2024 秋船舶原理总复习

前言

个人整理,如有纰漏,请联系 2124436512@qq.com 或者 y0r4h21@whut.edu.cn。如方便,最好回归教材,掌握基本原理。

本文档针对小雅平台对应课程目录的"复习概要-2024-2025-1"文档,同时也含有复习课上提到的内容。

本文档完全免费。

考核方式

1. 平时成绩30%

在线作业20~25% (11月30日截止),考勤及其他5~10%

- 2. 闭卷成绩70%
 - ・ 填空题 (10题, 1空1分, 共20分)
 - · 名词解释 (5题, 每题2分, 共10分)
 - ・ 简答题 (5小题, 40分)
 - · 计算题 (5小题, 30分)

第一章 船舶类型

六大航海性能

浮性:船舶在一定装载条件下漂浮于一定水面位置的能力。研究浮性的目的是为了确定给定船舶在各种装载情况时的浮态。

稳性:船舶在外力作用下,离开原来的平衡位置发生倾斜而不致倾覆的能力;当外力的作用消除后,船舶能够回复到原来平衡位置的能力。

抗沉性:破舱浮性和稳性。船舶遭遇海损而船体破损,舱室进水时,船舶仍然能保持一定的浮性和稳性而不致沉没或者倾覆的能力。

快速性:船舶在给定的主机功率下以一定速度航行的能力。

耐波性:船舶在风浪等外力作用下,产生摇荡运动以及砰击、上浪、失速等现象时仍 具有足够的稳性和船体结构强度,并能保持一定的航速安全航行的性能。

操纵性:船舶在驾驶员的操纵下改变航向或保持航向的能力。

第二章 船舶尺度及布置

船体主尺度

船长-垂线间长 Lpp: 也称为两柱间长,是首垂线和尾垂线之间的水平距离。(注: 首垂线指船首柱前缘和设计水线相交点所作的垂线; 尾垂线指舵柱后缘与设计水线相交点所作的垂线。如果船尾没有舵柱,则以通过舵杆中心线的垂线作为尾垂线)

船长-设计水线长 Lwl:设计水线面与船体型表面首尾两端交点之间的水平距离。

型宽 B: 在中横剖面处沿设计水线面量取的船体型表面宽度。

型深 D: 自甲板边线最低点量至龙骨基线的垂直距离,不包括壳板厚度。

吃水 d: 由设计水线量至龙骨基线的垂直距离。

干舷 F: 船体型深中未浸入水中的那部分高度。F=D-d+t。

船型系数与尺度比

水线面系数 C_w : 表示水线面的肥瘦程度。 $C_w = Aw / (L * B)$

中横剖面系数 C_m : 表示中横剖面的肥瘦程度。 $C_m = Am / (B * d)$

方形系数 C_b : 表示船体水下体积的肥瘦程度。Cb=V/(L*B*d)

棱形系数 C_p : 表示排水体积沿船长方向的分布情况。 $C_p=V/(Am*L)$; 可以推知 $C_p=C_b/C_m$

垂向棱形系数 C_{vp} : 表示排水体积沿吃水方向的分布情况。Cvp=V/(Aw*d); 可以推知 Cvp=Cb/Cw

船舶型线图

型线图由三个部分组成:横剖线图、纵剖线图、半宽水线图 采用半宽水线图的原因:船体是左右对称的,水线图只需要画出一半即可。

第三章 船舶浮性

定义:船舶在一定装载条件下漂浮于一定水面位置的能力。

漂浮平衡条件:重力和浮力大小相等,方向相反,作用在同一条垂线上(重心 G 和浮心 B 处在同一条铅垂线上)

船舶浮态

定义:船舶在静水中平衡时,与静水表面的相对位置关系。

分类: 正浮、横倾、纵倾、任意倾斜

正浮:船舶的基平面与静水面平行。浮态用吃水 d 表示。

横倾:船体横向基线与水面平行,但中纵剖面与铅垂平面成一角度 ϕ (fai)。浮态用吃水 d 和横倾角 ϕ 表示。

纵倾: 船体沿船底的横轴保持水平,而纵轴与水平线成一角度 θ 。浮态用平均吃水 dm 和纵倾角 θ 表示。

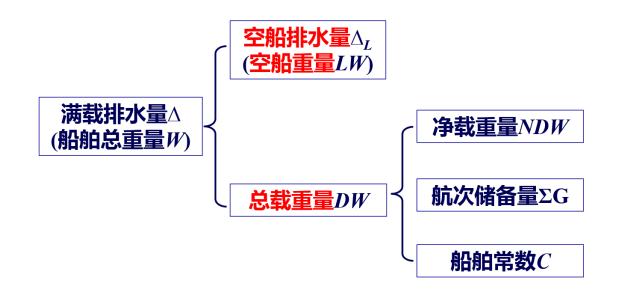
任意倾斜: 船体的纵轴和横轴同时倾斜。浮态用平均吃水 dm、横倾角 ϕ 、纵倾角 θ 表示

注: ①平均吃水指 $(d_f + d_a)/2$ 。 d_f 是首吃水, d_a 是尾吃水。

- ②实际上,纵倾角横倾角可以用任何符号表示,但是前后一定要自洽,为方便起见,建议统一按照老师所给标准。
 - ③通常规定右倾则 φ 为正, 首倾则 θ 为正。

船舶排水量和总重量

排水量:船舶自由漂浮于静水面时所排开的水的重量。船舶总重量=满载排水量,其组成如图



载重线标志

载重线由三部分组成:甲板线、载重线圈及横线、各载重线

储备浮力及干舷

浮心: 船体所受浮力的作用中心, 船舶排水体积的形心。

储备浮力: ①定义: 满载水线以上船体水密空间所提供的浮力。

- ②船舶在水面的漂浮能力是由储备浮力来保证的,储备浮力是确保船舶安全航行的一个重要指标。
 - ③储备浮力的大小一般用干舷的高度来衡量。

干舷:通常指船舶夏季最小干舷,它是船中处,沿舷侧从夏季载重水线量至干舷甲板上表面的垂直距离。

干舷 F=D-d+t (上甲板厚) ≈D-d

船舶平均吃水变化

船舶平行沉浮条件:①所装卸的货物重量不大(通常小于 10%△) ②装卸重物的重心应通过原水线面面积中心(水线面面积的中心即为漂心 F)

增加的浮力为: $d\Delta = \rho g A_W dT$

增减货物引起的平均吃水的变化为:

 $dT=w/\rho gA_W$

备注: 计算过程中明确是在用质量算还是重力算。

每厘米吃水吨数 TPC

定义:船舶平均吃水变化 1cm 所需增减的货物吨数。记为 TPC,单位 t/cm

$$TPC = A_w \rho / 100 (t / cm)$$

2. 用途:

■ 1) 根据吃水的变化 δd(cm) 求载重量变化 w

$$w = TPC \times \delta d(t)$$

■ 2) 根据载重量变化w(t)推算吃水变化δd

$$\delta d = w / TPC(cm)$$

水密度变化对船舶吃水的影响

ightharpoonup 设舷外水密度由 ρ_1 变化到 ρ_2 ,引起吃水变化为 δd

- 已知 $\rho_1, \rho_2, d_{m1}, 求d_{m2}$
- 假设C_b不变, 主尺度变化不大

$$\begin{split} & :: \Delta_1 = \Delta_2 \\ & :: \rho_1 \nabla_1 = \rho_2 \nabla_2 \\ & \Rightarrow \rho_1 \cdot C_{b1} \cdot L_{bp} \cdot B \cdot d_{m1} = \rho_2 \cdot C_{b2} \cdot L_{bp} \cdot B \cdot d_{m2} \\ & \Rightarrow d_{m2} = \frac{\rho_1}{\rho_2} d_{m1} \end{split}$$

船舶吨位

船舶登记吨位指容积,数值采用整数且没有单位。分为总吨位 GT 和净吨位 NT 总吨位:按《国际船舶吨位丈量公约》的丈量规范丈量确定的船舶总容积。是通过对船舶所有围壁处进行丈量计算后确定的吨位。

净吨位:按《国际船舶吨位丈量公约》的丈量规范丈量确定的船舶实际用于载货、载客的有效容积。是对船舶能够实际营运的载货、载客处所进行丈量计算后得出的吨位。

两者用途见 P93

第四章 船舶稳性

定义及分类

定义:船舶受到外力作用离开原来平衡位置而发生倾斜不致倾覆,当外力消失以后, 所具有的回到原来平衡位置的能力。

分类:

- ①按倾斜方向分:横稳性、纵稳性。
- ②按外力矩的作用效果分:静稳性、动稳性。
- ③按船舱状态分: 完整稳性、破舱稳性。
- ④按倾斜角大小分: 初稳性——倾斜角小于 10°~15°且干舷甲板边缘开始入水前的 稳性。

大倾角稳性:倾斜角大于10°~15°或干舷甲板边缘开始入水后的稳性。

基础概念及三种平衡状态

复原力矩: 使船舶回复到初始平衡位置的力偶矩。

稳心 M: 倾斜前后两浮力作用线的交点,也是浮心曲线的曲率中心。

稳心半径 BM: 浮心和稳心之间的距离, 也是浮心曲线的曲率半径。

稳性如何取决于倾斜力矩与复原力矩的制约与平衡。

三种平衡状态:稳定平衡、不稳定平衡、中性平衡。

1) 稳定平衡

稳心M在重心G上方,复原力矩 $M_R > 0$

2) 不稳定平衡

稳心M在重心G下方,复原力矩 M_R <0

3) 随遇平衡

稳心M与重心G重合,复原力矩M,=0

初稳性

初稳性的简化假定: ①船作小角度等体积倾斜时,倾斜前后两个水线面的交线通过倾斜前水线面 WL 的形心(即漂心)

②在小角度范围内,浮心移动的轨迹是圆弧,圆心为定点 M(稳心),圆弧半径为 BM(稳心半径)

解释: △是排水体积, GZ 是复原力臂, GM 是初稳性高度(重心和稳心之间的距离) 提高初稳性高度的措施: 增加船宽、增加水线面系数、降低重心高度 ZG(通过合理布置、调节压载舱、悬挂货物等方式)

悬挂货物对稳性的影响:相当于将其重心从实际位置上移到悬挂点。

自由液面对船舶初稳性的影响:将减少船舶初稳性高度。

减少自由液面对船舶初稳性的影响的措施:沿着船舶横向分仓,即设置纵舱壁。

倾斜试验

船舶重心高度对船舶稳性有很大的影响,确定实际重心位置对正确估计船舶稳性有重要意义。

倾斜试验目的:确定船舶的空船重心高度 KG_0 ,和空船初稳性高度 GM_0 。

大倾角稳性

定义:倾斜角大于 10°~15°或者干舷甲板边缘开始入水后的稳性。

大倾角稳性和初稳性的区别:①横倾角的范围不同。

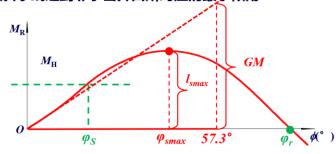
- ②倾斜轴不同:船舶大倾角横倾时倾斜轴不再过初始水线面漂心 F。
- ③浮心曲线不同:船舶在大倾角横倾时,横稳心点 M 不再是定点。M 点变为浮心 B 的渐近线,随横倾角的变化而变化。
 - ④衡量标准不同: 初稳性用初稳性高 GM 衡量, 大倾角稳性不能用 GMI 作衡量标志。

静稳性曲线

老师原话:"要求大家可以在给定静稳性曲线的条件下,在图上标出这几个参数(见下)"

❖静稳性曲线特征参数:

- 静倾角 Angle of statical inclination: 静平衡 M_H=M_R时的角度 Øs
- 最大复原力臂Maximum righting lever: l_{smax}
- 极限静倾角 Angle for maximum righting lever:φ_{smax}
- 稳性消失角Angle of vanishing stability: φ_r
- 初稳性高GM: 曲线原点处的斜率等于初稳性高度
- 进水角: 倾斜水线达到非水密开口所对应的最小倾角



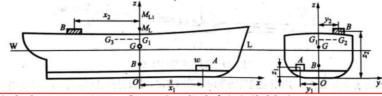
解释: ①曲线横轴为横倾角, 纵轴为静稳性力臂。

- ②静平衡 M_H=M_R 时的角度(复原力矩和倾斜力矩相等时对应角度)。
- ③曲线最高点对应横坐标——极限静倾角;最高点对应纵坐标——最大复原力臂。
- ④静稳性力臂为0的点(曲线与横轴交点)——稳性消失角。
- ⑤在曲线原点做该曲线的切线,再在横坐标上 57.3°处的点作一垂线与切线相交。相交所得线段就是船舶在小倾角时的初稳性高度 GM。

船上货物移动对浮态和稳性的影响

7. 船上货物移动对浮态和稳性的影响

- ❖ P从 $A(x_1,y_1,z_1)$ 移动至 $B(x_2,y_2,z_2)$,可以认为:重量沿任意方向的移动由下列三个方向的分位移所组成:
 - 沿垂向方向的移动: 初稳性高改变
 - 沿水平横向的移动: 初稳性高不变,发生横倾
 - 沿水平纵向的移动: 初稳性高不变,发生纵倾



- 1. 首先考虑重量沿垂向移动, 求出新的稳性高;
- 2. 利用已求得的新的稳性高, 求出横倾角、纵倾角及首尾吃水

货物任意方向移动对浮态与稳性的影响
$$(1) 新的稳性高 \\ G_1M = GM - GG_1 = GM - \frac{p(z_2 - z_1)}{\Delta} \\ G_1M_L = GM_L - GG_1 = GM_L - \frac{p(z_2 - z_1)}{\Delta} \approx GM_L$$

(2)横倾角正切
$$\tan \varphi = \frac{p(y_2 - y_1)}{\Delta G_1 M}$$

(3)纵倾角正切
$$\tan \theta = \frac{p(x_2 - x_1)}{\Delta G_1 M_L}$$

(4)船的最后首尾吃水
$$T_{f1} = T_f + \left(\frac{L}{2} - x_f\right) \tan \varphi = T_f + \left(\frac{L}{2} - x_f\right) \frac{p(x_2 - x_1)}{\Delta \cdot GM_L}$$
$$T_{a1} = T_a - \left(\frac{L}{2} + x_f\right) \tan \varphi = T_a - \left(\frac{L}{2} + x_f\right) \frac{p(x_2 - x_1)}{\Delta \cdot GM_L}$$

图中公式有误,最后算首尾吃水是用θ而不是φ(也就是用纵倾角而不是横倾角)

解释: 重心由 A (x1,y1,z1) 移到 A1 (x2,y2,z2)。GM 为横倾方向上初稳性高度,GML 是纵倾方向上初稳性高度。 X_f 为漂心纵向坐标,p为货物重量, ϕ 为横倾角, θ 为纵倾角, Tfl 是船最后的首吃水, Tal 是船最后的尾吃水。

通常规定,右倾则横倾角为正,首倾则纵倾角为正。 总复习 ppt 和复习课均没有提到装卸货物对浮态与稳性的影响,可能它不会考?

第五章 船舶抗沉性

抗沉性的概念和内涵

抗沉性:船舶在遭遇海损一舱或者数舱进水后,仍能保持一定的浮性和稳性的能力。 抗沉性是通过①使船舶具有足够的储备浮力和稳性②将船舶用水密横舱壁分隔成若 干水密舱室两种方式来实现的(直白的说就是储备浮力和水密舱室两种方式)

储备浮力定义:满载水线以上船体水密空间所提供的浮力。

破舱的浮态和稳性计算方法:增加重量法、损失浮力法。

(两种计算方法课上提到但复习 ppt 没有,可见书 P141)

渗透率

渗透率: 船舱内实际浸水的体积与空舱的型体积的比值。

★ 体积渗透率 U...

$$u_v = \frac{v_1}{v} = \frac{\text{hhoysimuthor}}{\text{Shopsimuthor}}$$

u,大小视舱室用途及装载情况而定。

分舱相关概念

许可舱长 L :: 允许的两水密横舱壁的间距。

可浸长度1_%: 船舱破损后,海损水线恰好与安全限界线相切的进水舱的舱长。或称为极限舱长。

两个概念备注如图

- 1) 舱壁甲板: 水密横舱壁上达的最高一层甲板。
- 2) 安全限界线: 在船舶侧视图上, 船壁甲板边线以下76mm处的一条曲线 (与甲板边线平行) 称为安全限界线 (简称限界线)。

分舱因数 F: 有计算式子和应用如下图

5. 许可舱长

许用舱长 = 可浸长度 $l \times 分舱因数 F$

许可舱长: 允许的两水密横舱壁的间距

F=1.0 许用舱长=可浸长度×1.0

一舱破损后能浮于极限破舱水线不致沉没

F=0.5 许用舱长= 可浸长度 × 1/2

相邻两舱破损后能浮于极限破舱水线不致沉没

F=0.33 许用舱长= 可浸长度 × 1/3

相邻三舱破损后能浮于极限破舱水线不致沉没

 $0.5 \le F \le 1.0$ 一舱不沉制船

0.33 ≤ F ≤ 0.5 两舱不沉制船

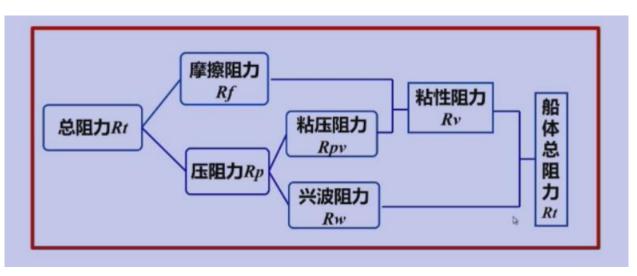
0.25 ≤ F ≤ 0.33 三舱不沉制船

把"不沉"两个字去掉也是可以的,即一舱制船、两舱制船之类的

第六章 船舶阻力

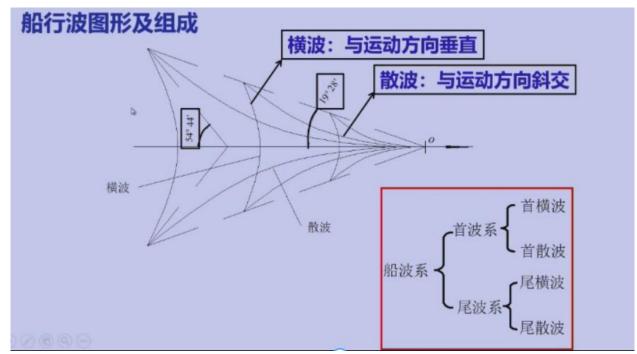
快速性:指对一定排水量的船舶,主机以较小的功率消耗达到较高航速的性能。(或者说是——船舶在给定主机功率条件下等速直航的速度性能)

船舶阻力的划分



图为基本阻力成分,简单地说,基本阻力分为摩擦阻力、粘压阻力、兴波阻力。而摩擦阻力和粘压阻力属于粘性阻力,粘压阻力和兴波阻力属于压阻力。 船体总阻力还有四个附加阻力,此处暂且先略过。

兴波干扰



船舶激起的波浪由首尾两个波系组成,称为首波系和尾波系。每个波系又是由散波和 横波组成。

兴波干扰:实际船体存在船首波系和船尾波系,首尾横波在船尾处相遇而叠加,这种现象称为兴波干扰。

兴波干扰分为有利干扰和不利干扰。

有利干扰: 首尾横波的峰谷相叠时, 会使得合成波波幅减小, 兴波阻力减小。

不利干扰: 首尾横波的峰峰或谷谷相叠时, 会使得合成波波幅增大, 兴波阻力增大。

附加阻力

$$R_a = R_{ap} + R_{aa} + R_{aw} + R_{af}$$

附体阻力 空气阻力 沟涛阻力 污底阻力 R_{ab} 水面上船体+上层建筑 风浪大小方向、船型、航速 污底所增加的阻力

空气阻力:船舶在航行时,其水上部分所受到的阻力。

附体阻力: 由船体之外的附属部分产生的阻力。其主要阻力成分是粘性阻力

污底阻力:船舶在水中运行时,由于污底现象导致的额外阻力。

汹涛阻力:船舶航行于风浪中较在静水中所增加的阻力。

失速:由于风浪中的阻力增值,如保持静水中的功率,航速必然下降。这种航速的减小称为速度损失,即为"失速"。

储备功率:由于风浪中的阻力增值,如维持与静水条件下相同的航速,则需较静水功率为大的功率,增加部分称为"储备功率"。

阻力成分主要特性

低速船所受阻力主要是粘性阻力(尤其是摩擦阻力)。高速船所受阻力主要是兴波阻力。

浅水阻力

浅水效应:浅水中回流速度增大,粘性阻力增大,波速、波高、波浪图形改变,使得阻力性能和航态等均发生变化。

海军系数法

❖1. 前提:

要求被估算船与母型船的主尺度、船型系数、线型形状和相应速度均很接近

* 2. 定义:
$$C_e = \frac{\Delta^{2/3}V^3}{P_e}$$

注意单位: Δ-t; V_s-kn; P_e-kw

若用主机功率 Pm 算,是 Cm-Pm;若用有效功率 Pe 算,则是 Ce-Pe。 V 是航速,单位为"节",1kn=0.5144m/s。 △为排水,单位为吨。

第七章 船舶推进

船舶推进方式:风帆推进、明轮推进器、喷水推进器、定距桨、可调螺旋桨、吊舱推进器、表面桨······(知道三种左右即可)

船体与螺旋桨之间的相互影响

螺旋桨对船体的影响——推力减额

螺旋桨在船后工作对船体的影响是使船体遭受的阻力增加,或可理解为使船舶得到的有效 推力减少。

$$T_E = T(1-t) = R$$

其中,t 为推力减额分数,含义为推力减额值 $\triangle T$ 与总推力 T 的比值。推力减额值就是阻力增额值。R 为船体阻力,有关系式 $T=R+\triangle R$, $\triangle R=\triangle T$ 。具体可见 P168

船体对螺旋桨的影响——伴流

提出伴流的目的:考虑船对桨的影响,即船对桨的影响主要表现在伴流上。

$$V_A = V_s (1 - \omega)$$

进速与船速的关系

阻力与推力的关系

其中, V_A 为桨进速, V_S 为船速, ω 为伴流分数,含义为 尾部桨盘处轴向平均伴流速度 与和船速相同的螺旋桨绝对速度 的比值。

考虑船桨相互影响的效率即为船身效率。关系如图

$$\eta_H = \frac{1-t}{1-\omega} = \frac{(1-t)TV_s}{(1-\omega)TV_s} = \frac{RV_s}{TV_A} = \frac{P_E}{P_T}$$

其中, n_H 为船身效率。t 为推力减额分数。 ω 为伴流分数,T 为总推力,R 为船体阻力。 V_A 为桨进速, V_S 为船速。 P_E 为有效功率, P_T 为推进功率。

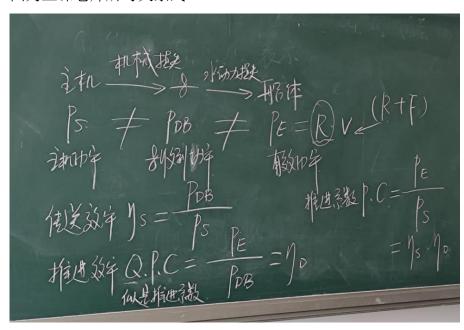
螺旋桨的空泡现象

空泡产生的条件:

桨叶上任一点 B 的压强 $P_b \leq$ 汽化压强 P_v (或者减压系数大于空泡数)

推进系统及效率传递

图为上课老师所写关系式



主机功率 Ps, 船后收到功率 PDB, 推进功率 PT, 有效功率 PE。

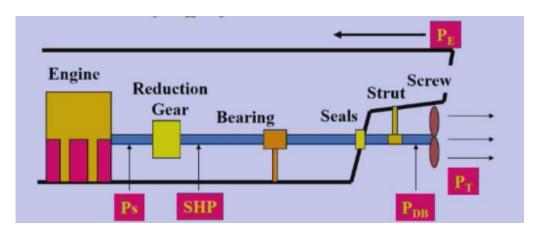
5. 推进效率及推进系数

推进效率/似是推进系数(Quasi-Propulsive Coefficient)

$$\eta_{\scriptscriptstyle D} = \frac{P_{\scriptscriptstyle E}}{P_{\scriptscriptstyle DB}} = QPC = \eta_{\scriptscriptstyle H} \eta_{\scriptscriptstyle 0} \eta_{\scriptscriptstyle r}$$

推进系数(Propulsive Coefficient)

$$P \cdot C = \frac{P_{E}}{P_{S}} = \frac{P_{E}}{P_{DR}} \cdot \frac{P_{DS}}{P_{S}} = \eta_{D} \cdot \eta_{S}$$



第八章 船舶耐波性

耐波性: 船舶在波浪上克服摇摆等运动的性能。

船舶摇摆的运动形式

横摇——船舶绕纵轴(船长方向)的往复摇动

纵摇——船舶绕横轴(船宽方向)的往复摇动

首摇——船舶绕垂直轴(船吃水方向)的往复摇动

垂荡——船舶沿垂直轴的往复运动

横荡——船舶沿横轴的往复运动

纵荡——船舶沿纵轴的往复运动

船舶在波浪中的摇摆

船舶在波浪中的摇摆是波浪运动和船舶自由摇摆运动的合成结果。

船舶在航行中避免谐摇的措施: 改变航向、改变航向的基础上同时改变航速。

减摇装置

减摇原理:产生一个与摇摆方向相反的稳定力矩,使摆幅减小,摇摆周期增大,以达到缓和摇摆的目的。

常见减摇装置: 舭龙骨、减摇鳍、减摇水舱、回转仪等(知道至少两种)

第九章 船舶操纵性

操纵性:船在航行过程中能保持或改变航速、航向和位置的性能。

操纵性内涵: 主要包括航向稳定性、回转性、转首性。

航向稳定性

定义:船舶能够保持原来航速航向的性能。

分类: 直线稳定性、方向稳定性、位置稳定性

改善措施: ①增加船长②增加中纵剖面(纵中剖面)的侧面积③增加纵中剖面尾部侧面积,如安装呆木、尾鳍加大舵面积或者削去前踵等。

回转圈

回转圈:船舶在转舵前作等速直航运动,自转舵起船舶重心的运动轨迹曲线(船舶操

舵回转后船舶重心的运动轨迹)

回转圈的主要特征参数:

纵距——自转舵起至航向改变 90°止的前进距离。

(正)横距——自原航向的延长线至船首转向90°的横移距离。

反横距/反向横移——自原航向的延长线至重心沿回转运动轨迹反方向最大距离处的距离。

战术直径——自原航向的延长线至船首转向 180°的横移距离。 定常回转直径——在定常回转时,船舶重心圆形轨迹的直径。

9.4 回转性

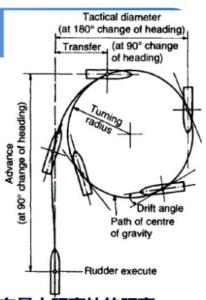
❖ 回转圈★

回转灵活性、避碰

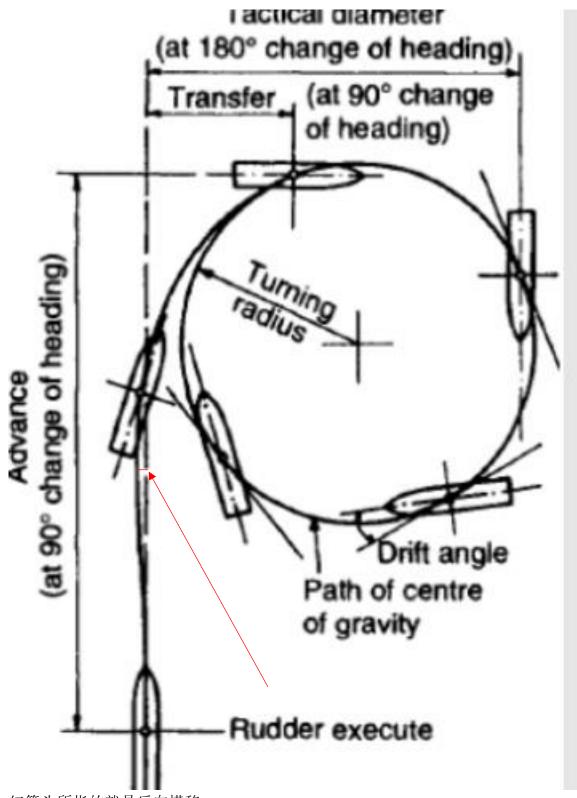
- 船在转舵前作等速直航运动, 自转舵起船 舶重心的运动轨迹曲线
- Advance: 纵距 (3~4L)
 - 自转舵起至航向改变90°止的前进距离
- Transfer: (正)横距 (越小回转性越好)
 - 自原航向的延长线至船首转向90°的横移距离
- Kick: 反向横移/反横距
 - 自原航向的延长线至重心沿回转运动轨迹反方向最大距离处的距离
- Tactical diameter: 战术直径
 - 自原航向的延长线至船首转向180°的横移距离
- Final diameter: 定常回转直径 (Turning radius回转半径)
 - 定常回转时,船舶重心圆形轨迹的直径为回转直径D

武汉理工大学《船舶原理》课程组

备注: 反向横移其实就只有一小点,见下图



11



红箭头所指的就是反向横移

回转运动三个阶段

第一阶段:转舵阶段(或操舵阶段) 第二阶段:过渡阶段(或发展阶段) 第三阶段:稳定阶段(或定常回转阶段)