

# 上海造船学院

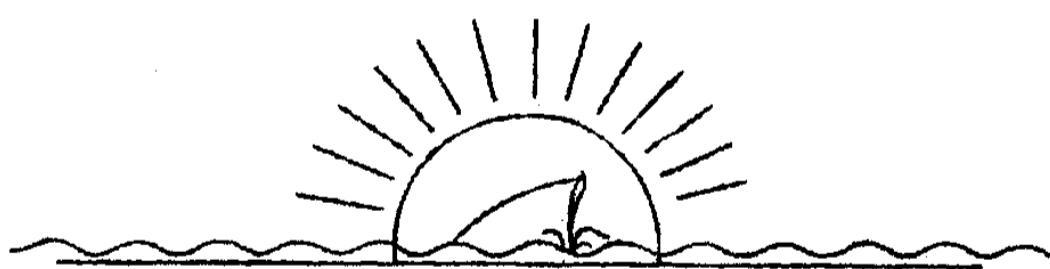


729

九

S.I.A. 郭爾董

船舶自排水量及主要尺度之計算



國立造船工业出版社

列寧格勒 1955

## 序 言

決定船艦主要要素的基本任務之一是確定給定的原始數據，主要尺度、排水量、建築型式及船体結構，能沉裝置的類型以及最後，航海性能間的數量關係。此以決定船艦的主要要素問題的解答不可能僅根據任何一個及應某一個，畢竟是極重要的關係，例如船舶排水量，尺度與給定的有效載荷及航速間的關係式子。

不依賴于既應用的方法，對船舶排水量及主要尺度的決定，需要找正組成船的載荷的各個可變重量與排水量聯繫起來的關係式。此等關係式在船艦設計原理的現時狀態下尚不能表示成嚴格的分析形式。在它們的應用中，總是假定需要決定其要素的船艦與選作為型船的船艦間完全或部份相似。因此之故，聯繫船艦載荷組成部份與其排水量之關係式中包含有反映所述相似性的乘數，以及按型船的載荷決定的一些相對重量數值。

與船艦主要尺度比值及型線圖來滿度係數的數字值相關的，不僅有載荷的諸可變組成部分的值，而且還有這樣的一些要素，例如穩性、抗沉性、航海性能、主机馬力、船體強度指標、船的有用佈積以及甲板面積。

決定主要尺度比值及型線圖來滿度係數的數字值的普遍使用方法是利用型船法。在那些情況下，當新的任務除了獨立載荷之編制及總和以及航速以外，都重複了對型船所提出的要求，而型船之航海性能完全滿足新船的使用條件，則我們可認為確定此研討的諸數量的這種方法是完全有根據的。然而，在設計實踐中熟知有許多情況，在新船任務中對穩性，抗沉性，航海性能此種云的要求與當時選作為型船的船艦此種云的要求相差頗大。不致改變了的任務要求，或是它們在經驗基礎及技術指標上的變更，主要尺度及型線圖來滿度係數之重複常々在實用上造成不利的結果。

在李書李中闡述了借助於表徵軍艦或民船的船體外形形

狀，以及穩性，抗沉性及航行性能要素的各因次係數，以計算証明選擇船艦的主要要素比值的方法。提出的方法使得能够在決定船艦的主要要素的階段研究下列因素對其排水量及主要尺度之影响：

1) 表徵船艦上的有用載荷及其佈置的給定的原始資料；

2) 對船艦之穩性，抗沉性及航速的給定要求；

3) 採用的表徵船體建築及結構，船體外形方案及型線圖未滿度係數值，船的容量以及能沉裝置的類型與佈置方案的設計決定。

在船艦之主要尺度計核算結果中所得到的資料的分析，使得能夠估計，第一是列舉的諸因素中的每個的單獨的意義程度，對應于此採取有根據的設計決定，或是有根據地在制訂設計之前提出關於修改任務的問題，第二是所研究的一些設計決定的合理性。

在本書中研討的計核辦法是以表示船體表面要素，浮性，抗沉性及航行性能要素的各因次係數利用法作為基礎。如將表明的，將其用到設計上，在其初步階段出現了運用各因次係數以解決大多數船舶原理問題的可能性。為此要求將船體表面的要素，其體積及水線以主要尺度的函數與表徵船只外形形狀的函數之乘積表示成各因次形式，即各因次座標的函數。

這樣在本書中闡述了船艦設計原理問題中的一個問題。這就使得能夠避免引用表徵軍艦或民船的具體要素的實際數據的必要性，後者僅便書為多餘的數學資料之累贅。

在實際應用所述的計核辦法時，實際資料以及對船舶的要素的要求，應按船型船及任務的分析結果採用。

為了便於實際應用，並將此論方法貫澈到計核系統中去，材料不僅按一般形式，而且還以數字實例的形式以申述。

數字實例中此應用的全部原始資料，例如重量指標，行水船阻力曲線、型線圖、輪廓尺數指標等々，完全是假定性質

的，並不鼓勵實際應用它們。

本書述敘了決定船舶的主要之素及船體主要尺度比例與型線尚未尚度係數選擇的計算論証方法中之一個方法。此一計算方法使得能夠決定出適應於對船舶的穩性，抗沉性，航速提出的 requirements 以及初步擬定的設計決定的船舶排水量及主要尺度。

本書可用於設計局設計船舶之初始階段以及造船學院學生作畢業設計時。

1

金元

— 貝 —

序言 —

第一章 總則

1. 工作的目的內容及任務的遠佈置 — — —
2. 對船舶排水量及主要尺度計稱的一般意見 — — —

第二章 船舶的第一次近似排水量及主要尺度

三計稱：

3. 任務的遠計稱体系 — — — — —
4. 重量方程式之編組和求解 — — — — —
5. 編組及求解船舶的船體之積方程式 — — —
6. 第一次近似船舶排水量及主要尺度的數字

計稱例子 — — — — —

第三章 船舶的主要尺度比例，型線圖來滿度係數及其重心相對位置之計稱論述

7. 用保證船舶抗沉性的條件作主要尺度比例  
半及旱之計稱論述的公式之推演 — — —
8. 船舶重心高度位置的確定 — — — — —

第四章 數字例題

9. 根據抗沉性條件的船舶主要尺度比例  
 $X_{np} = \frac{H_{DP}}{T}$  及  $T = \frac{B_0}{L}$  之數字計稱例題 — —
10. 數值  $T = \frac{B_0}{L}$  對在迴轉中的船舶橫傾，承受風力載荷的船舶橫傾及靜水中橫搖周期的恰定要求的符合性之檢查 — — —
11. 比例  $\lambda = \frac{L}{B}$  之計稱及船舶排水量與主要尺度之確定 — — —

參攷文獻 —

# 第一章 總則

## 1. 工作的目的，內容及任務的總佈置

在船舶設計的開始階段決定其排水量、主要尺度及主要要素時，不依賴於計祿的方法或手段，均引起了有確定主要尺度比例及型線丰满度係數之數值的必要性，我們商定，在以後的敘述中對線型丰满度係數和主要尺度將指船舶沿設計吃水之船長度 $L$ 、寬度 $B$ 、平均吃水 $T$ 、船舯處自基線到上甲板邊緣之船深 $H$ 、船底水下部份体积指丰满度係數 $\delta$ 、船底体积指丰满度係數 $\delta_w$ 、設計水線丰满度係數 $\alpha$ 、舯剖面丰满度係數 $\beta$ 。

在所有情況下，當不做特殊的說明或沒有相應的標註時，上述諸量被假定為屬於正常排水量，此排水量在該種情況下也被取為船舶之計祿排水量。

上述諸量彼此相互聯繫，並與船舶之重量及体积排水量用由浮性方程式推引出之一些關係式。

$$D = \gamma V = \gamma L B T \delta ;$$

$$L = \sqrt[3]{\frac{D \lambda^2}{\gamma \delta}} = \lambda \sqrt[3]{D} ;$$

$$B = \sqrt[3]{\frac{D \tau}{\lambda \delta \gamma}} = b \sqrt[3]{D} ;$$

$$T = \sqrt[3]{\frac{D}{\tau^2 \lambda \delta \gamma}} = t \sqrt[3]{D} ,$$

彼此相聯繫着，式中

$D$  —— 船舶排水量，公噸；

$V$  —— 船舶排水体积，公尺<sup>3</sup>；

$\gamma$  —— 海水單位体积之重量，在設計開始階段中通常取定等於一。

$$\lambda = \frac{L}{B} ;$$

$$\tau = \frac{B}{T}.$$

数量  $H$ 、 $\alpha$ 、 $\beta$ 、 $S_w$  也与船舶重量、排水量及主要尺度联系着，但固到在以下的较複雜的關係。上述主要尺度的比例及线型系数滿度係數的正确决定不僅依赖于排水量和主要尺度，而且还有这些要素例如，主机马力、稳定性、抗沉性、船体有用体积及甲板面积以及船舶说佈置。

对我们此感兴趣的比倒及係數之值的有目的的估計沒有确切确立的并为設計实践所讚許的，用以揭露对船舶提出的要求，其排水量及主要尺度间的關係之計标公式或計标方法。

在祖國的設計中佔有廣泛应用的决定船舶主要尺度的最一般方法是布勒諾夫(Н. Т. Бу́рно́в) 所擬定的方法。这一方法他简短而又完整地述敘在發表于 1916 年的海道工程师学会年鑑論文中。布勒諾夫方法使得能够通过决定对应于任務的改变的型船尺度增量的方法以找出船舶排水量及主要尺度。布勒諾夫在自己的著作中决定了型船对初步設計阶段的作用，並指出在決定設計船舶的要素時在某种程度上都不可避免地要使用型船。

在波茲秋寧(В. Н. Позо́нин)院士及巴耳卡欣[А. Н. Барканин]教授的著作中叙述了確定船舶尺度比例、线型系数滿度系数、决定速航性、稳定性及船体体积指标的相互關係的性质方面的一些見解；但这些見解对任務的数字求解是不够的。

戰後時期所發表的有关船舶一般設計問題的一系列著作中，例如，在陀羅郭斯塔斯基[Д. В. Дорошеска́ски]及尼辛[Н. С. Ни́шин]的論文論文中，列舉了使得航行性質上及數量上估計对船舶提出的要求採用的所說諸比例及係數的一系列數值的適宜性的方法。

工作的目的是要解决同一任務，但使得能够包括决定船舶主要要素与对船舶的航海性能，船体体积及甲板面积、排水量及船体建筑型式提出之主要要求間的联系之較广泛的關係範圍，換句話說，即在著作中提出這樣一種計标船舶排水量及主要尺度的方法，文是有把握使排水量及主要尺度在可

能最小的船舶排水量下符合于任务中对船舶的速航性、稳定性、抗沉性、总布置所提出的要求。

因为船舶主要要素，除主要尺度的数值外，首先要依赖于所选取的主要尺度比例  $\lambda = \frac{L}{B}$ ,  $C = \frac{B}{T}$  及  $X = \frac{H}{T}$  及线型系数满度系数  $\delta_1$ 、 $\alpha$ 、 $\beta$ 、 $\delta_W$  数值，因此在提出的著作中对这一问题给予了特别的注意。此外，像在以后将指出的，对速航性、稳定性、抗沉性、船体有用体积及甲板面积提出之要求之实现不僅依赖于线型系数满度系数及主要尺度比例，而且还依赖于船体外形的形状，即依赖于船舶半满度沿船体长度及高度之分佈规律。这个问题不僅像通常所為应從满足速航性及佈置方便性的要求的观点来研究，而且应從任务中对船舶提出的其它要求的观点来研究。

如果主要尺度比例、线型系数满度系数、船体外形的形状及船舶重心之横向位置间的联系，虽然即便是似的，为数字所规定的联系也未确定，则所解决的任务的找法是不完全的，这个问题在专门的文献内很少研究及阐明。通常在单面前计算及甚至在草图设计的实践上，考虑到有用载货深度之修正的船舶重心高度位置常被取为船深  $H$  的一个分数，即设为  $\bar{\gamma}_c = \frac{1}{2} H$ ，式中  $\bar{\gamma}_c$  ——特型船按标决定之数字分数。

这种简化的关系僅对直接设计船舶载重分佈与按标重心横向位置所採用的型船的载货分佈及船体外形的形状相似的那种情况下是适用的。在相反的情况下，在船舶重心位置决定中的错误可能是如此的重大，使得表徵船舶线型商之諸参数对其稳定性、抗沉性、因而对其主要尺度之影响的分析结果貶值。

这个问题是完全独立的，这是最複雜的问题之一；在提出的著作中它沒有得到完全的解决，其中僅给出仅得能够確定船舶重心横向位置与船体的整个体积的重心半满度系数间之数值關係的近似方法。

主要尺度的計算，甚至考慮到来微船舶线型參數數的影响之計算，如果它不是基于十分具体的結構決定，則僅带有假定性質。这种因素，例如，舷侧航檻的宽度、限制船檻淹

1.4

水高度的甲板之存在，保證航海性之甲板線至船柱的升高等，對船解尺度及其比例發生的影響並不小於表徵線型面之係數之數值的影響。因此在準備工作中，預先確定的船舶結構特性及建築型式，要以所有以後的排水量及主要尺度計標作為基礎。

上述任務的解決是準備工作的主要內容。應該着重指出，在準備工作中不研究任何的船和解的具體等級或類型，此該章的數字，例題僅只是為了將所提出的方法引導到計標條件系，這種計標條件系在設計實踐上，應該在頗大程度上簡化其應用。

此有利用作為數字例子的原始實際資料只帶有假定性質；在實際設計中不可能推廣使用。在解決數字例子時，對船解提出的要求及其中解決的具體問題，也帶有假定性質。

## 2. 對船解排水量及主要尺度計標的一般意見。

船解排水量及主要尺度計標，以及其所有其它主要要素決定的最普遍方法是逐步近似法。在該情況下，對逐步近似法不理解為求解重量方程式的手續，而是在制定設計的不同階段，解解主要要素計標的某一完全肯定的順序，在每一階段中是否是所決定船解要素的精確程度或是其組成，都是不一樣的。

提供下面的計標順序是適宜的。

第一次近似：主要目的：a) 決定船解排水量、主要尺度、主机馬力及對佈置給定的武裝，有用載荷、機械、設施、船員及食糧儲備所要求的船體條件和等方面的數值。b) 確定船解型線面形的一般特點(橫剖面面積曲線、水線及橫剖線的特點)，型線面係數及主要尺度比例的允許變化範圍，建築型式(甲板數目及伸展範圍、橫剖面面積，縱中剖面輪廓面積)，機器裝置的類型、組成及佈置高差以及船解三總佈置，這樣，在第一次近似計標中應該決定莫定以後制完設計的船解設計思想。沒有一個明確的概念，即沒有擬定設計中應該達

到的任何設計決定，設計師就不可能正確地解決擺在他面前的任務。

在第一次近似計標中完成的計標及圖紙範圍應該限于不依賴于載荷的主要尺度，船軒主要尺度及排水量的草圖之計標及必需的船體佈置之計標，制定船體總佈置及建築型的方案。

如果在第一次近似中，擺在云几种船体建築型式的決定，以便在第二次近似比較中研究它们的對比優劣及缺點，這是十分自然且合理的。

第二次近似 主要目的：a)用計標及制作齒表及依对船解之穩性、抗沉性及運動性提出的要求及在第一次近似中擬定的主要建築方案及船體外形的一般特異（橫剖面面積曲線及設計水線的特異）以詮詭船軒主要尺度的合理比例及型線曲面未滿度係數的數值；b)將在第一次近似中所規定的船解排水量及主要尺度加以確切化並有根據地選擇出他們的最適宜值，使可能在建造船解的最小材料資金消耗下更完滿地符合任務。當要求確定船解排水量和對其穩性、抗沉性、運動性能的各種要求的關係的那種情況，第二次近似計標具有研究的性質，由研究結果應該擬定船軒主要尺度的最合理的方案，或者確切對船軒之要求。在船體建築型式或船體外形形狀的成幾個方案情況下的計標也具有這樣的研宄性質。

第二次近似計標中所完成的工作範圍應限于：a)船體主要尺度比例數值的計標，這些比值滿足船解設計的任務及基於與作的船體外形的有效要求；b)確切主机类型及馬力以及船軒的建築型式；c)決定船體主要尺度的最合理方案，并前後確切船解的排水量數值。

由于第二次近似的結果決定的主要尺度，船體建築形式及船體外形的性質，佈置的原則方案，主机类型及馬力，應該取作為以後鑄造船解的草圖前設計及草圖設計的原始資料。為了使在第二次近似中之計標結果是足夠可靠的提供作為以後的設計階段的原始資料，這些計標之精確度應該像在草圖前設計及草圖設計階段中完成的計標精確的程度一樣。這

個條件可以在那種情況中實現，如果不是把具有統計係數的近似公式，而是以通常在造船設計實踐中所採用的船舶原理及結構力學之計算方法，作為第二次近似中可完成的諸計祿的基礎。在遵守這種條件時，包括在草圖前設計及草圖設計範圍的內計祿，帶有將第二次近似計祿結果加以確切化的檢查性質。

在一般情況中，草圖前設計或草圖設計既可看成為以解決決定船的主要要素任務的第二次近似。

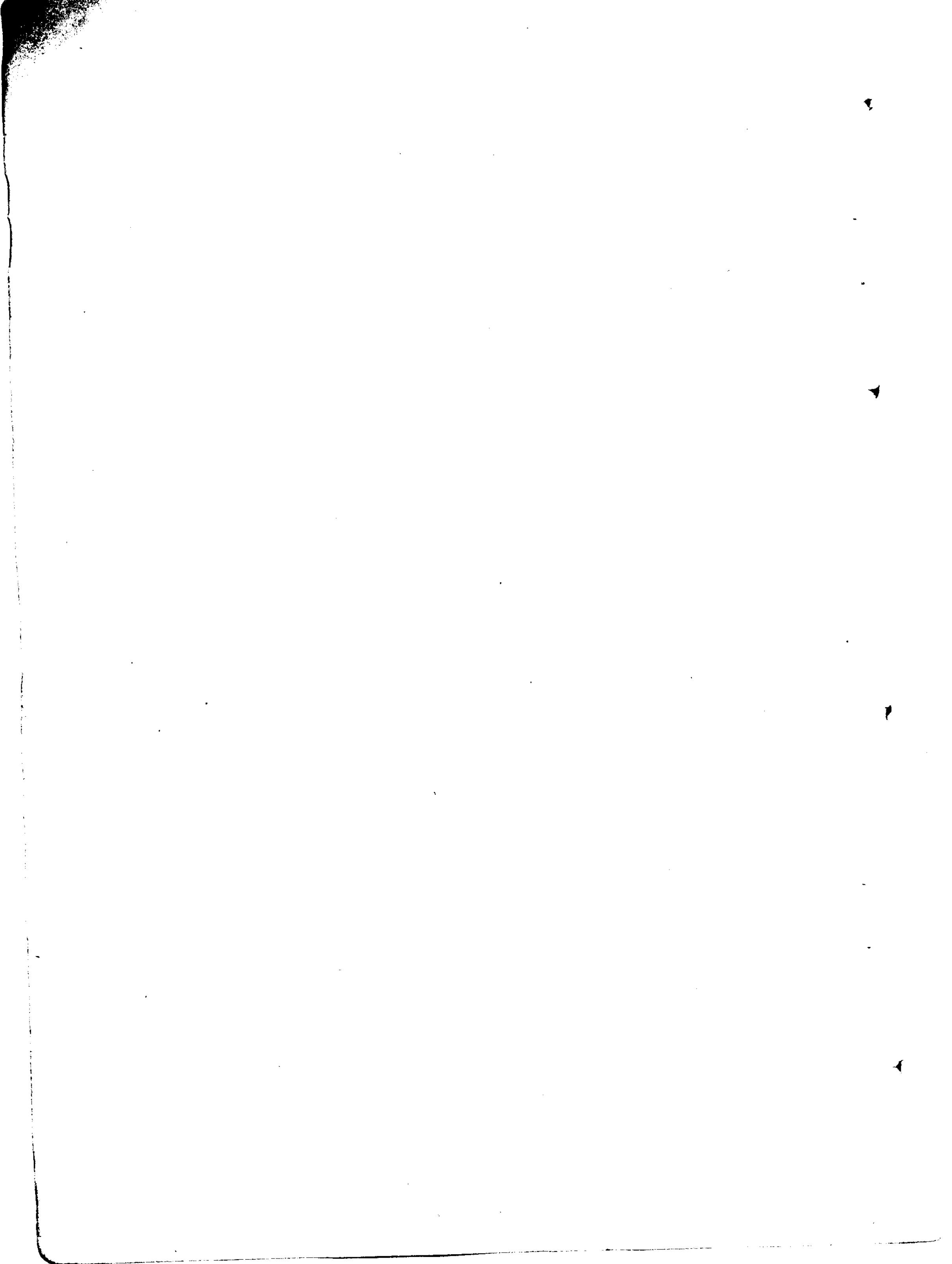
在設計實踐中常常為了縮小工作範圍而把船的主尺度的第二次近似計祿省掉，因為假定了前一次設計經驗能提示出主要尺度比例，型線圖羊滿度係數，船體建築型式等的正確選擇。但是同一個設計經驗說明了這種觀點是無根據的。對穩性、抗沉性及佈置的要求的不大的更改或船體建築型式的修改會引起重新設計或放棄以前擬定的要求的必要性。

在設計實踐中知道有許多情況，因為船的尺度或型線圖羊滿度係數，或船體外形的特性選擇得不对，當穩性、抗沉性、速航性計祿結束之後發現了任何一項任務要求未得到滿足，在這些情況下，就不得不修改設計，包括從佈置圖及既有的計祿，或是如果對此時間不夠，可放棄先前提出的要求以至到。如果主要尺度的計祿不只是根據設計師個人的經驗，絕不可否認這種經驗的作用，但不應估計得過高，而且也考慮對船提出的 requirements 及其建築型式與結構特異，則兩者都是可以避免的。

建立這些方法的可靠性是不容懷疑的。其唯一可提出異議的地方就是所要求的計祿之繁重性。但是不可以不对後者予以注意，因為船的整個設計的修改，甚至在制作草圖前設計的階段，也要求多冗長的時間。決定船這樣高價建築物的主要要素的正確程度，不應擺在依賴於計祿及圖表工作範圍的大或小上。

在以後的敘述中列舉了能用以決定船的主要尺度、排水量、主機馬力、船體容積及甲板面積的計祿方法，以便得充分完全適應對穩性、抗沉性、速航性及總佈置的具體要求。

这种方法的近似程度与通常在草图前设计实践<sup>17</sup>中所採用的計标相同



## 第二章 船舶的第一次近似 排水量及主要尺度之計算

### 3. 任務及總計算体系

在創你設計的開始階段中，任務不应包括過份詳細的及次要的一些要求，因為不可能在主要尺度計祿中考慮它們，而只能轉移設計師對解決主要任務的注意力。另一方面，除主要任務外，還必須考慮到現行的立項文件，例如：對居住、公務及生活房室的總佈置之要求，對決定了裝備、機器、儀器、照明設備等等各個樣品之重量及輪廓尺度的供應標準及技術條件。也應考慮到應用以前已有的成批機器、裝置、裝備樣品的可能牲，以便，第一，使船舶遠遠大大地減價，簡化與加快；第二，使其使用簡化和減價；第三，盡大地提高計算可靠程度。

在一般情況下船舶的主要尺度及排水量計祿的任務應包括：

- 1) 在船或船的設計中應預先規定的對軍備或贏利載貨，特殊設備及裝備佈置之主要要求及詳細的表圖；
- 2) 對船速或經濟速度、繞航力及船解在食糧、飲水及消耗材料供應儲備上之合理性要求。
- 3) 對結構防護裝置即對水下爆炸之防護及對裝甲之要求；
- 4) 限制設計船或船的任何要素，例如排水量、吃水、自擡周期、主機類型及抗冰性能等等的特殊要求，如果對它們提出這種要求的話；
- 5) 對貨船積載因素、裝貨窗口、起算設備等，提出的要求。

對以後的計祿，可以變換下列工作順序。

首先必須預先分析任務，即把任務的資料與已造好的或先前設計好的船解設計要素加以比較。同時必須批判地處理選用來作為七待的型船的船解。在這種情況下，你應

2.2  
完全情況下一樣，最有價值的資料是實船解的試驗結果，作戰及使用經驗，因為這種性質的知識便得能最客觀地估計所研究的性能。

開始進行新設計的工作之前，必須明確地確立作為母型的已造好之船或船的所有優良的或不良的性能，對其要素的估計沒有足夠的材料之船或船，既不可供作為母型也不可用來作為比擬。

由於分析任務的結果，必須：1) 構成對新船所排水量的整期數值方面之初步概念；2) 确定船舶之建築型式，即初步確定甲板數目、有無船樓及完全的上層建築，及艦船結構基準原則及水上與水下儲藏系統的橫斷面圖案，武裝及機器佈置的原則性圖案，船體外型的一般性質。

此後當任務已研究過且設計師已得到了對所擬定的設計之設計思想的初步概念後，必須進行參入船所排水量內的所有不要求初步的主要尺度值就可加以決定的載荷量的量。這些載荷通常叫做獨立載荷。在某些情況下這種計算與任務的分析結合起來是方便的，因為知道了上述載荷的整體便得能更客觀地判斷所期望的排水量數值範圍。

#### 下一階段是編組並求解重量方程式

$$D = \gamma V = \gamma L B T \delta = P_k + P_3 + P_{63} + P_m + P_c + P_f + P_b \quad (1)$$

式中：  
 $D$  —— 船所正常排水量；

$V$  —— 吃水相應于正常排水量時的船舶排水体积；

$\gamma$  —— 單位体积的海水重量；

$L$  —— 沿相當于正常排水量的水綫之船舶長度；

$B$  —— 沿此一水綫之船舶寬度；

$T$  —— 正常排水量下的平均吃水；

$\delta$  —— 在正常排水量下，並考慮到附屬件的船舶總半滿度係數；

$P_k$  —— 船體前部之重量；

$P_3$  —— 蒸甲部之重量；

$P_b$  —— 武裝部之重量；