



Escola Politécnica Superior

Trabajo Fin de Grado CURSO 2019/20

Buque Portacontenedores Postpanamax 11000 TEUS

Grado en Ingeniería Naval y Oceánica

ALUMNA/O

Manuel García Pensado

TUTORAS/ES

Marcos Míguez González

FECHA

SEPTIEMBRE 2020

Resumen

En este trabajo se va a desarrollar el proyecto de un buque portacontenedores postpanamax con capacidad para 11000 TEUS.

Nuestro buque estará propulsado por un motor diésel directamente acoplado y dispondrá de generación eléctrica de gas en zonas portuarias con el fin de reducir la contaminación.

La tripulación estará formada por un total de 30 tripulantes y todos ellos dispondrán de camarotes individuales.

El buque no contará con sistemas de carga y descarga propios, a excepción de una pequeña grúa para el abastecimiento de víveres.

En sus cubiertas se dispondrán dos TEUS en sentido longitudinal, o un FEU si fuera el caso, porque las guías de nuestro buque estarán adaptadas a dicho propósito.

Resumo

Neste traballo irase desenvolvendo o proxecto dun buque portacontenedores postpanamax con capacidade para 11000 TEU's.

O noso buque estará propulsado por un motor diésel directamente acoplado e disporá de xeración eléctrica de gas en zonas portuarias coa fin de reducir a contaminación.

A tripulación estará formada por un total de 30 tripulantes e todos eles disporán de camarotes individuais.

O buque non contará con sistemas de carga e descarga propios, a excepción dunha pequena grúa para o abastecemento de viveres.

Nas súas cubertas disporanse os TEU's en sentido lonxitudinal, ou un FEU se fora o caso, porque as guias do noso buque estarán adaptadas a dito propósito.

Summary

In this work, the project of a post-Panamax container ship with capacity for 11000 TEUS will be developed.

Our ship will be powered by a directly coupled diesel engine and will have electric gas generation in port areas in order to reduce pollution.

The crew will be available for a total of 30 crew members and all of them will have individual cabins.

The ship does not have its own loading and unloading systems, with the exception of a small crane for supplying food.

On its decks two TEUS will be arranged longitudinally, or in FEU if applicable, because the guides of our ship are adapted to this purpose.





Escola Politécnica Superior

TRABAJO FIN DE GRADO CURSO 2019/20

Buque Portacontenedores Postpanamax 11000 TEUS

Grado en Ingeniería Naval y Oceánica

Documento

CUADERNO 3: COEFICIENTES Y PLANOS DE FORMA

ESCOLA POLITÉCNICA SUPERIOR



GRADO EN INGENIERÍA NAVAL Y OCEÁNICA TRABAJO FIN DE GRADO

CURSO 2.019-2020

PROYECTO NÚMERO 192024

TIPO DE BUQUE: BUQUE PORTACONTENEDORES POSTPANAMAX

CLASIFICACIÓN, COTA Y REGLAMENTOS DE APLICACIÓN: DNV-GL, SOLAS Y MARPOL.

CARACTERÍSTICAS DE LA CARGA: 11000 TEUS

VELOCIDAD Y AUTONOMÍA: Velocidad servicio 20 kn, 85% MCR, 10%MM, 14.000 millas de autonomía.

SISTEMAS Y EQUIPOS DE CARGA / DESCARGA: SIN GRUAS

PROPULSIÓN: Motor diésel directamente acoplado, Generación eléctrica a Gas en zonas portuarias

TRIPULACIÓN Y PASAJE: 30 tripulantes

OTROS EQUIPOS E INSTALACIONES: LOS HABITUALES EN ESTE TIPO DE BUQUE

Ferrol, 12 Setiembre 2020

ALUMNO/A: Da MANUEL GARCÍA PENSADO

Tabla de contenido

1 Introducción	2
2 Generación del plano de formas	3
2.1 Curva de áreas	9
2.2 Cartilla de trazado	10
3 Contorno de proa	12
3.1 Parámetros principales del bulbo	12
3.1.1 Altura del bulbo	12
3.1.2 Protuberancia	12
3.1.3 Área SC20	13
4 Contorno de popa	15
5 Anexo I: planos	17

1 Introducción

En este cuaderno abordaremos los cálculos necesarios para obtener el plano de formas de nuestro buque, así como los contornos de pro y popa. Para ello utilizaremos el programa "MaxsurfModeler" y, utilizando las plantillas de portacontenedores llegaremos a las dimensiones reales de nuestro buque.

En primer lugar, recordemos las características principales de nuestro buque obtenidas en los cuadernos anteriores.

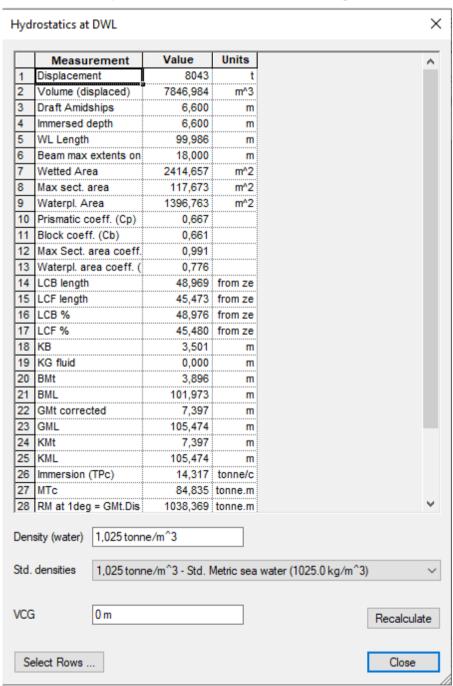
Loa	341 m
L _{PP}	326 m
В	47 m
D	28 m
Т	16 m
Св	0,67
Δ	168475 t
Fn	0,1817
См	0,9978
СР	0,67
C _F	0,77
CC TOTAL	79 Millones de €

2 GENERACIÓN DEL PLANO DE FORMAS

La generación del plano de formas se ha realizado mediante transformación paramétrica con la ayuda del programa "MaxsurfModeler".

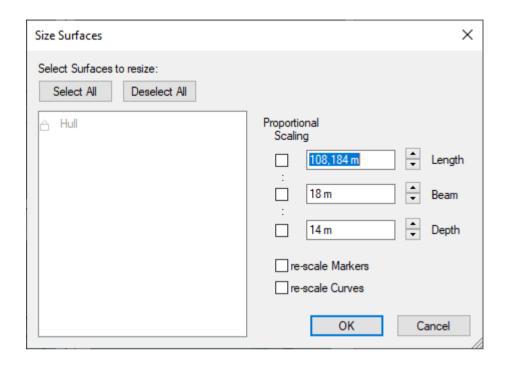
Para la generación del plano de formas hemos partido del buque de referencia, "ContainerShip1 Surface", ubicado en las librerías del programa "MaxsurfModeler".

Las hidrostáticas del buque base de referencia son las siguientes:



Página 3 de 21

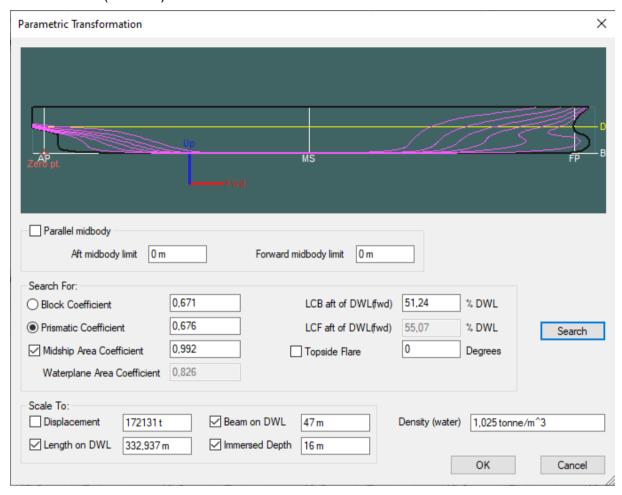
La eslora total, manga y puntal se pueden comprobar en la ventana "Surfaces".



Comparando las principales dimensiones de ambos buques, obteneos la siguiente tabla, donde podemos ver la diferencia considerable de tamaño entre ambos buques.

Dimensiones	Dimensiones Iniciales	"ContaierShip1_Surface"
Loa	341 m	108,18 m
В	47 m	18 m
D	28 m	14 m
Т	16 m	6 m
Δ	168475 t	8043 t
Св	0,67	0,661
См	0,9978	0,991
СР	0,67	0,667
CF	0,77	0,776

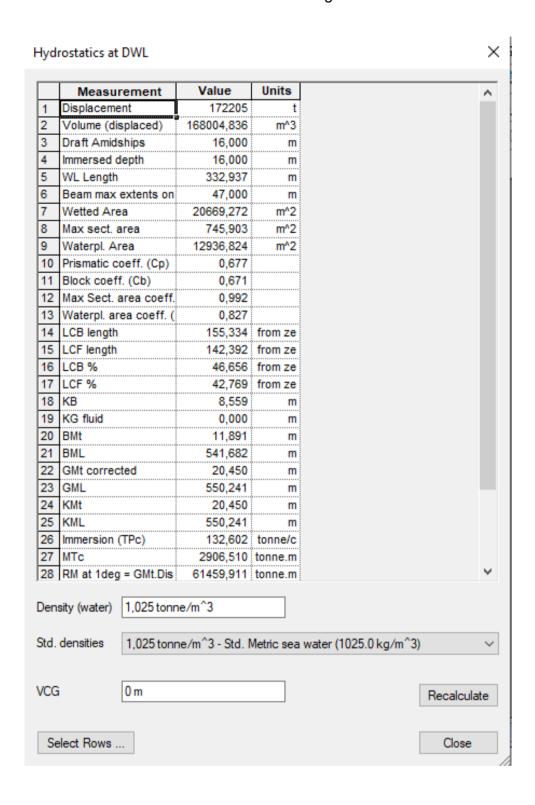
Una vez obtenido el buque base hemos realizado la trasformación paramétrica del mismo mediante la herramienta "ParametricTransformation", escalando las dimensiones principales de nuestro buque presentadas anteriormente. De este modo obtendremos las dimensiones definitivas de nuestro buque, la cartilla de trazado y su plano de formas (anexo I).



Como se puede observar, el programa ha ajustado las formas del buque en función nuestras dimensiones principales.

Una vez hemos llevado a cabo la transformación observamos una ligera variación del desplazamiento, desde Δ = 168475 t ha pasado a 172205 t, una variación poco significativa para un buque de estas dimensiones.

Los valores de las hidrostáticas finales son los siguientes:



Igualmente, la eslora total, manga y puntal del buque proyecto se muestra en la casilla "Surfaces":

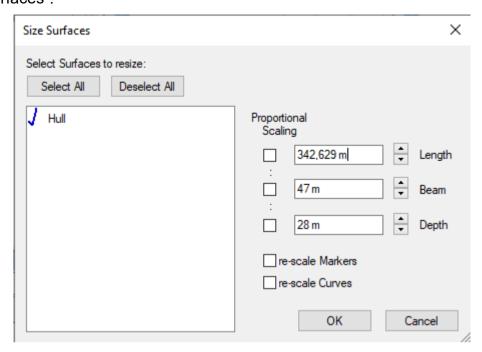
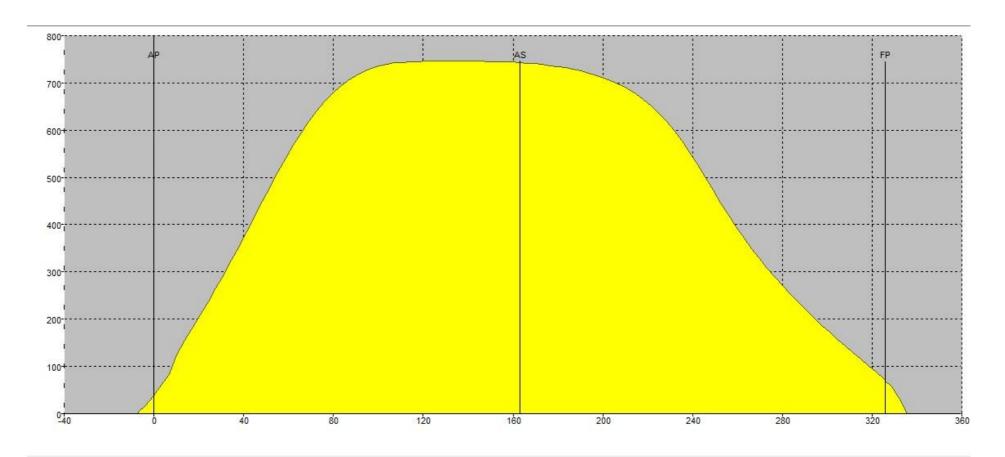


Tabla comparativa entre las dimensiones iniciales obtenidas en el cuaderno 1, y la finales obtenida mediante la transformación paramétrica anteriormente descrita.

Dimensiones	Iniciales	Finales
Loa	341 m	342,62 m
Lpp	326 m	326 m
В	47 m	47 m
D	28 m	28 m
Т	16 m	16 m
Св	0,67	0,671
Δ	168475 t	172205 t
F _N	0,1817	0,1817
См	0,9978	0,992
СР	0,67	0,677
C _F	0,77	0,827

2.1 Curva de áreas



Página 9 de 21

2.2 Cartilla de trazado

Pos.	Long.	(m)	١
F U3.	LUIIg.	(

	Al	tura	0,00	8,15	16,30	24,45	32,60	48,90	65,20	81,50	97,80	114,10	130,40	163,00
L.A.	% Calado	Calado (m)	0	1/4	1/2	3/4	1	1 1/2	2	2 1/2	3	3 1/2	4	5
L.B.	0%	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	13%	2	0,00	0,00	1,43	2,35	3,40	6,65	12,52	18,86	22,25	23,16	23,26	23,15
2	25%	4	0,00	0,00	1,93	2,92	4,35	8,98	15,90	20,98	22,97	23,43	23,48	23,38
3	38%	6	0,00	0,00	1,99	3,26	5,28	11,64	18,49	21,94	23,17	23,47	23,50	23,41
4	50%	8	0,00	0,00	2,04	4,08	7,16	14,81	20,20	22,46	23,27	23,48	23,50	23,42
5	63%	10	0,00	0,00	2,84	6,64	10,84	17,68	21,32	22,80	23,35	23,49	23,50	23,42
6	75%	12	0,00	0,22	7,93	12,39	15,56	19,81	22,11	23,06	23,40	23,49	23,50	23,43
7	88%	14	0,59	12,67	15,91	17,76	19,17	21,35	22,70	23,25	23,45	23,50	23,50	23,44
8	100%	16	16,02	19,30	20,28	20,96	21,52	22,50	23,14	23,39	23,47	23,50	23,50	23,45
9	113%	18	22,06	22,57	22,74	22,90	23,02	23,23	23,38	23,46	23,49	23,50	23,50	23,46
10	125%	20	23,39	23,40	23,40	23,41	23,41	23,43	23,46	23,48	23,50	23,50	23,50	23,47

			Pos. Long.	(m)									
	Al	tura	195,60	211,90	228,20	244,50	260,80	277,10	293,40	301,55	309,70	317,85	326,00
L.A.	% Calado	Calado (m)	6	6 1/2	7	7 1/2	8	8 1/2	9	9 1/4	9 1/2	9 3/4	10
L.B.	0%	0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2,03
1	13%	2	22,15	20,73	17,92	13,29	8,85	6,30	4,73	4,08	3,48	2,87	3,15
2	25%	4	22,59	21,49	19,19	15,13	10,84	7,98	6,11	5,35	4,66	3,95	3,77
3	38%	6	22,67	21,66	19,59	15,91	11,81	8,90	6,86	6,04	5,28	4,56	3,85
4	50%	8	22,73	21,79	19,88	16,48	12,28	9,23	7,04	6,12	5,30	4,56	3,11
5	63%	10	22,79	21,92	20,17	17,06	13,03	9,34	6,66	5,55	4,56	3,75	1,35
6	75%	12	22,85	22,07	20,49	17,70	14,04	10,20	6,53	4,94	3,50	2,29	0,18
7	88%	14	22,93	22,23	20,84	18,40	15,17	11,64	7,76	5,76	3,79	1,90	0,00
8	100%	16	23,01	22,42	21,24	19,15	16,38	13,28	9,67	7,67	5,50	3,03	0,19
9	113%	18	23,10	22,62	21,64	19,93	17,61	14,96	11,75	9,87	7,72	4,90	1,51
10	125%	20	23,19	22,81	22,04	20,69	18,82	16,61	13,81	12,10	10,07	7,25	0,00

3 CONTORNO DE PROA

En este apartado se realizará el estudio de la proa del buque proyecto, donde se determinarán los principales parámetros y sus características.

En primer lugar, debemos analizar la necesidad de instalar bulbo de proa en nuestro buque, con el objeto de conseguir una reducción significativa de la resistencia al avance.

Para evaluar la necesidad del bulbo utilizaremos los criterios establecidos en el libro "Proyectos y artefactos: proyectos de las formas de un buque", de Fernando Junco.

Comprobaremos los criterios con las dimensiones finales que obtuvimos anteriormente en el programa "Maxsurf Modeler".

PARÁMETRO	VALOR	CRITERIO	APLICACIÓN
Св	0,671	$0.65 < C_B < 0.815$	SI
L _{PP} /B	6,936	5,5 < L _{PP} /B < 7	Si
№ FROUDE	0,1817	$0.24 < F_N < 0.57$	NO
C _B x B/L	0,096	C _B x B/L < 0,135	SI

En base a los resultados, podemos comprobar la necesidad de instalar bulbo de proa en nuestro buque. El bulbo nos ayudará a reducir la resistencia por formación de olas, la cual cobra especial importancia en buques rápidos, así como podremos minimizar la resistencia debida al fenómeno de ola rompiente sobre la proa.

3.1 Parámetros principales del bulbo

3.1.1 Altura del bulbo

Para la inmensa mayoría de los buques, la altura del bulbo suele valer entre el 35% y 55% del calado máximo en proa, y de estos casos la mayoría están entre el 40% y el 50%. A falta de datos, el valor que seleccionaremos será el 45% del calado máximo.

$$H_{BULBO} = T_{MAX} \times 0.45 = 16 \times 0.45$$

 $H_{BULBO} = 7.2 \text{ m}$

Siendo su valor adimensional:

$$H_{BULBO}/T = 7.2/16 = 0.45$$

3.1.2 Protuberancia

Para los cálculos de la protuberancia se empleará la formulación descrita en el libro "Proyectos y artefactos: proyectos de las formas de un buque", de Fernando Junco.

$$X = 0.1811 \times C_B \times (\frac{B}{Lpp}) + 0.0074$$

Donde recordemos que:

 $C_B = 0.671$

 $L_{PP} = 326 \text{ m}$

$$X = 0.0249$$

Por lo tanto, el valor de la protuberancia será:

$$x = X * Lpp = 0.0249 \times 326$$

$$x = 8,1174 \text{ m}$$

3.1.3 Área SC20

Para determinar el área del bulbo necesitaremos conocer el porcentaje de superficie mojada. Para ello haremos uso de la gráfica que nos proporciona el libro "Proyectos y artefactos: proyectos de las formas de un buque", de Fernando Junco.

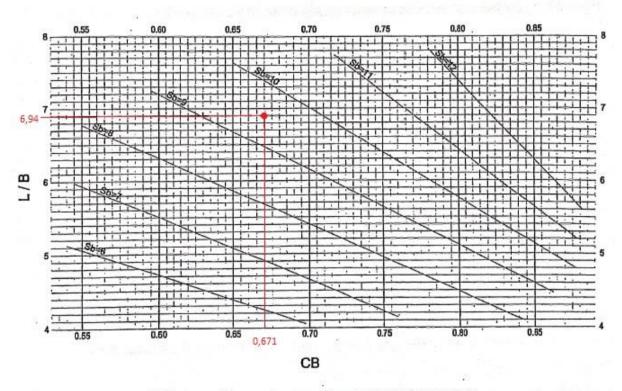


Gráfico para obtener valores empíricos de Sb (% SM) a partir de L/B y CB. Los valores resultantes son óptimos para h=0.45xT

Entraremos en la gráfica con el valor de nuestro $C_B = 0.671$ y, donde corte el valor de la relación $L_{PP}/B = 6.69$, nos permitirá obtener el valor de $S_B = 9.5\%$ x S_M .

Teniendo en cuenta que:

$$S_M = B \times T \times C_B = 47 \times 16 \times 0,671$$

 $S_M = 504,6 \text{ m}^2$

La superficie mojada del bulbo será:

$$S_B = 0.095 \times 505.6$$

$$S_B = 47,94 \text{ m}^2$$

En el anexo se ha expuesto un plano de nuestro bulbo con las cotas calculadas en este apartado.

4 CONTORNO DE POPA

En este apartado realizaremos los cálculos necesarios para el contorno de popa de nuestro buque.

En primer lugar, definiremos el diámetro del propulsor empleando la formulación del libro "Proyectos y artefactos: proyecto de las formas de un buque", de Fernando Junco.

 $D_P = 15,75 \text{ x } (MCO^{0,2})/N^{0,6}$

Donde:

MCO: potencia máxima en HP

N: revoluciones por minuto de la hélice

Recordemos que en el cuaderno 1 habíamos realizado la estimación de la potencia a bordo, obteniendo un MCO = 54900 kW = 73622 HP y N = 84 rpm. Por lo tanto, el diámetro de nuestro propulsor será:

 $D_P = 15,75 \text{ x } (73622^{0,2})/84^{0,6}$

 $D_P = 10,37 \text{ m}$

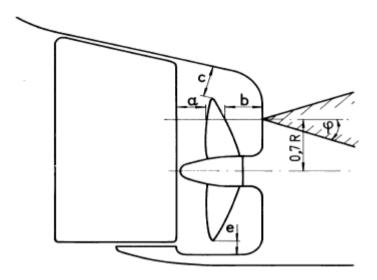
A continuación, definiremos las claras mínimas del codaste de nuestro buque empleando la formulación de reglamento DNV-GL.

Table C1 Minimum clearance	S
For single screw ships:	For twin screw ships:
$a \ge 0.2 R (m)$	
$b \ge (0.7 - 0.04 Z_p) R (m)$	
$c \ge (0.48 - 0.02 \text{ Zp}) \text{ R} \text{ (m)}$	$c \ge (0.6 - 0.02 \text{ Zp}) \text{ R} \text{ (m)}$
e ≥ 0,07 R (m)	

R = propeller radius in m

Z_p = number of propeller blades.

---e-n-d---of---G-u-i-d-a-n-c-e---n-o-t-e---

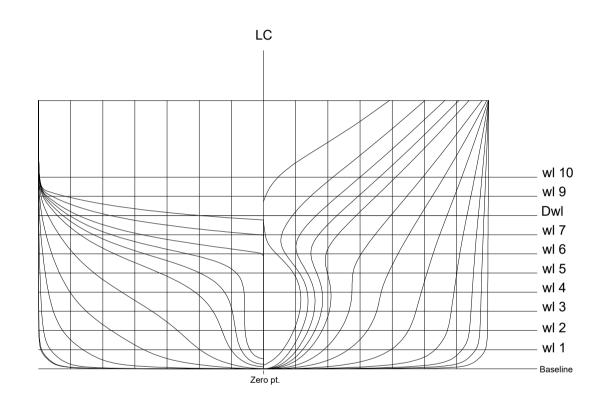


Teniendo en cuenta que en el cuaderno 1 hemos seleccionado una hélice de 4 palas y el radio del propulsor es de 5,185 m, obtenemos la siguiente tabla:

CLARAS	VALOR MÍNIMO (m)	CLARAS REALES (m)
а	1,037	2,38
b	2,8	2,33
С	2,074	2,16
е	0,363	0,38

Podemos comprobar que cumplimos con la mínima distancia de claras del timón.

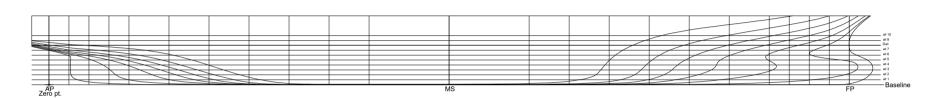
5 ANEXO I: PLANOS

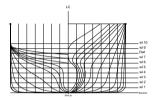


SEPARACIÓN ENTRE LONGITUDINALES = 3,34 m

SEPARACIÓN ENTRE LÍNEAS DE AGUA = 2 m

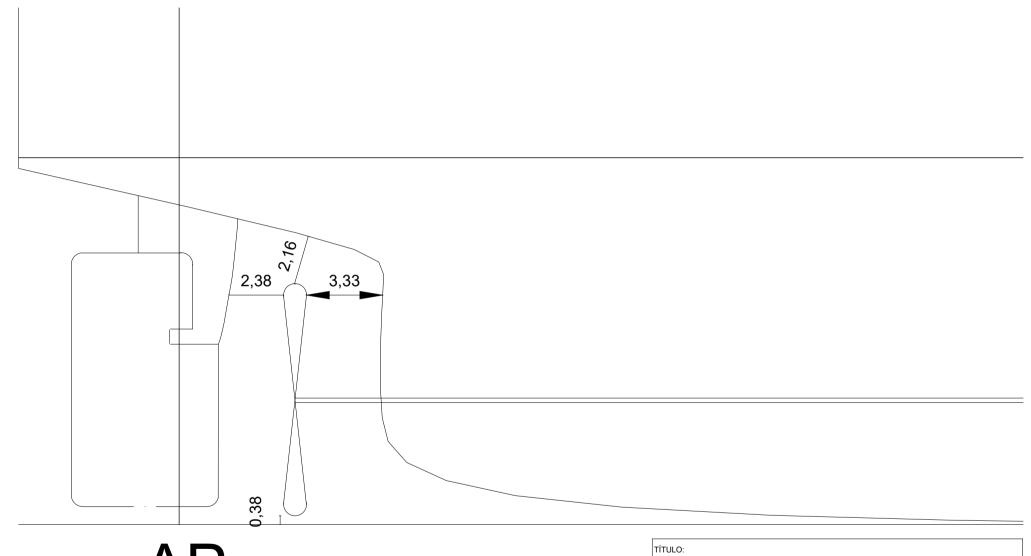
TÍTULO:			
BUQUE PORTA	CONTENEDORES POSTI	PANAMAX DE 1100 TEUS	
PLANO:		CUADERNO:	
CAJA DE CUAD	DERNAS	3	
_	AUTOR:	ESCALA:	
UNIVERSIDADE DA CORUÑA	MANUEL GARCÍA PENSADO	1:250	





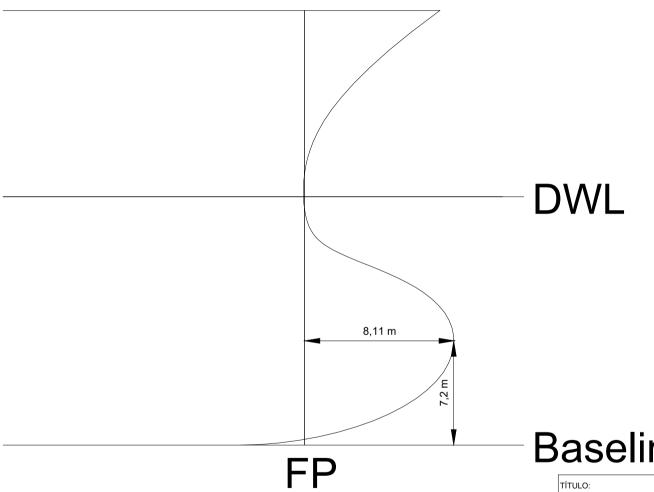
		16
		13
		12
AP	MS	FP

Τίτυιο:				
BUQUE PORTACONTENEDORES POSTPANAMAX DE 1100 TEUS				
PLANO:		CUADERNO:		
PLANO DE FORMAS		3		
	AUTOR:	ESCALA:		
UNIVERSIDADE DA CORUÑA	MANUEL GARCÍA PENSADO	1:1500		



AP

TÍTULO:				
BUQUE PORTACONTENEDORES POSTPANAMAX DE 1100 TEU				
PLANO:		CUADERNO:		
CONTORNO DE POPA		3		
. <u></u> .	AUTOR:	ESCALA:		
UNIVERSIDADE DA CORUÑA	MANUEL GARCÍA PENSADO	1:20		



Baseline

TÍTULO:					
BUQUE PORTACONTENEDORES POSTPANAMAX DE 1100 TEUS					
PLANO:		CUADERNO:			
CONTORNO DE PROA		3			
	AUTOR:	ESCALA:			
UNIVERSIDADE DA CORUÑA	MANUEL GARCÍA PENSADO	1:40			