



Escola Politécnica  
Superior de Ferrol

# CUADERNO 3: DISEÑO DE FORMAS

FAST FERRY CATAMARÁN 950 PAX Y 250 COCHES

Trabajo de fin de grado 14-03

Escuela politécnica superior - Universidade da coruña.



Escola Politécnica Superior



UNIVERSIDADE DA CORUÑA

Carlos Fernández Baldomir

c.faldomir@udc.es baldomirr@gmail.com (+34)618477004

RPA:



**DEPARTAMENTO DE INGENIERÍA NAVAL Y OCEÁNICA**

**ANTEPROYECTO Y PROYECTO FIN DE CARRERA**

*CURSO 2.013-2014*

**PROYECTO NÚMERO 14-03**

**TIPO DE BUQUE:** Fast-Ferry catamarán de 950 pax. y 250 vehículos.

**CLASIFICACIÓN, COTA Y REGLAMENTOS DE APLICACIÓN:** DNV, MARPOL, COLREG, ILO, CODIGO DE BUQUES DE ALTA VELOCIDAD.

**CARACTERÍSTICAS DE LA CARGA:** 950 pasajeros y 250 vehículos.

**VELOCIDAD Y AUTONOMÍA:** 38kn al 100% MCR y 10% Margen de mar.

**SISTEMAS Y EQUIPOS DE CARGA / DESCARGA:** 2 rampas para vehículos a popa.

**PROPULSIÓN:** 4 Waterjets, planta propulsora dual LNG-DIESEL.

**TRIPULACIÓN Y PASAJE:** 30 tripulantes, 950 pasajeros.

**OTROS EQUIPOS E INSTALACIONES:** Dos propulsores de proa (uno en cada casco).

Ferrol, Febrero de 2.014

ALUMNO: D Carlos Fernández Baldomir.

## Contenido

RPA:.....	1
Presentación .....	3
Cálculo de coeficientes .....	6
Proceso de diseño de las formas .....	8
Generación de un casco a través de un buque predefinido: .....	8
Obtención de la cartilla de trazado con las dimensiones especificadas: .....	10
Generación de un casco a partir de la cartilla de trazado .....	11
Curva de áreas seccionales.....	14
Curva de áreas seccionales del buque predefinido.....	14
Curva de áreas del buque proyecto: .....	14
Contornos de proa y popa .....	15
Contornos de proa.....	15
Contornos de popa .....	16
Resultados obtenidos .....	18
Comprobación de los resultados .....	19
Coeficientes dimensionales .....	19
Forma de la sección transversal .....	19
Formas de proa.....	19
Formas de popa .....	20
ANEXOS.....	21

## Presentación

En este cuaderno se definirán las formas del buque proyecto a partir de las características principales calculadas en el cuaderno 1:

B(m)	26,3
Lpp (m)	83,16
Loa (m)	92,4
Bcasco (m)	5,5
T (m)	4
D (m)	7,65
BHP (kW)	36213
CB	0,57
CM	0,94
CP	0,7
$\Delta$ (t)	2257
Fn	0,66
Autonomía (millas)	1200
Peso en Rosca (t)	1352

El objetivo de las formas que se van a proyectar es ofrecer una navegación confortable y con un consumo eficiente a una velocidad de servicio de 38 nudos. Para ello se diseñará un casco teniéndose en consideración los siguientes puntos:

- **Formas de carena esbeltas y alargadas, casco catamarán:**

Con el objetivo de mejorar la resistencia hidrodinámica del casco se buscan formas con una relación L/B alta, de forma que se reduzca la resistencia de presión de origen viscoso y la resistencia por formación de olas.

A la hora de proyectar buques, teniendo en cuenta este parámetro, habitualmente se presentan unas limitaciones debidas a que con el aumento de L/B disminuyen la estabilidad y la capacidad de carga del buque. La solución a estas limitaciones pasa por dotar a las embarcaciones de alta velocidad de formas multicasco, de modo que aporten estabilidad y aumenten la superficie de cubierta destinada a carga en la obra muerta.

En un catamarán la relación L/B es aproximadamente 15, mientras que en un buque monocasco de características similares la relación L/B ronda el valor de 6.

La principal desventaja de un casco catamarán es el aumento de la resistencia por fricción, ya que la superficie mojada aumenta considerablemente al haber sumergidos dos cascos.

- **Proa WavePiercing:**  
Un buque “WavePiercer” está diseñado con unas formas de proa afiladas y sin apenas volumen sobre la flotación que reducen la tendencia al cabeceo del buque frente a las olas.  
En el caso de embarcaciones de alta velocidad, reducir el cabeceo frente a las olas es necesario para mejorar el confort del pasaje y la eficiencia de la navegación.
- **Formas del túnel:**  
La separación entre los dos cascos se conoce como túnel. Es una zona propensa a recibir impactos de las olas y a producir cargas de slamming que pueden afectar a la estructura. Para evitar ese problema se diseña un rompeolas similar a un tercer casco (que no proporciona flotación) con el objetivo de dirigir el flujo de agua que puede incidir en ciertas condiciones sobre el túnel.
- **Espejo de popa:**  
El casco se diseñará con un espejo de popa recto para facilitar la localización y la operación de los propulsores tipo waterjet. Además el espejo recto ayuda a desprender el flujo en popa y es más simple y menos costoso de construir.

En lo referente a las dimensiones principales del buque y sus efectos a la hora de diseñar el casco, es necesario tener en cuenta, para cada una de ellas:

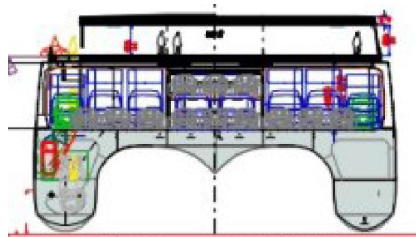
- **Eslora (L):**  
Un casco con mayor eslora mejora el rendimiento hidrodinámico pero aumenta el coste de construcción. La elección de la eslora se hace mediante un equilibrio entre coste y rendimiento.
- **Manga (B):**  
La manga total del buque se escoge en función de la carga, en este caso dar cabida a los 250 vehículos en dos cubiertas. Además la manga total del buque define la separación entre los cascos, que debe de ser grande para evitar la resistencia residual que se produce por la interferencia de ambos cascos durante la navegación.
- **Manga de los cascos (B):**  
Se establece en función de la maquinaria propulsora. Es necesario que contenga a los motores principales, como a los propulsores y a los restantes espacios de máquinas y tanques.  
En el caso de un catamarán como el del proyecto la manga de la carena no influye directamente sobre la carga que puede albergar el buque.  
A medida que aumenta la manga del casco aumenta la resistencia hidrodinámica.

- **Calado (T):**  
Se obtiene un calado en función de la manga de los cascos, la eslora y el desplazamiento del buque.
- **Desplazamiento ( $\Delta$ ):**  
En las embarcaciones de alta velocidad se busca el mínimo desplazamiento posible porque es la magnitud que más afecta a la resistencia hidrodinámica. A consecuencia de esto se construye el casco en aluminio, de forma que se reduzca en todo lo posible el peso en rosca.

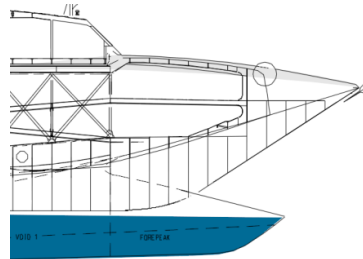
Como no se dispone de datos suficientes para modelar el casco a partir de los buques de la base de datos, se tendrán en cuenta las formas de estos para definir las formas del buque proyecto.

Partiendo de las formas del buque proyecto, se tiene que:

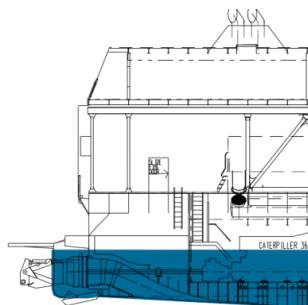
- La sección media destaca por las formas redondeadas de los pantoques y por el pico del rompeolas en el túnel.



- En la proa tipo wave piercer destaca el rompeolas y la forma de la obra muerta sobre las zonas más adelantadas. La intersección entre la flotación y la roda se produce en el punto más a proa del casco.



- La popa termina en una estampa totalmente sumergida y no tiene codaste. La perpendicular de popa es el punto más a popa de la flotación.



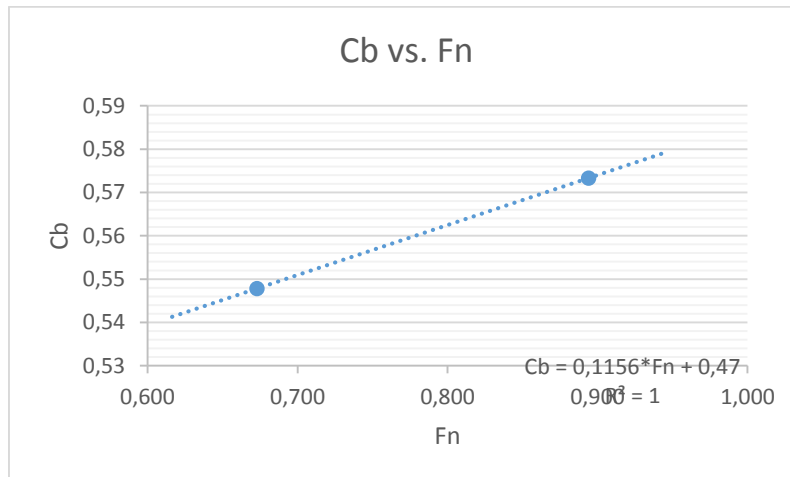
## Cálculo de coeficientes

Antes de definir las formas se van a estimar los coeficientes.

A partir de las regresiones vistas en el cuaderno 1 se obtiene:

- **Estimación del coeficiente de bloque:**

Para estimar el coeficiente de bloque se relacionará en una gráfica en frente al número de Froude.



Se obtiene la ecuación:

$$Cb = 0,1156 * Fn + 0,47$$

Se calcula Fn para el buque del proyecto:

$$Fn = (38 * 0,5144) / \sqrt{(9,81 * 90)} = 0,66$$

Y se sustituye:

$$Cb = 0,1156 * 0,66 + 0,47$$

Da un resultado de **0,546**.

Para comprobar este valor, ya que la regresión no es fiable, se calculará el coeficiente de bloque mediante la expresión:

$$Cb = a + b * Fn$$

Para ello se calculará el Fn de dos de los buques base de los que disponemos datos de desplazamiento, el Bentago Express y el Francisco:

$$Fn_{bentago} = (38 * 0,5144) / \sqrt{(9,81 * 86)} = 0,673$$

$$Fn_{francisco} = (51,8 * 0,5144) / \sqrt{(9,81 * 90,54)} = 0,894$$

Posteriormente se calcularán los coeficientes de bloque de ambos buques:

$$Cb_{bentago} = 0,55$$

$$Cb_{francisco} = 0,57$$

Se usa la fórmula de Alexander para sacar los parámetros de A y B:

$$0,55 = a + b * 0,673$$

$$0,57 = a + b * 0,894$$

De forma que:

$$a = 0,49$$

$$b = 0,09$$

Aplicando la fórmula de Alexander a nuestro buque:

$$Fn = (38 * 0,5144) / \sqrt{(9,81 * 90)} = 0,66$$

$$Cb = 0,49 + 0,66 * 0,09$$

$$\underline{\underline{Cb = 0,55}}$$

Los resultados son muy parecidos, dando casi el mismo valor, pero dado que el método usando la fórmula de Alexander es más fiable que la recta de regresión con dos puntos, se tomará este valor, **Cb=0,55**, como el valor correcto del coeficiente de bloque.

Tras la selección de alternativas del cuaderno 1, la estimación del coeficiente de bloque queda en un valor de **Cb= 0,57**.

- **Estimación del coeficiente de la maestra:**

Para estimar el coeficiente de la sección media se usarán varios métodos:

- Fórmula de Kerlen:

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

Al sustituir por el valor obtenido anteriormente, Cb=0,55:

$$CM = 1,006 - 0,0056 * 0,55^{-3,56}$$

Se obtiene un valor de CM= 0,958

- Fórmula HSVA:

$$CM = 1 / (1 + (1 - Cb)^{3,5})$$

Sustituyendo Cb por 0,55:

$$CM = 1 / (1 + (1 - 0,55)^{3,5})$$

Se obtiene un valor de CM= 0,942

Entre los dos valores, que son muy similares, seleccionamos el menor de ellos, ya que al tratarse de un buque rápido se beneficiará de un valor del coeficiente de la sección media pequeño. Por lo tanto: **CM= 0,942**

- **Estimación del coeficiente prismático:**

Para estimar este coeficiente, conocidos los datos de Cm y Cb, se usará la siguiente fórmula:

$$Cp = Cb / Cm$$

De forma que:

$$Cp = 0,66 / 0,942$$

Dando como resultado un **Cp= 0,7**

Resumiendo, los coeficientes que se han obtenido son:

Coeficiente de bloque (Cb)	0,57
Coeficiente de la maestra (Cm)	0,942
Coeficiente prismático (Cp)	0,7



## Proceso de diseño de las formas

Al tratarse de un casco tipo catamarán las formas no se pueden definir mediante series sistemáticas, así que se definirán a partir de un buque base.

### Generación de un casco a través de un buque predefinido:

Para definir las formas, como no se dispone de la información necesaria para generar un casco a partir de un buque base, se comienza partiendo de un buque de la base de datos de Maxsurf; en este caso se ha utilizado el archivo "WavePiercingCat\_Pro" que se considera adecuado para el buque proyecto al tratarse de un catamarán tipo wavepiercing con formas similares a las de los buques de la base de datos del proyecto.

A partir del buque se ha hecho una transformación paramétrica adaptándolo a las dimensiones establecidas en el cuaderno 1 del buque proyecto y posteriormente se han ajustado los coeficientes de forma.

Se obtienen los siguientes valores y coeficientes y se comparan con los del buque proyecto definido al principio del documento:

	Obtenidos en Maxsurf	Definidos
Desplazamiento	1099t*	2257t
Calado	4m	4m
LPP	83,16m	83,16m
B	26,3m	26,3m
Coeficiente prismático	0,68	0,7
Coeficiente de bloque	0,6	0,57
Coeficiente maestra	0,91	0,94

*\*Hay que puntualizar que el buque obtenido en MaxSurf marca como valor del desplazamiento 1099 toneladas, mientras que el del buque proyecto es de 2257 toneladas. Esto es debido a que el programa no permite hacer una transformación en función de la manga de cada una de las carenas, si no que hace la transformación en función de la manga total, que es de 26,3 metros. Para corregir esto, una vez obtenida la cartilla de trazado de este casco, se hará una transformación de forma que se obtenga el valor deseado de la manga en cada casco. Dicho proceso se explicará en apartados posteriores en este cuaderno.*

Con el objetivo de con una cartilla de trazado de la carena se han definido una serie de secciones transversales, líneas de agua y planos longitudinales de la siguiente forma:

- Se definen 20 secciones transversales con una separación entre secciones de 8,316 metros:

st 0	0
st 0,5	4,158
st 1	8,316
st 1,5	12,474
st 2	16,632
st 2,5	20,79
st 3	24,948
st 4	33,264
st 5	41,58
st 6	49,896
st 7	58,212
st 7,5	62,37
st 8	66,528
st 8,5	70,686
st 9	74,845
st 9,25	76,924
st 9,5	79,003
st 9,75	81,382
st 10	83,161
st 10,25	85,54

- Se crean 21 líneas de agua separadas entre sí una distancia de 0,2 metros:

wl 0	0
wl 1	0,2
wl 2	0,4
wl 3	0,6
wl 4	0,8
wl 5	1
wl 6	1,2
wl 7	1,4
wl 8	1,6
wl 9	1,8
wl 10	2
wl 11	2,2
wl 12	2,4
wl 13	2,6
wl 14	2,8
wl 15	3
wl 16	3,2
wl 17	3,4
wl 18	3,6
wl 19	3,8
wl 20	4

- Se definen 8 planos longitudinales a cada banda de la siguiente forma:

b 1	1,881
b 2	3,762
b 3	5,642
b 4	7,523
b 5	9,404
b 7	10,344
b 6	11,285
b 8	12,226

A partir de esos planos y su intersección con el casco se construye una cartilla de trazado de la carena que se muestra en los anexos de este documento:

*ANEXO 1: CARTILLA DE TRAZADO DEL BUQUE REFERENCIA.*

Dado que el buque es un catamarán y, como ya se ha comentado con anterioridad, Maxsurf no permite escalar de esta forma la manga de los cascos de este tipo de buque, es necesario escalar manualmente en la cartilla de trazado.

**Obtención de la cartilla de trazado con las dimensiones especificadas:**

Para obtener una cartilla de trazado con las dimensiones principales reales del buque proyecto (Eslora entre perpendiculares, manga total, calado y manga en los semicascos) es necesario escalar manualmente la cartilla obtenida anteriormente.

Para ello se multiplican los datos por un factor de multiplicación que se obtiene mediante un proceso que se explica a continuación:

- Se calcula el punto medio entre los dos valores de intersección para una misma sección y línea de agua en uno de los semicascos, con el objeto de hallar la posición del eje de crujía de cada carena:

Crujía casco
11,7885

- Se busca el punto más alejado de crujía, es decir, aquel valor donde la manga es máxima, con la intención de mantenerlo fijo para escalar sobre él, de forma que se pueda variar el valor de la manga de los cascos sin afectar a la manga máxima.

Distancia max.
13,165

- Se calcula el valor de la manga máxima en el casco restando los valores más a estribor y a babor de este. Dichos valores se encuentran en la sección 3 a la altura de la flotación.

Manga máxima
2,693

- Dividiendo el valor de la manga de los cascos real (5,56 metros) entre el valor obtenido anteriormente se calcula el factor de escala por el que se multiplicarán los valores de la cartilla de trazado para obtener sus dimensiones correctas.

Factor
2,0646119569

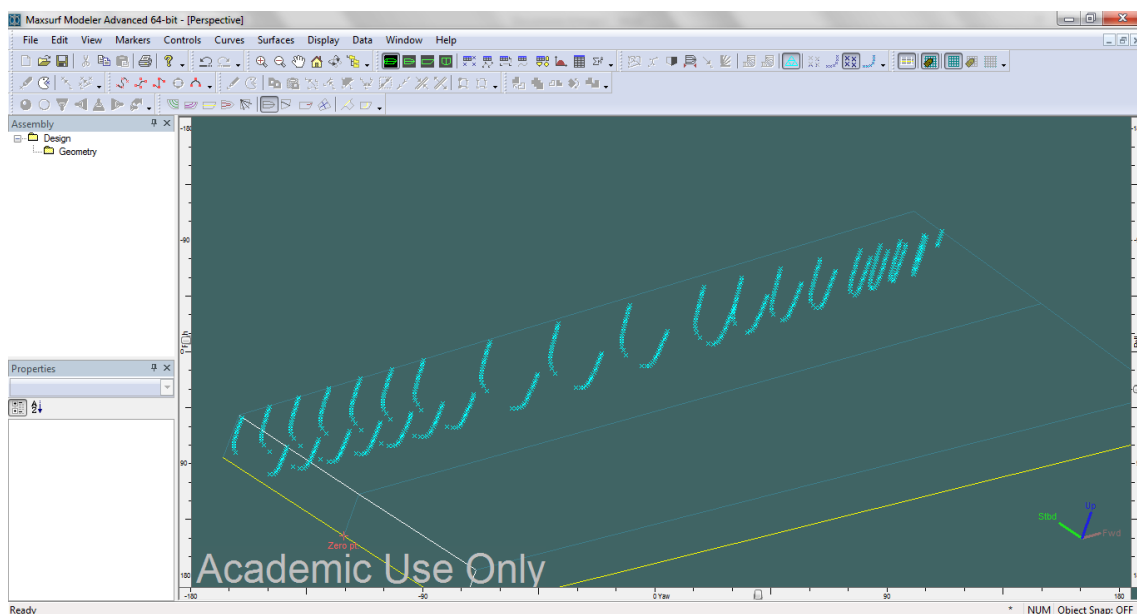
- Tras multiplicar todos los valores de semimangas de la cartilla de trazado se le restan al valor de la semimanga máxima para volver a referenciarlos respecto al eje de crujía del buque.

Con este procedimiento se obtiene una cartilla de trazado de la carena redimensionada que se presenta en el anexo:

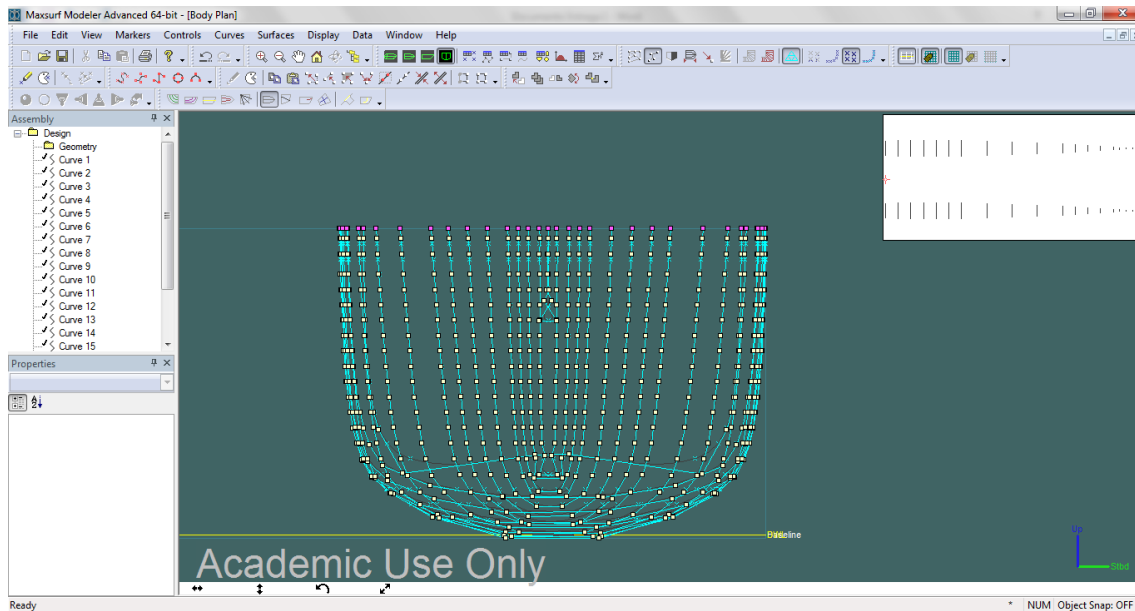
*ANEXO 2: CARTILLA DE TRAZADO PARA LA CONSTRUCCIÓN DEL CASCO.*

### Generación de un casco a partir de la cartilla de trazado

La cartilla obtenida en el apartado anterior se importa en forma de markers en el programa MaxSurf y se modela, a partir de ella, la carena de los semicascos:

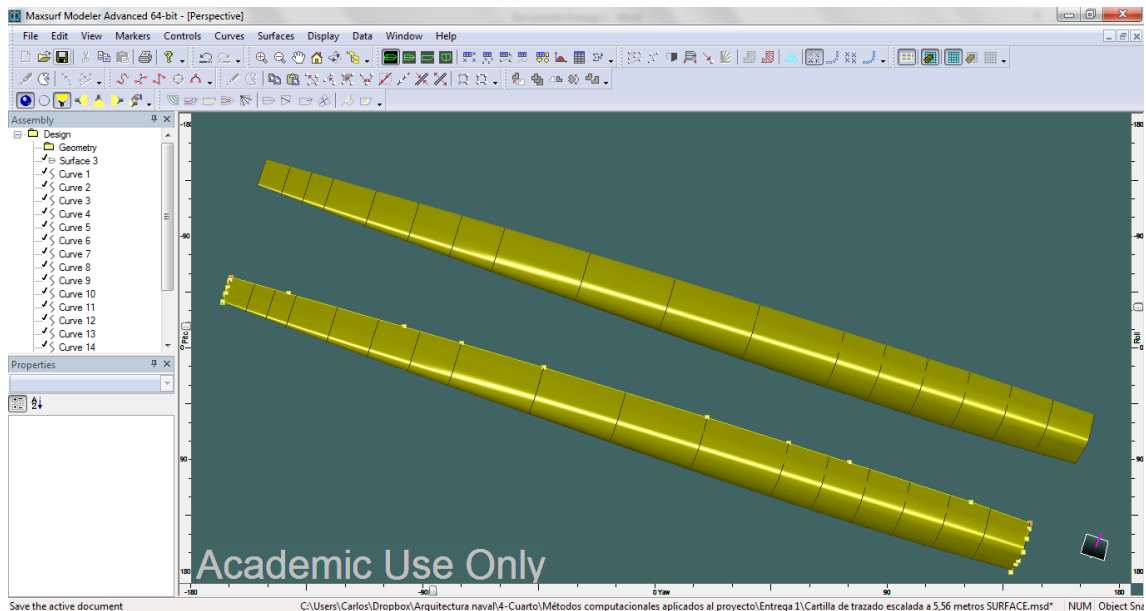


A partir de los markers se generan las curvas que definen las secciones, obteniéndose una serie de secciones transversales con las que se construirá una superficie:



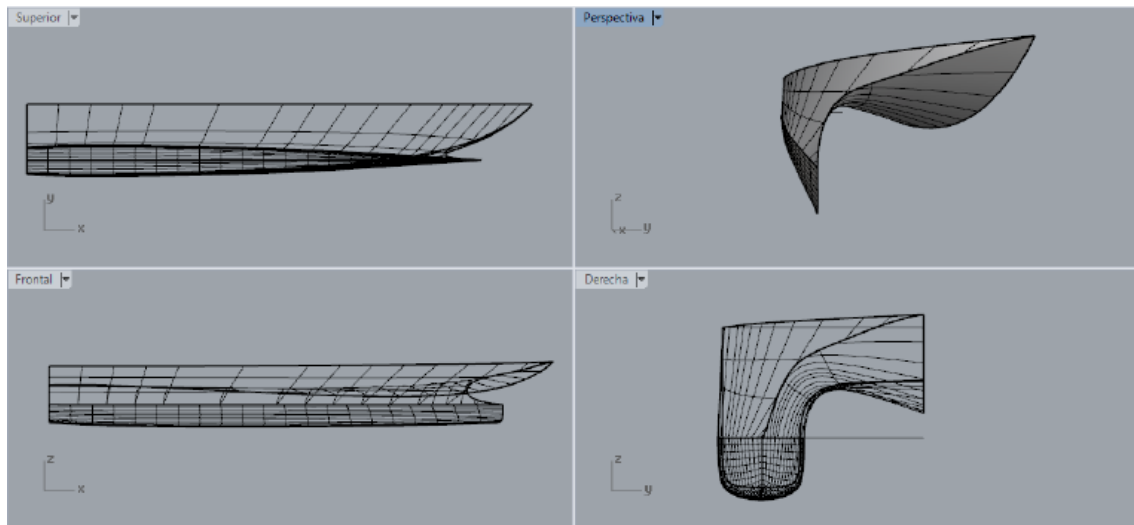
Esas curvas se alisan y se corrigen de forma manual, modificando cada uno de los puntos defectuosos.

A continuación se genera una superficie a partir de esas curvas y posteriormente esa superficie se alisa manualmente, modificando cada una de las secciones hasta obtener un casco que cumpla las características requeridas:



Ya que mediante la transformación de la cartilla de trazado no se ha podido transformar la obra muerta del buque debido a que las formas eran demasiado complejas y al escalar se producían discontinuidades, cortes y solapes de superficies. Debido a eso la obra muerta se deberá modelar aparte.

Para ello se usa el software Rhinoceros y se generan las superficies con formas basadas en el buque de partida de MaxSurf y en los buques de la base de datos del cuaderno 1.



A partir de este modelo se elabora una cartilla de trazado y un plano de formas que se presentan en los anexos.

*ANEXO 3: CARTILLA DE TRAZADO DEFINITIVA DEL BUQUE PROYECTO*

*ANEXO 4: PLANO DE FORMAS DEFINITIVO DEL BUQUE PROYECTO*

Tras haber definido las formas en maxsurf, el valor de los coeficientes varía ligeramente. A continuación se presenta una tabla con los coeficientes al inicio de la definición de formas, obtenidos en el cuaderno 1, y los coeficientes finales:

	<b>CUADERNO 1</b>	<b>CUADERNO 3</b>
Coficiente de bloque	0,57	0,59
Coficiente de la maestra	0,942	0,909
Coficiente prismático	0,7	0,68

## Curva de áreas seccionales

Mediante el software “Maxsurf Modeler Advanced” se puede obtener la curva de áreas seccionales.

En esta apartado se presentan las curvas de áreas tanto para el buque predefinido como para el buque proyecto.

La forma de la curva de áreas es típica de los buques de alta velocidad, acumulando la mayor parte del volumen de carena a popa de la sección media.

### Curva de áreas seccionales del buque predefinido



### Curva de áreas del buque proyecto:



## Contornos de proa y popa

En este apartado se definirán los contornos de proa y de popa del buque.

### Contornos de proa

La proa del buque proyecto es una proa “wavepiercer” que, como se ha definido en la introducción, destaca por no presentar volumen sobre la flotación y por sus formas finas.

Lo primero que hay que observar es si se debe instalar bulbo en las zonas de proa.

La función del bulbo es reducir la altura de las olas formadas en la proa del buque creando un sistema de olas desfasado que interacciona con los sistemas de olas generados por el buque, reduciendo notablemente la resistencia por formación de olas.

Los criterios que indican si se debe o no instalar bulbo en un buque son:

$$0,65 < CB < 0,815$$

$$5,5 < \frac{L_{pp}}{B} < 7,0$$

$$0,24 < Fn < 0,57$$

$$\frac{Cb * B}{L_{pp}} > 0,135$$

El  $C_b$  para el buque proyecto es de 0,59 (no cumple).

$L_{pp}/B$  para el buque proyecto es de 15,12 por semicasco (no cumple)

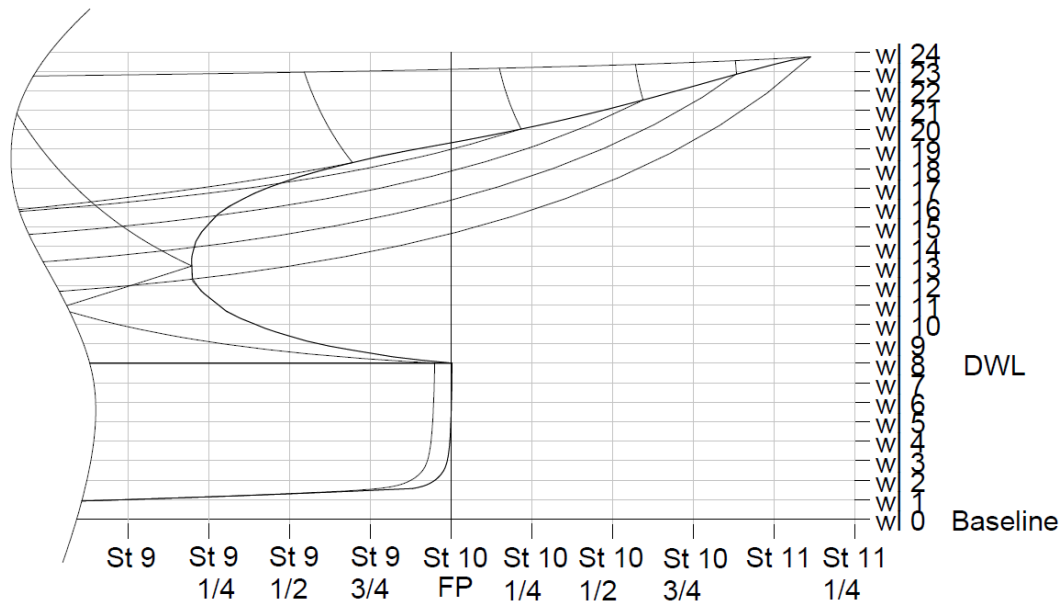
$F_n$  para el buque proyecto es de 0,66 (no cumple)

Coefficiente de afinamiento global para el buque proyecto es de 0.0728 (no cumple)

Al no cumplir ninguno de los parámetros que se recomiendan cumplir para la instalación del bulbo se llega a la conclusión de que la proa del buque no lleva bulbo.

Croquis de la proa del buque:

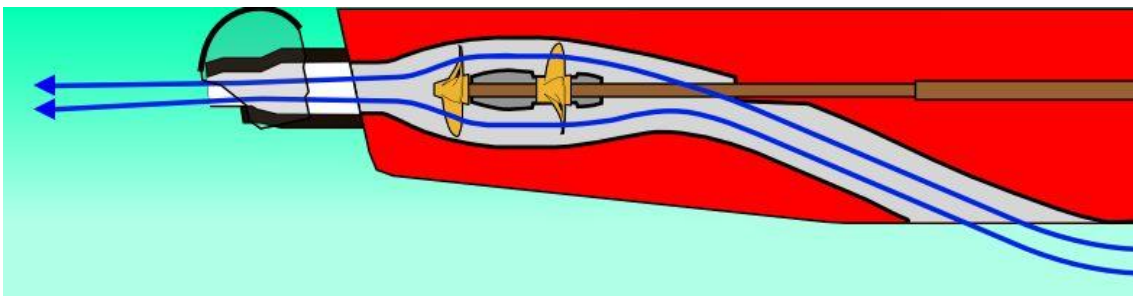




### Contornos de popa

En un buque convencional las formas de popa se diseñan con el objetivo de uniformizar la estela que incide sobre la hélice. El buque proyecto no cuenta con propulsores convencionales, si no que cuenta con propulsores waterjet así que no será necesario afinar la popa con el objetivo de optimizar la estela.

Un waterjet aspira el agua mediante conducto de admisión situado, normalmente, en la zona inferior del casco a popa. El agua aspirada entra en una bomba que impulsa el flujo a través de una tobera creando el empuje necesario para el avance del buque.



La tobera es móvil y cuenta con un inversor de flujo que le aporta una gran maniobrabilidad al buque.

La popa se diseña para dar cabida a los waterjets y para ello se plantea una popa que sumerge la estampa.

Las ventajas principales de los waterjets respecto a las hélices convencionales son:

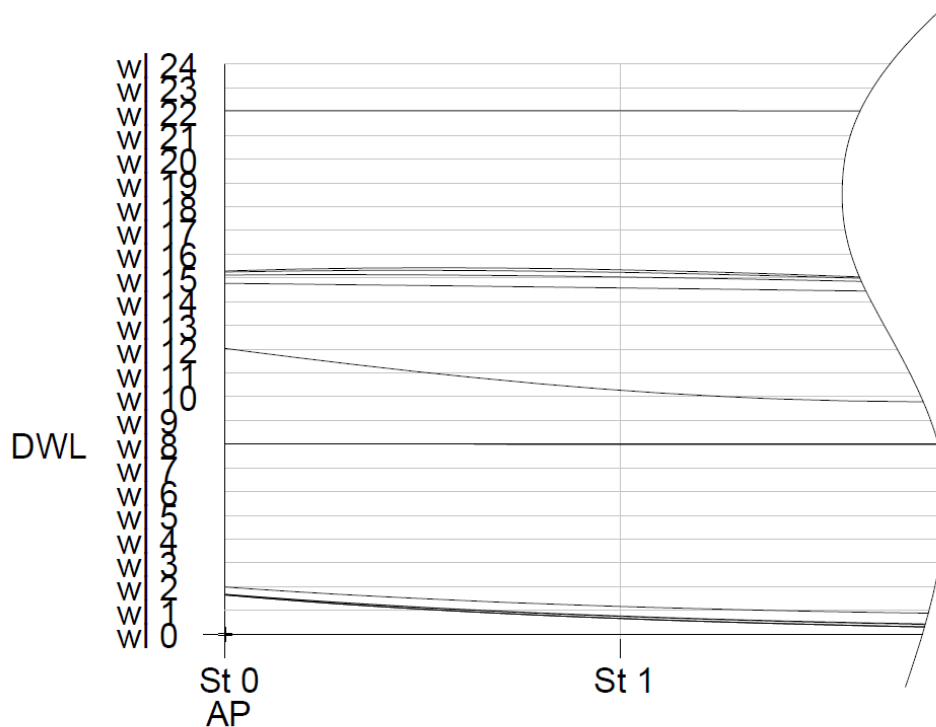
- Aportan gran maniobrabilidad: los waterjets cuentan con un sistema de inversores de flujo y con una tobera direccionable capaz de modificar la dirección del chorro de agua.

- El espacio de instalación es reducido: a igualdad de potencia un propulsor waterjet necesita menos diámetro que una hélice convencional.
- La velocidad de aparición de cavitación en el propulsor es mayor.
- El propulsor va protegido: va instalado en el interior de un conducto y en la admisión hay una rejilla.
- Solo la entrada de agua debe de estar sumergida: la tobera no es necesario que esté a una determinada profundidad para poder operar.

Y presenta las siguientes desventajas:

- A bajas velocidades suele ser menos eficiente.
- Es más costoso de instalar y mantener: ya que es un sistema más complejo que un propulsor convencional.
- Mayor peso en el buque debido al agua que circula por el propulsor.
- Pérdidas por fricción en la admisión y tobera.
- Puede taponarse la admisión con residuos.

Croquis de la popa del buque (sin los propulsores):



## Resultados obtenidos

Tras la definición de las formas se han obtenido las siguientes dimensiones, coeficientes y parámetros hidrostáticos que definen el casco del buque:

Displacement (t)	2288
Volume (m <sup>3</sup> )	2231,776
Draft Amidships (m)	4
Immersed depth (m)	4
WL Length (m)	83,189
Beam max extents on WL (m)	26,348
Wetted Area (m <sup>2</sup> )	1669,188
Max sect. Area (m <sup>2</sup> )	39,439
Waterpl. Area (m <sup>2</sup> )	652,702
Prismatic coeff. (Cp)	0,68
Block coeff. (Cb)	0,6
Max Sect. area coeff. (Cm)	0,909
Waterpl. area coeff. (Cwp)	0,701
LCB length (m)	31,675
LCF length (m)	31,89
LCB %	38,077
LCF %	38,335
KB (m)	2,222
KG fluid	0
BMt (m)	32
BML (m)	117,484
GMt corrected (m)	34,223
GML (m)	119,706
KMt (m)	34,223
KML (m)	119,706
Immersion (TPc) (t/cm)	6,69
MTc (t*m)	32,929
RM at 1deg = GMt.Disp.sin(1)	1366,295
Length:Beam ratio	7,437
Beam:Draft ratio	2,796
Length:Vol <sup>0.333</sup> ratio	6,366

Estos datos son los que se usarán a partir de este cuaderno como datos de partida del buque proyecto.

El plano de formas y la cartilla de trazado obtenidos para el buque proyecto se adjuntan en los anexos:

*ANEXO 3: CARTILLA DE TRAZADO DEFINITIVA DEL BUQUE PROYECTO*

*ANEXO 4: PLANO DE FORMAS DEFINITIVO DEL BUQUE PROYECTO*

## Comprobación de los resultados

Una vez obtenidas las formas se compararán con las del buque base para analizar los resultados.

Debemos de comprobar que los coeficientes de forma de ambos buques sean similares. También se deben comparar las formas obtenidas en proa y popa y la sección transversal del buque.

### Coefficientes dimensionales

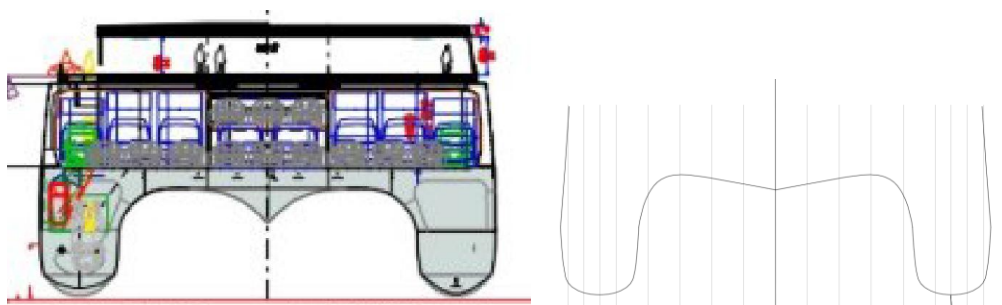
Comparando los coeficientes de ambos buques se obtiene la siguiente tabla

	BUQUE PROYECTO	BUQUE BASE
Block coeff. (Cb)	0,6	0,55
Max Sect. area coeff. (Cm)	0,909	0,86
Waterpl. area coeff. (Cwp)	0,701	0,827

El buque de la base de datos presenta unas formas más llenas en la flotación, mientras que en la sección maestra es el buque proyecto el que más llenas tiene las formas. Ambos buques tienen un coeficiente de bloque similar.

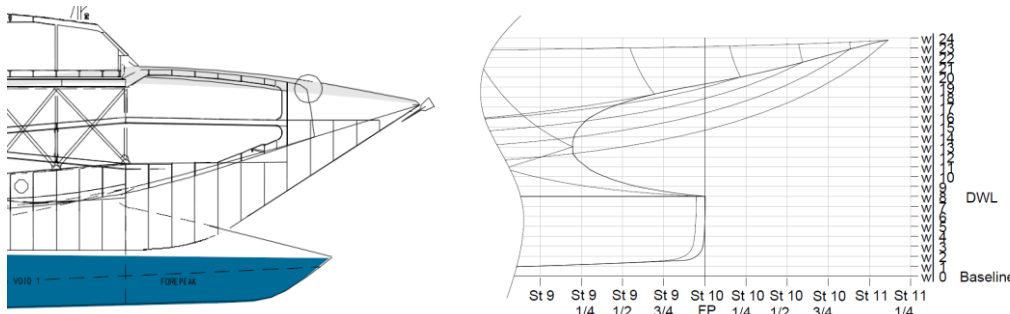
### Forma de la sección transversal

A la izquierda el buque base, a la derecha el buque proyecto.



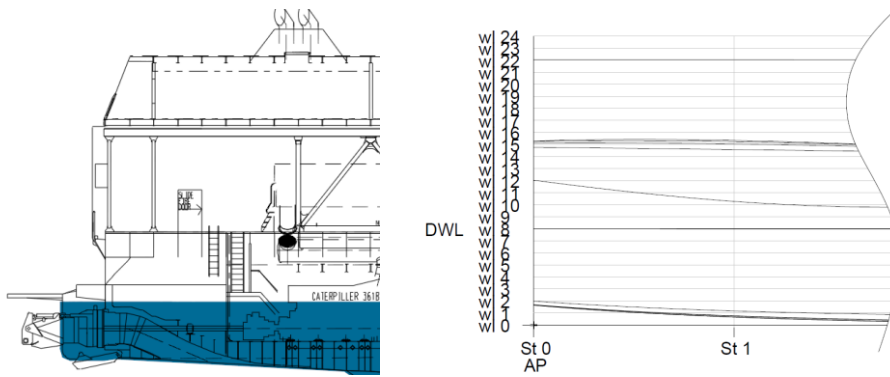
Las formas del buque proyecto y el buque base son similares.

### Formas de proa



En ambas formas de proa destaca la proa wavepiercer. En el buque base la proa tiene lanzamiento, mientras que en el buque proyecto no. En ambas proas la intersección entre la flotación y la roda (perpendicular de proa) se encuentra en el punto más a proa del buque.

Formas de popa



En popa ambos buques sumergen totalmente el espejo para alojar las toberas de los waterjets. En ambos buques la perpendicular de popa se encuentra en el punto más a popa.

ANEXOS:

ANEXO 1: CARTILLA DE TRAZADO DEL BUQUE REFERENCIA



ANEXO 2: CARTILLA DE TRAZADO PARA LA CONSTRUCCIÓN DEL CASCO





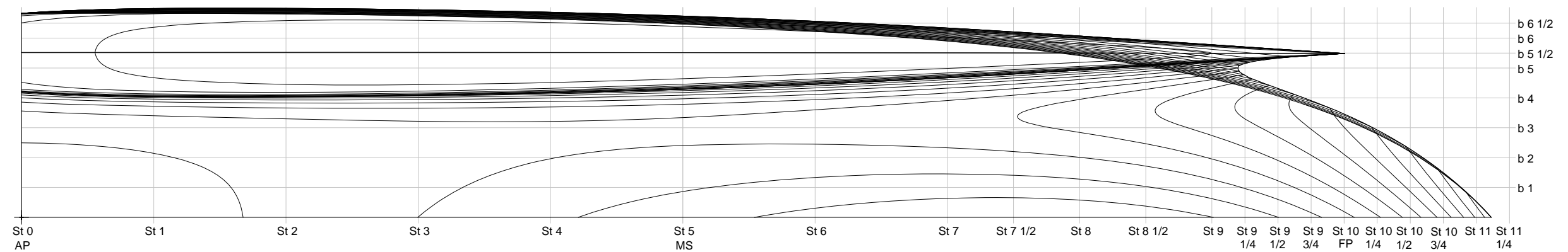
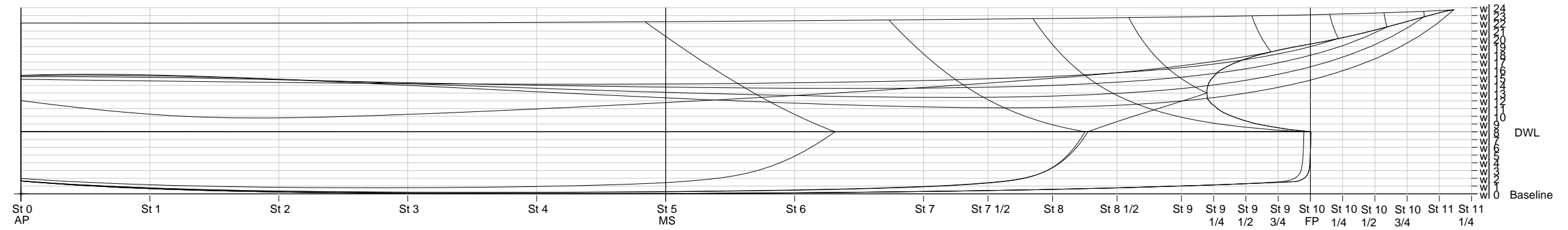
ANEXO 3: CARTILLA DE TRAZADO DEFINITIVA DEL BUQUE PROYECTO

Anexo 3: Cartilla de trazado del buque proyectado

LÍNEAS DE AGUA	Z (m) / X (m)	St 0	St 1	St 2	St 3	St 4	St 5	St 6	St 7	St 7 1/2	St 8
LB	0	0	8,316	16,632	24,948	33,264	41,58	49,896	58,212	62,37	66,528
LB	0										
wl 1	0,5		8,789	8,373	8,35	8,487	8,725	9,029	9,375	9,56	9,755
wl 1	0,5		11,976	12,389	12,408	12,264	12,016	11,7	11,336	11,141	10,935
wl 2	1	8,505	7,944	7,87	7,945	8,123	8,384	8,713	9,091	9,293	9,5
wl 2	1	12,244	12,813	12,888	12,809	12,625	12,355	12,013	11,619	11,407	11,188
wl 3	1,5	8,058	7,772	7,739	7,828	8,01	8,273	8,606	8,995	9,205	9,422
wl 3	1,5	12,688	12,984	13,017	12,925	12,738	12,465	12,119	11,714	11,494	11,265
wl 4	2	7,966	7,699	7,677	7,77	7,949	8,209	8,542	8,936	9,152	9,377
wl 4	2	12,779	13,057	13,078	12,983	12,798	12,529	12,183	11,772	11,546	11,31
wl 5	2,5	7,925	7,657	7,641	7,733	7,907	8,161	8,492	8,89	9,11	9,342
wl 5	2,5	12,82	13,098	13,115	13,019	12,839	12,576	12,233	11,818	11,587	11,344
wl 6	3	7,905	7,63	7,617	7,708	7,876	8,123	8,449	8,849	9,074	9,312
wl 6	3	12,84	13,124	13,138	13,044	12,87	12,614	12,275	11,857	11,622	11,373
wl 7	3,5	7,896	7,614	7,602	7,689	7,851	8,09	8,41	8,813	9,042	9,286
wl 7	3,5	12,848	13,141	13,153	13,063	12,895	12,646	12,313	11,893	11,654	11,398
wl 8	4	7,895	7,604	7,592	7,675	7,83	8,06	8,375	8,779	9,012	9,262
wl 8	4	12,85	13,15	13,163	13,076	12,916	12,676	12,348	11,927	11,683	11,421
wl 9	4,5	7,877	7,595	7,57	7,634	7,767	7,978	8,276	8,671	8,905	9,161
wl 9	4,5	12,85	13,128	13,137	13,047	12,882	12,634	12,292	11,843	11,574	11,273
wl 10	5	7,818	7,545	7,506	7,551	7,666	7,86	8,145	8,533	8,77	9,034
wl 10	5	12,85	13,106	13,111	13,019	12,849	12,593	12,239	11,765	11,473	11,139
wl 11	5,5	7,708	7,441	7,389	7,416	7,514	7,695	7,971	8,358	8,599	8,875
wl 11	5,5	12,85	13,083	13,085	12,991	12,816	12,553	12,188	11,692	11,381	11,017
wl 11	5,5							0,573			
wl 12	6	7,53	7,268	7,199	7,207	7,29	7,462	7,736	8,194	8,235	8,086
wl 12	6	12,85	13,061	13,06	12,963	12,784	12,514	12,138	8,131	8,382	8,674
wl 12	6							2,507	11,624	11,296	10,906
wl 13	6,5	7,252	6,986	6,89	6,871	6,943	7,124	7,407	7,738	7,65	7,402
wl 13	6,5	12,85	13,039	13,034	12,936	12,753	12,477	12,091	7,827	8,097	8,415
wl 13	6,5						12,477	11,559	11,217	10,806	
wl 14	7	6,697	6,395	6,199	0,025	3,691	6,284	6,762	4,378	4,142	3,779
wl 14	7	12,85	13,018	13,009	6,052	6,036	4,521	4,604	7,357	7,695	8,068
wl 14	7				12,908	12,722	12,44	12,045	11,499	11,144	10,714
wl 15	7,5	4,691	4,032	12,983	12,881	12,692	12,404	12,001	11,442	11,076	7,427
wl 15	7,5	12,85	12,996								5,346
wl 15	7,5										10,63
wl 16	8										
wl 16	8										
wl 16	8	12,85	12,975	12,958	12,854	12,662	12,369	11,959	11,388	11,013	10,553
wl 17	8,5	12,85	12,953	12,933	12,827	12,632	12,335	11,918	11,336	10,953	10,483
wl 17	8,5										
wl 17	8,5										
wl 18	9	12,849	12,932	12,908	12,801	12,603	12,301	11,878	11,287	10,898	10,418
wl 19	9,5	12,849	12,911	12,883	12,774	12,574	12,268	11,839	11,241	10,846	10,359
wl 20	10	12,849	12,891	12,858	12,748	12,546	12,236	11,802	11,197	10,797	10,304
wl 21	10,5	12,849	12,87	12,833	12,722	12,517	12,205	11,765	11,154	10,751	10,253
wl 22	11	12,849	12,849	12,808	12,696	12,49	12,174	11,73	11,113	10,708	10,206
wl 23	11,5										

LÍNEAS DE AGUA	Z (m) / X (m)	St 8 1/2	St 9	St 9 1/4	St 9 1/2	St 9 3/4	St 10	St 10 1/4	St 10 1/2	St 10 3/4	St 11
LB	0	70,686	74,844	76,923	79,002	81,081	83,16	85,239	87,318	89,397	91,476
LB	0										
wl 1	0,5	9,964									
wl 1	0,5	10,712									
wl 2	1	9,713	9,928	10,035	10,14	10,241					
wl 2	1	10,962	10,733	10,618	10,505	10,396					
wl 3	1,5	9,645	9,871	9,984	10,097	10,209					
wl 3	1,5	11,03	10,79	10,67	10,549	10,429					
wl 4	2	9,608	9,844	9,962	10,081	10,199					
wl 4	2	11,066	10,816	10,691	10,565	10,439					
wl 5	2,5	9,581	9,825	9,948	10,071	10,193					
wl 5	2,5	11,092	10,834	10,704	10,574	10,444					
wl 6	3	9,559	9,811	9,937	10,064	10,189	10,314				
wl 6	3	11,113	10,848	10,714	10,581	10,448	10,316				
wl 7	3,5	9,54	9,799	9,929	10,058	10,186	10,314				
wl 7	3,5	11,132	10,859	10,722	10,586	10,451	10,316				
wl 8	4	9,523	9,789	9,922	10,054	10,184	10,313				
wl 8	4	11,148	10,869	10,729	10,59	10,453	10,317				
wl 9	4,5	9,437	9,728	9,878	10,033						
wl 9	4,5	10,942	10,577	10,382	10,176						
wl 10	5	9,326	9,645	9,815							
wl 10	5	10,756	10,315	10,069							
wl 11	5,5	9,186	9,536	9,727							
wl 11	5,5	10,589	10,082	9,791							
wl 11	5,5										
wl 12	6	0,705	9,396								
wl 12	6	9,01	9,874								
wl 12	6	10,44									
wl 13	6,5	1,939	1,179	0,653	0,009	6,5					
wl 13	6,5	8,785	9,215								
wl 13	6,5	10,306	9,69								
wl 14	7	3,227	2,385	1,816	1,124	0,295					
wl 14	7	8,49	8,98								
wl 14	7	10,186	9,528								
wl 15	7,5	4,633	3,676	3,051	2,3	1,404	0,353				
wl 15	7,5	8,057	8,668								
wl 15	7,5	10,078	9,384								
wl 16	8	5,151	4,422	3,578	2,591	1,445	0,137				
wl 16	8	8,136	8,596								
wl 16	8	9,982	9,257	8,82							
wl 17	8,5	9,895	9,146	7,674	5,069	3,913	2,624	1,187			
wl 17	8,5			6,193							
wl 17	8,5			8,692							
wl 18	9	9,817	9,047	8,58	8,042	5,545	3,959	2,321	0,581		
wl 19	9,5	9,746	8,961	8,483	7,932	7,293	5,666	3,599	1,621		
wl 20	10	9,683	8,885	8,399	7,839	7,188	6,424	5,195	2,764	0,522	
wl 21	10,5	9,625	8,819	8,327	7,76	7,1	6,326	5,407	4,1	1,487	
wl 22	11	9,573	8,761	8,265	7,693	7,028	6,248	5,322	4,205	2,542	
wl 23	11,5					6,969	6,186	5,258	4,139	2,758	0,685

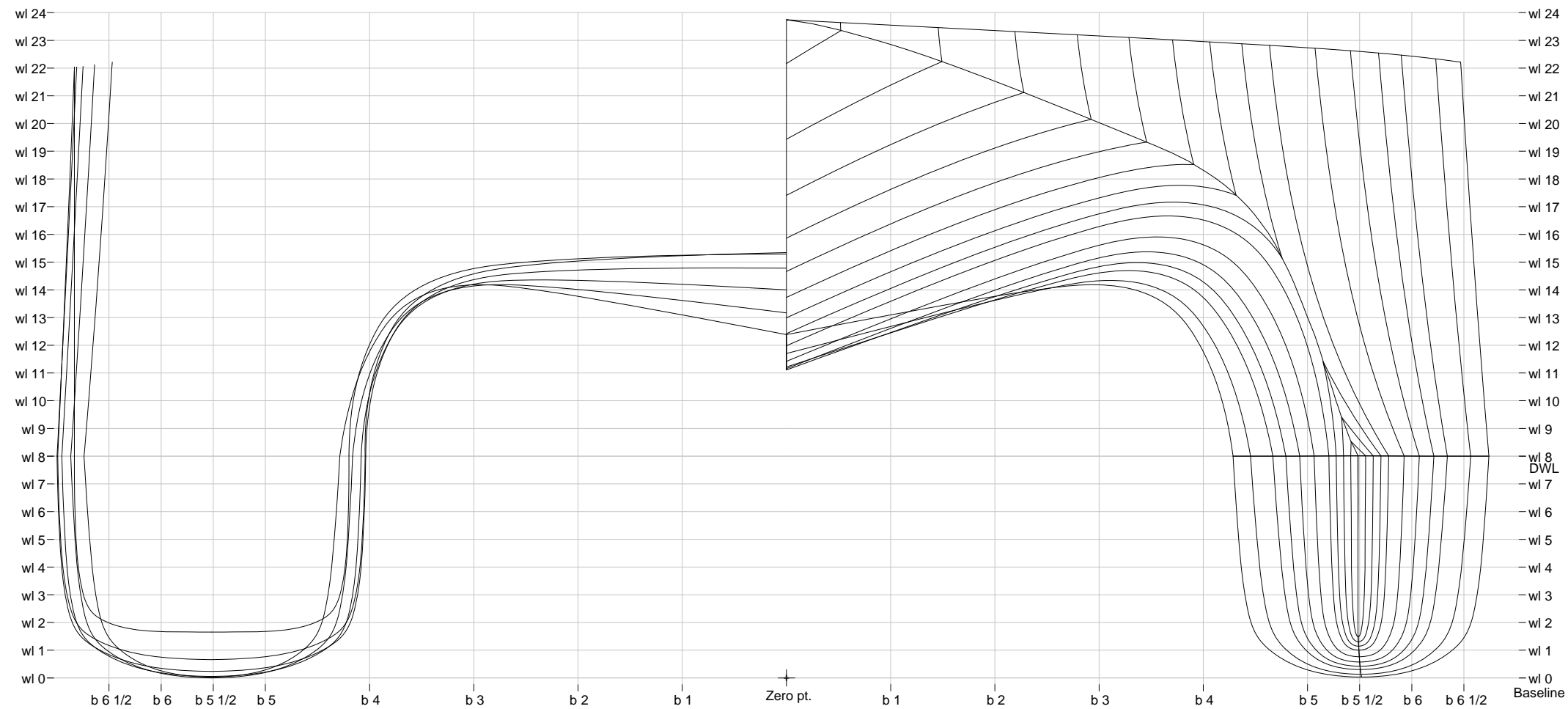
ANEXO 4: PLANO DE FORMAS DEFINITIVO DEL BUQUE PROYECTO



### DIMENSIONES PRINCIPALES

Eslora entre perpendiculares (Lpp)	83,16 m
Eslora total (Loa)	92,40 m
Manga de trazado (B)	26,3 m
Manga del semicasco (Bhull)	5,5 m
Calado (T)	4 m
Puntal a la cubierta principal (D)	7,65 m
Puntal a la cubierta superior	20,73 m

<b>Universidade da Coruña</b> <b>Escuela Politécnica Superior</b>		
Título del plano:	Buque:	
Planos del buque proyecto	Fast-ferry catamarán 250 coches y 950 pax	
Referencia del proyecto:	Formato:	Escala:
14-03	A3	1/300
Nombre:	Fecha:	
Carlos Fernández Baldomir	2016	



### DIMENSIONES PRINCIPALES

Eslora entre perpendiculares (Lpp)	83,16 m
Eslora total (Loa)	92,40 m
Manga de trazado (B)	26,3 m
Manga del semicasco (Bhull)	5,5 m
Calado (T)	4 m
Puntal a la cubierta principal (D)	7,65 m
Puntal a la cubierta superior	20,73 m

<b>Universidade da Coruña</b> <b>Escuela Politécnica Superior</b>		
Título del plano:	Buque:	
Caja de cuadernas del buque proyecto	Fast-ferry catamarán 250 coches y 950 pax	
Referencia del proyecto:	Formato:	Escala:
14-03	A3	1/100
Nombre:	Fecha	
Carlos Fernández Baldomir	2016	