04958	0,00203				
14,00	1418,6	1418,6	0,00668	0,05241	0,00249				
15,00	1873,0	1873,0	0,01097	0,05626	0,00307				
16,00	2451,0	2451,0	0,01578	0,06067	0,00377				
+ 17,00 +	3238,3	3238,3	0,02233	0,06683	0,00469				
18,00	4372,6	4372,6	0,03188	0,07601	0,00598				
19,00	5805,5	5805,5	0,04203	0,08581	0,00752				
20,00	7274,1	7274,1	0,04873	0,09218	0,00895				
21,00	8674,3	8674,3	0,05181	0,09496	0,01017				
22,00	10227,5	10227,5	0,05453	0,09738	0,01144				
Report ID20190313-18	59						Hy	droComp NavCad 2014	14.02.0029.81002.539

 Resistance
 Project ID
 72 Rosa

 13 mar 2019 06:59
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Hull data

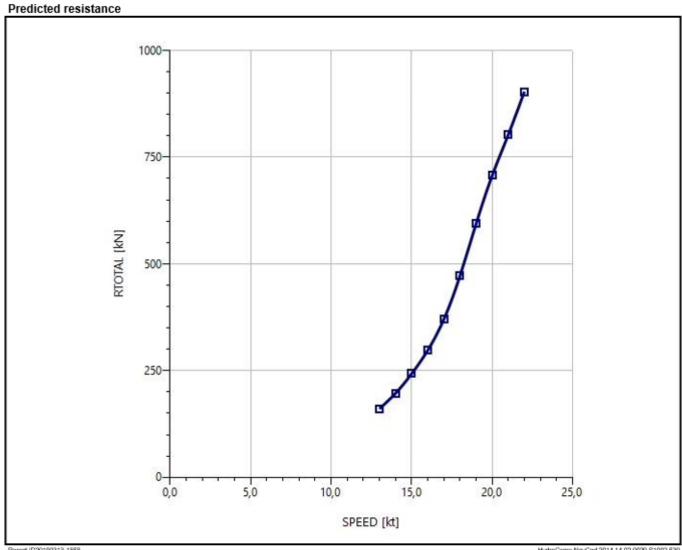
General		Planing	
Configuration:	Monohull	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0,0 m2
Length on WL:	111,150 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,139] 21,630 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,184] 5,170 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,631] 8052,37 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,712] 2533,1 m2	Chine beam:	0,000 m
TTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 48,906 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 62,244 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,970] 108,5 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,740] 1778,3 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	21,77 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m

Report ID20190313-1859 HydroComp NavCad 2014 14 02:0028:81002 539

Resistance 13 mar 2019 06:58 HydroComp NavCad 2014 Project ID 72 Rosa Description Yate File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		



Report ID20190313-1858

Alternativa 73:

 Resistance
 Project ID
 73 Rosa

 13 mar 2019 07:00
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda
Value	0,26	0,65	5,01	4,39*	0,79
Range	0,06.0,40	0,55.0,85	3,9014,90	2,10.4,00	0,011,01

Prediction results

	SPEED	COEFS			ľ	TTC-78 COEF	S		
SPEED [kt]	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
13,00	0,203	0,479	6,25e8	0,001624	1,279	0,000196	0,000000	0,000499	0,002772
14,00	0,218	0,516	6,73e8	0,001609	1,279	0,000378	0,000000	0,000492	0,002927
15,00	0,234	0,553	7,21e8	0,001595	1,279	0,000616	0,000000	0,000486	0,003141
16,00	0,249	0,590	7,69e8	0,001582	1,279	0,000884	0,000000	0,000479	0,003386
+ 17,00 +	0,265	0,626	8,17e8	0,001570	1,279	0,001247	0,000000	0,000473	0,003728
18,00	0,280	0,663	8,65e8	0,001558	1,279	0,001781	0,000000	0,000467	0,004241
19,00	0,296	0,700	9,14e8	0,001548	1,279	0,002357	0,000000	0,000461	0,004798
20,00	0,312	0,737	9,62e8	0,001538	1,279	0,002744	0,000000	0,000456	0,005167
21,00	0,327	0,774	1,01e9	0,001529	1,279	0,002924	0,000000	0,000450	0,005329
22,00	0,343	0,811	1,06e9	0,001520	1,279	0,003076	0,000000	0,000445	0,005465
				RESIS	TANCE				
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	162,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	162,45	
14,00	198,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	198,99	
15,00	245,13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	245,13	
16,00	300,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	300,66	
+ 17,00 +	373,63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	373,63	
18,00	476,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	476,60	
19,00	600,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	600,73	
20,00	716,82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	716,82	
21,00	815,13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	815,13	
22,00	917,34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	917,34	
	EFFECTIV	E POWER		OTHER					
SPEED [kt]	PEBARE [kW]	PETOTAL [kW]	CTLR	CTLT	RBARE/W				
13,00	1086,4	1086,4	0,00354	0,05014	0,00206				
14,00	1433,2	1433,2	0,00683	0,05295	0,00252				
15,00	1891,6	1891,6	0,01114	0,05682	0,00310				
16,00	2474,7	2474,7	0,01599	0,06125	0,00381				
+ 17,00 +	3267,6	3267,6	0,02256	0,06743	0,00473				
18,00	4413,3	4413,3	0,03222	0,07672	0,00604				
19,00	5871,8	5871,8	0,04263	0,08679	0,00761				
20,00	7375,3	7375,3	0,04964	0,09347	0,00908				
21,00	8806,1	8806,1	0,05289	0,09640	0,01032				
22,00	10382,2	10382,2	0,05564	0,09885	0,01162				

Report ID20190313-1900 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.51002.539

 Resistance
 Project ID
 73 Rosa

 13 mar 2019 07:00
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Hull data

General		Planing	
Configuration:	Monohull	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0,0 m2
Length on WL:	111,150 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,014] 22,170 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,390] 5,050 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,631] 8052,37 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,735] 2554,5 m2	Chine beam:	0,000 m
ITTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 48,906 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 62,244 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,970] 108,6 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,739] 1821,4 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	22,57 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m

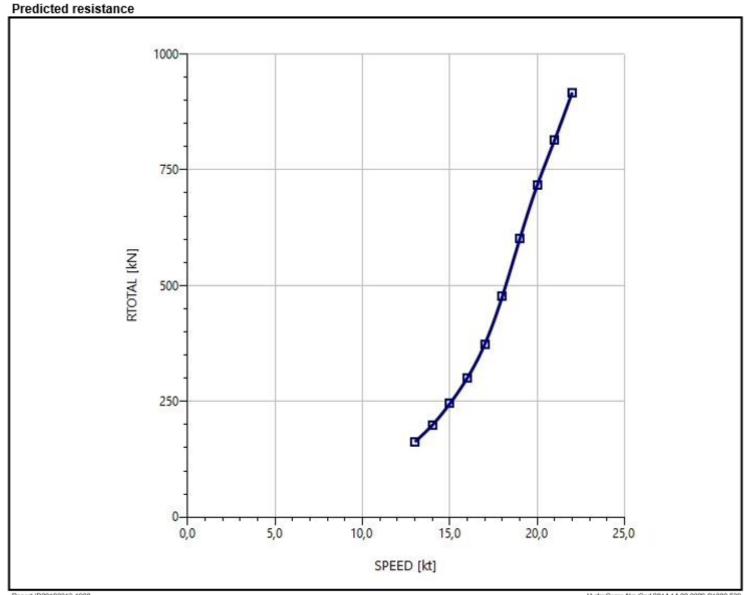
Report ID20190313-1900 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539

Resistance

13 mar 2019 07:00 HydroComp NavCad 2014 Project ID 73 Rosa Description Yate File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		



Report ID20190313-1900

Alternativa 83:

 Resistance
 Project ID
 83 Rosa

 13 mar 2019 07:02
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda	
Value	0,26	0,68	5,55	4,07	0,82	
Range	0.06.0.40	0.55.0.85	3.90-14.90	2.10.4.00	0.01.1.02	

Prediction results

	SPEED	COEFS			ľ	TTC-78 COEF	S		
SPEED [kt]	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
13,00	0,200	0,478	6,41e8	0,001619	1,279	0,000260	0,000000	0,000493	0,002823
14,00	0,215	0,515	6,90e8	0,001603	1,279	0,000467	0,000000	0,000486	0,003004
15,00	0,231	0,552	7,40e8	0,001590	1,279	0,000740	0,000000	0,000479	0,003252
16,00	0,246	0,588	7,89e8	0,001577	1,279	0,001040	0,000000	0,000473	0,003529
+ 17,00 +	0,262	0,625	8,38e8	0,001565	1,279	0,001373	0,000000	0,000466	0,003841
18,00	0,277	0,662	8,88e8	0,001553	1,279	0,001883	0,000000	0,000460	0,004330
19,00	0,292	0,699	9,37e8	0,001543	1,279	0,002557	0,000000	0,000454	0,004985
20,00	0,308	0,736	9,86e8	0,001533	1,279	0,003119	0,000000	0,000449	0,005529
21,00	0,323	0,772	1,04e9	0,001524	1,279	0,003369	0,000000	0,000443	0,005762
22,00	0,338	0,809	1,08e9	0,001515	1,279	0,003427	0,000000	0,000438	0,005802
					TANCE				
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	166,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	166,54	- 1
14,00	205,49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	205,49	- 1
15,00	255,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	255,44	- 1
16,00	315,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	315,33	- 1
+ 17,00 +	387,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	387,46	- 1
18,00	489,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	489,74	- 1
19,00	628,12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	628,12	- 1
20,00	771,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	771,96	- 1
21,00	886,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	886,92	- 1
22,00	980,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	980,28	
		/E POWER		OTHER					
SPEED	PEBARE	PETOTAL	CTLR	CTLT	RBARE/W				
[kt]	[kW]	[kW]							
13,00	1113,8	1113,8	0,00480	0,05211	0,00208				- 1
14,00	1480,0	1480,0	0,00862	0,05544	0,00257				- 1
15,00	1971,2	1971,2	0,01366	0,06004	0,00320				- 1
16,00	2595,5	2595,5	0,01919	0,06514	0,00395				- 1
+ 17,00 +	3388,5	3388,5	0,02535	0,07090	0,00485				I
18,00	4535,0	4535,0	0,03476	0,07993	0,00613				I
19,00	6139,5	6139,5	0,04719	0,09201	0,00786				I
20,00	7942,6	7942,6	0,05758	0,10206	0,00966				I
21,00	9581,7	9581,7	0,06219	0,10635	0,01110				I
22,00	11094,6	11094,6	0,06325	0,10710	0,01227				

Report ID20190313-1902

Resistance 13 mar 2019 07:02 HydroComp NavCad 2014 Project ID 83 Rosa
Description Yate
File name 72.hcnc

Hull data

General		Planing	
Configuration:	Monohull	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0,0 m2
Length on WL:	114,000 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,546] 20,555 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,070] 5,050 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,671] 8145,66 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,702] 2571,0 m2	Chine beam:	0,000 m
ITTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 50,160 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 63,840 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,980] 101,7 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,769] 1801,8 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	23,60 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m
Seport ID30190313-1903		•	HudenComp NewCod 2014 14 02 0020 51002 5

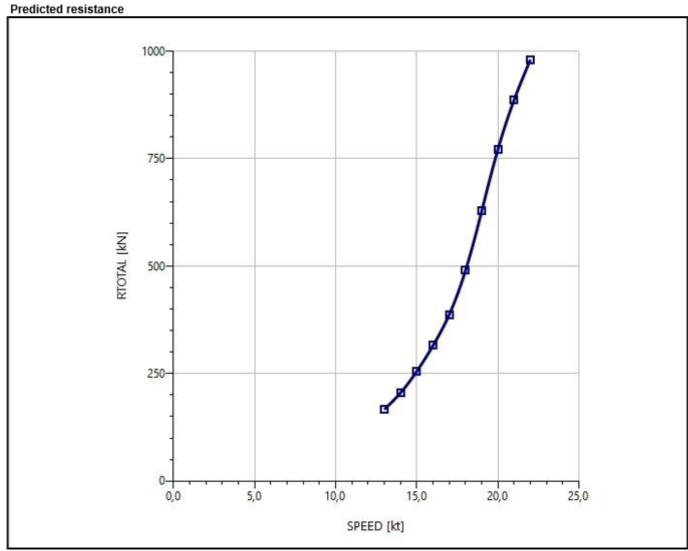
Report ID20190313-1902 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539

Resistance

13 mar 2019 07:02 HydroComp NavCad 2014 Project ID 83 Rosa
Description Yate
File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		



Report ID20190313-1902

HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539

Alternativa 84:

 Resistance
 Project ID
 84 Rosa

 13 mar 2019 07:06
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda
Value	0,26	0,66	5,41	4,08	0,79
Range	0,06.0,40	0,550,85	3,90-14,90	2,10.4,00	0.01-1.02

Prediction results

Tredication		COEFS			ľ	TTC-78 COEF	S		
SPEED [kt]	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
13,00	0,200	0,478	6,41e8	0,001619	1,279	0,000161	0,000000	0,000493	0,002724
14,00	0,215	0,515	6,90e8	0,001603	1,279	0,000338	0,000000	0,000486	0,002875
15,00	0,231	0,552	7,40e8	0,001590	1,279	0,000571	0,000000	0,000479	0,003083
16,00	0,246	0,588	7,89e8	0,001577	1,279	0,000828	0,000000	0,000473	0,003317
+ 17,00 +	0,262	0,625	8,38e8	0,001565	1,279	0,001152	0,000000	0,000466	0,003620
18,00	0,277	0,662	8,88e8	0,001553	1,279	0,001635	0,000000	0,000460	0,004082
19,00	0,292	0,699	9,37e8	0,001543	1,279	0,002191	0,000000	0,000454	0,004619
20,00	0,308	0,736	9,86e8	0,001533	1,279	0,002596	0,000000	0,000449	0,005006
21,00	0,323	0,772	1,04e9	0,001524	1,279	0,002778	0,000000	0,000443	0,005171
22,00	0,338	0,809	1,08e9	0,001515	1,279	0,002887	0,000000	0,000438	0,005263
					TANCE				
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	160,25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160,25	
14,00	196,17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	196,17	
15,00	241,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	241,46	
16,00	295,59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	295,59	
+ 17,00 +	364,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	364,20	
18,00	460,40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	460,40	
19,00	580,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	580,50	
20,00	697,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	697,02	
21,00	793,79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	793,79	
22,00	886,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	886,69	
		/E POWER		OTHER					
SPEED	PEBARE	PETOTAL	CTLR	CTLT	RBARE/W				
[kt]	[kW]	[kW]							
13,00	1071,7	1071,7	0,00296	0,05014	0,00201				
14,00	1412,8	1412,8	0,00623	0,05293	0,00246				
15,00	1863,3	1863,3	0,01050	0,05675	0,00302				
16,00	2433,0	2433,0	0,01523	0,06106	0,00370				
+ 17,00 +	3185,1	3185,1	0,02121	0,06664	0,00456				
18,00	4263,3	4263,3	0,03009	0,07514	0,00576				
19,00	5674,1	5674,1	0,04034	0,08504	0,00727				
20,00	7171,6	7171,6	0,04779	0,09215	0,00873				
21,00	8575,6	8575,6	0,05115	0,09519	0,00994				
22,00	10035,4	10035,4	0,05314	0,09688	0,01110				

Report ID20190313-1906 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539

 Resistance
 Project ID
 84 Rosa

 13 mar 2019 07:06
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Hull data

General		Planing	
Configuration:	Monohull	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0.0 m2
Length on WL:	114,000 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,405] 21,090 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,079] 5,170 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,639] 8145,66 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,695] 2564,1 m2	Chine beam:	0,000 m
TTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 50,160 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 63,840 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,972] 106,0 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,745] 1791,2 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	21,05 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m

Report ID20190313-1906 HydroComp NavCad 2014 14 02 0029 S1002 539

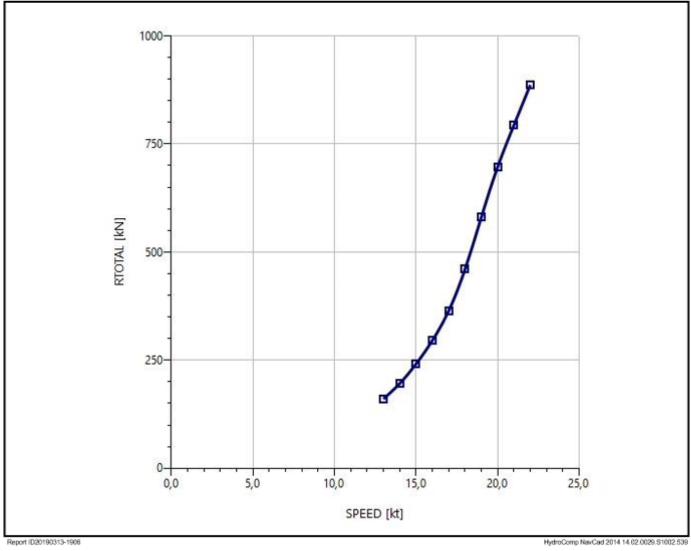
Resistance 13 mar 2019 07:06 HydroComp NavCad 2014

Project ID 84 Rosa Description Yate File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:	•	Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	• •
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		-





Alternativa 85:

 Resistance
 Project ID
 85 Rosa

 13 mar 2019 07:05
 Description
 Yate

 HydroComp NavCad 2014
 File name
 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		

Prediction method check [Holtrop]

Parameters	FN [design]	CP	LWL/BWL	BWL/T	Lambda
Value	0,26	0,66	5,27	4,28*	0,79
Range	0,06.0,40	0,550,85	3,9014,90	2,10.4,00	0,011,02

Prediction results

	SPEED COEFS		ITTC-78 COEFS						
SPEED [kt]	FN	FV	RN	CF	[CTLT/CF]	CR	dCF	CA	СТ
13,00	0,200	0,478	6,41e8	0,001619	1,279	0,000167	0,000000	0,000493	0,002730
14,00	0,215	0,515	6,90e8	0,001603	1,279	0,000343	0,000000	0,000486	0,002879
15,00	0,231	0,552	7,40e8	0,001590	1,279	0,000574	0,000000	0,000479	0,003086
16,00	0,246	0,588	7,89e8	0,001577	1,279	0,000831	0,000000	0,000473	0,003320
+ 17,00 +	0,262	0,625	8,38e8	0,001565	1,279	0,001155	0,000000	0,000466	0,003623
18,00	0,277	0,662	8,88e8	0,001553	1,279	0,001638	0,000000	0,000460	0,004086
19,00	0,292	0,699	9,37e8	0,001543	1,279	0,002203	0,000000	0,000454	0,004631
20,00	0,308	0,736	9,86e8	0,001533	1,279	0,002620	0,000000	0,000449	0,005029
21,00	0,323	0,772	1,04e9	0,001524	1,279	0,002811	0,000000	0,000443	0,005203
22,00	0,338	0,809	1,08e9	0,001515	1,279	0,002922	0,000000	0,000438	0,005298
		RESISTANCE							
SPEED	RBARE	RAPP	RWIND	RSEAS	RCHAN	RTOWED	RMARGIN	RTOTAL	
[kt]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	[kN]	
13,00	161,88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161,88	
14,00	198,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	198,02	
15,00	243,64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	243,64	
16,00	298,25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	298,25	
+ 17,00 +	367,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	367,35	
18,00	464,44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	464,44	
19,00	586,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	586,52	
20,00	705,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	705,84	
21,00	805,07	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	805,07	
22,00	899,68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	899,68	
	EFFECTIVE POWER			OTHER					
SPEED [kt]	PEBARE [kW]	PETOTAL [kW]	CTLR	CTLT	RBARE/W				
13,00	1082,6	1082,6	0,00310	0,05065	0,00203				
14,00	1426,2	1426,2	0,00636	0,05343	0,00248				I
15,00	1880,1	1880,1	0,01065	0,05726	0,00305				
16,00	2454,9	2454,9	0,01542	0,06161	0,00373				
+ 17,00 +	3212,7	3212,7	0,02143	0,06722	0,00460				I
18,00	4300,7	4300,7	0,03040	0,07580	0,00581				I
19,00	5732,9	5732,9	0,04087	0,08592	0,00734				I
20,00	7262,3	7262,3	0,04860	0,09331	0,00884				I
21,00	8697,5	8697,5	0,05215	0,09654	0,01008				I
22,00	10182,4	10182,4	0,05422	0,09830	0,01126				I
Report ID20190313-19	205						Hu	denComp NauCad 2014	14.02.0029.81002.539

Report ID20190313-1905

Resistance

Project ID 85 Rosa 13 mar 2019 07:05 Description Yate HydroComp NavCad 2014 File name 72.hcnc

Hull data

General		Planing	
Configuration:	Monohuli	Proj chine length:	0,000 m
Chine type:	Round/multiple	Proj bottom area:	0,0 m2
Length on WL:	114,000 m	LCG fwd TR:	[XCG/LP 0,000] 0,000 m
Max beam on WL:	[LWL/BWL 5,270] 21,630 m	VCG below WL:	0,000 m
Max molded draft:	[BWL/T 4,283] 5,050 m	Aft station (fwd TR):	0,000 m
Displacement:	[CB 0,638] 8145,66 t	Deadrise:	0,00 deg
Wetted surface:	[CS 2,716] 2584,3 m2	Chine beam:	0,000 m
ITTC-78 (CT)		Chine ht below WL:	0,000 m
LCB fwd TR:	[XCB/LWL 0,440] 50,160 m	Fwd station (fwd TR):	0,000 m
LCF fwd TR:	[XCF/LWL 0,560] 63,840 m	Deadrise:	0,00 deg
Max section area:	[CX 0,972] 106,2 m2	Chine beam:	0,000 m
Waterplane area:	[CWP 0,744] 1834,5 m2	Chine ht below WL:	0,000 m
Bulb section area:	0,0 m2	Propulsor type:	Propeller
Bulb ctr below WL:	0,000 m	Max prop diameter:	0,0 mm
Bulb nose fwd TR:	0,000 m	Shaft angle to WL:	0,00 deg
Imm transom area:	[ATR/AX 0,000] 0,0 m2	Position fwd TR:	0,000 m
Transom beam WL:	[BTR/BWL 0,000] 0,000 m	Position below WL:	0,000 m
Transom immersion:	[TTR/T 0,000] 0,000 m	Transom lift device:	Flap
Half entrance angle:	21,78 deg	Device count:	0
Bow shape factor:	[AVG flow] 0,0	Span:	0,000 m
Stern shape factor:	[AVG flow] 0,0	Chord length:	0,000 m
		Deflection angle:	0,00 deg
		Tow point fwd TR:	0,000 m
		Tow point below WL:	0,000 m

Report ID20190313-1905 HydroComp NavCad 2014 14.02.0029.S1002.539 Resistance

13 mar 2019 07:05 HydroComp NavCad 2014 Project ID 85 Rosa Description Yate File name 72.hcnc

Analysis parameters

Vessel drag	ITTC-78 (CT)	Added drag	
Technique:	[Calc] Prediction	Appendage:	[Off]
Prediction:	Holtrop	Wind:	[Off]
Reference ship:		Seas:	[Off]
Model LWL:		Shallow/channel:	[Off]
Expansion:	Standard	Towed:	[Off]
Friction line:	ITTC-57	Margin:	[Off]
Hull form factor:	[On] 1,279	Water properties	
Speed corr:	[Off]	Water type:	Salt
Spray drag corr:	[Off]	Density:	1026,00 kg/m3
Corr allowance:	ITTC-78 (v2008)	Viscosity:	1,18920e-6 m2/s
Roughness [mm]:	[On] 0,15		



