

狹水道船舶操縱

J·E·波 林 著
蔣 青 楊 守 仁 合譯
吳 振 祚 楊 春 举



人民交通出版社

本書詳盡地敘述了影響船舶旋迴性能的各種因素、船舶的運動、狹水道中船舶的操縱，以及在各種不同情況下各種靠離碼頭和系離浮筒的方法，書中並有許多插圖說明。

狹水道船船操縱

Л. Е. ПОЛИН

МАНЕВРИРОВАНИЕ В УЗКОСТЯХ

ИЗДАТЕЛЬСТВО «МОРСКОЙ ТРАНСПОРТ»
МОСКВА — 1957

本書根據蘇聯海運出版社1957年莫斯科俄文版本譯出
蔣青，吳振祚，楊守仁，楊春舉合譯

*

人民交通出版社出版

(北京安定門外和平里)

北京市書刊出版業營業許可証出字第〇〇六號

新華書店發行

國家統計局印刷廠印刷

*

1958年12月北京第一版 1958年12月北京第一次印刷

开本：787×1092 $\frac{1}{32}$ 印張：4 $\frac{1}{4}$ 張

全書：124,000字 印數：1—1,600冊

統一書號：15044—5152

定价(10)：0.60元

目 录

第一章 影响船舶旋回性能的因素	(4)
船舶旋回的方法	(4)
在舵作用下船的旋回圈	(5)
船舶旋回圈的测定	(8)
推进器	(13)
惯性	(22)
水深	(34)
吃水、縱傾和橫傾	(37)
風	(40)
浪	(45)
流	(49)
第二章 船舶运动	(51)
运动准备	(51)
运动的預先計劃	(51)
船員对帶纜操作的准备	(54)
主机工作特点的意义	(56)
單推进器船舶的操縱	(57)
借助于舵及推进器用船首作大轉弯	(57)
借助于舵、推进器及锚用船首作大轉弯	(58)
借助于舵及推进器用船尾作大轉弯	(60)
在后退时保持直線方向的方法	(61)
双推进器船舶的操縱	(62)
正車轉弯	(62)

DY57/21
在狭水道中的大轉彎.....(63)

第三章 在狭水道中的船舶操縱.....(66)

狹水道的概念.....	(66)
对航行于狹水道地区的航海条件的研究.....	(66)
狹水道区域的水文气象条件研究.....	(69)
船吸現象.....	(76)
船舶的航海狀況.....	(77)
船舶对航行于狹水道中的准备.....	(78)
船在狹水道中航行时的避讓規則和航速.....	(79)
船舶避讓信号(机动航行信号).....	(82)

第四章 靠离操作.....(82)

繫繩.....	(82)
帶繩操作口令.....	(87)
單推进器船的帶繩操作.....(90)	
最簡單的靠碼頭法.....	(90)
在有限的水域內靠碼頭法.....	(93)
靠兩船之間的碼頭法.....	(94)
在吹攏風中靠碼頭法.....	(95)
在吹開風中靠碼頭法.....	(97)
當風向與碼頭平行時靠碼頭.....	(99)
為了便於離碼頭拋錨靠碼頭.....	(102)
拋單錨或雙錨用艦部靠岸或靠碼頭.....	(103)
有水流時靠離碼頭.....	(106)
向停靠在碼頭上的船舶靠泊.....	(108)
向錨泊船靠泊.....	(109)
在冰中用舷側靠碼頭.....	(111)
利用艏橫纜離碼頭.....	(112)
利用艏倒纜離碼頭.....	(113)

利用艉倒缆离码头	(113)
利用锚和带到系留浮筒上的缆离码头	(114)
双推进器船的带缆操作	(115)
双推进器船带缆的特点	(115)
在吹拢风中靠码头	(115)
在吹开风中靠码头	(118)
在吹拢风中离码头	(119)
船舶靠离浮筒	(121)
系留浮筒的用途及结构	(121)
系缆或系链在系留浮筒上的固定	(122)
船舶带浮筒	(123)
船舶离浮筒	(124)
利用拖轮进行带缆操作	(125)
港作拖轮的用途和工作特点	(125)
拖轮驶近和停泊于码头或船的舷侧	(126)
传递和系结拖缆	(130)
下锚和不下锚时用一条拖轮拖带船尾	(130)
拖带船舶以船前进	(131)
用两条拖轮拖带	(132)
并排拖带	(132)
用顶推法操纵船舶	(133)
引船进浮筒或乾坞	(133)
用港作拖轮进行拖带或带缆操作的结束	(135)
港作拖轮和被拖船间的号灯和信号	(135)
在港内进行拖带时的船舶避让	(136)

目 录

第一章 影响船舶旋回性能的因素	(4)
船舶旋迴的方法	(4)
在舵作用下船的旋迴圈	(5)
船舶旋迴圈的测定	(8)
推进器	(13)
慣性	(22)
水深	(34)
吃水、縱傾和橫傾	(37)
風	(40)
浪	(45)
流	(49)
第二章 船舶运动	(51)
运动准备	(51)
运动的預先計劃	(51)
船員对帶纜操作的准备	(54)
主机工作特点的意义	(56)
單推进器船舶的操縱	(57)
借助于舵及推进器用船首作大轉弯	(57)
借助于舵、推进器及锚用船首作大轉弯	(58)
借助于舵及推进器用船尾作大轉弯	(60)
在后退时保持直線方向的方法	(61)
双推进器船舶的操縱	(62)
正車轉弯	(62)

DV37/21

在狭水道中的大轉彎 (63)

第三章 在狭水道中的船舶操縱 (66)

- 狹水道的概念 (66)
- 对航行于狭水道地区的航海条件的研究 (66)
- 狹水道区域的水文气象条件研究 (69)
- 船吸現象 (76)
- 船舶的航海狀況 (77)
- 船舶对航行于狭水道中的准备 (78)
- 船在狭水道中航行时的避讓規則和航速 (79)
- 船舶避讓信号(机动航行信号) (82)

第四章 靠离操作 (82)

- 繫繩 (82)
- 帶繩操作口令 (87)
- 單推进器船的帶繩操作 (90)**
- 最簡單的靠碼頭法 (90)
- 在有限的水域內靠碼頭法 (93)
- 靠兩船之間的碼頭法 (94)
- 在吹攏風中靠碼頭法 (95)
- 在吹開風中靠碼頭法 (97)
- 当風向与碼頭平行时靠碼頭 (99)
- 为了便于离碼頭抛锚靠碼頭 (102)
- 抛單锚或双锚用艉部靠岸或靠碼頭 (103)
- 有水流时靠離碼頭 (106)
- 向停靠在碼頭上的船舶靠泊 (108)
- 向锚泊船靠泊 (109)
- 在冰中用舷側靠碼頭 (111)
- 利用艏橫纜离碼頭 (112)
- 利用艏倒纜离碼頭 (113)

利用艉倒缆离码头	(113)
利用锚和带到系留浮筒上的缆离码头	(114)
双推进器船的带缆操作	(115)
双推进器船带缆的特点	(115)
在吹拢风中靠码头	(115)
在吹开风中靠码头	(118)
在吹拢风中离码头	(119)
船舶靠离浮筒	(121)
系留浮筒的用途及结构	(121)
系缆或系链在系留浮筒上的固定	(122)
船舶带浮筒	(123)
船舶离浮筒	(124)
利用拖轮进行带缆操作	(125)
港作拖轮的用途和工作特点	(125)
拖轮驶近和停泊于码头或船的舷侧	(126)
传递和系结拖缆	(130)
下锚和不下锚时用一条拖轮拖带船尾	(130)
拖带船舶以船前进	(131)
用两条拖轮拖带	(132)
并排拖带	(132)
用顶推法操纵船舶	(133)
引船进浮坞或乾坞	(133)
用港作拖轮进行拖带或带缆操作的结束	(135)
港作拖轮和被拖船间的号灯和信号	(135)
在港内进行拖带时的船舶避让	(136)

第一章 影响船舶旋迴性能的因素

船舶旋迴的方法

船舶改变自己航行方向的能力称为旋迴性。

船舶改变航向，或通常所說机动船舶的轉向，是利用舵、螺旋推进器（推进器）或舵和推进器的协同工作来实现的。

现代船舶上用的舵多半是普通舵和半平衡舵。

普通舵的旋转轴位于舵叶前沿。平衡舵的旋转轴安置在舵叶前后沿之间，约舵面积的三分之一，位于旋转轴前部。半平衡舵是两种类型的综合：舵的上部具有普通舵的特性，下部具有平衡舵的特性。

半平衡舵在大型快速船上使用。因为半平衡舵旋转所需的力比普通舵要小。

海上船舶有单推进器船、双推进器船、三推进器船和四推进器船，而通常见到的是单推进器船和双推进器船。在某些破冰船、特殊用途的船舶和快速远洋邮船上才安装二个以上的推进器。

单推进器船的推进器可用作船舶转向设备，但它主要用于和舵协同工作。双推进器船、三推进器船和四推进器船的推进器当不同方向配合旋转时，不依靠舵，能使船舶转向任何方向。

在没有航行障碍物的宽阔水面上，当船舶需要转向时，可单独利用舵，而不使用发动机的反转，因此，就不需要利用螺旋推进器或推进器的协助。

大家知道，只有在这样的情况下，当船体和舵在环绕其周围的水流中，即当船舶本身在前进，或有潮流绕过锚泊、系带浮筒或系靠码头而停止行动的船舶时，舵对船舶才能发生作用。

因此，流速愈大，绕过舵的水流压力对船舶旋迴性的影响愈大。

水对舵的压力可以按照经验公式①算得

① 海船驾驶员参考书，海运出版社，1951年版。

$$P = \frac{K \sin \alpha}{0.195 + 0.305 \sin \alpha} S V_1^2 K \Gamma,$$

式中：S——舵的面积（平方公尺）；

V_1 ——船舶航行速度（公尺/秒）；

α ——冲击角度；

K——系数（单推进器船采用38~42公斤/平方公尺，双推进器船采用20~22.5公斤/平方公尺）。

由上面引用的公式得出：

1) 单推进器船舵的水压力大于双推进器约1倍；

2) α 的角度愈大，水对舵的压力P亦愈大。

但是，理论计算和经验确定，转舵最有效的极限角度 α 为37.5°。通常都用这个角度计算舵及操舵装置。用一种称做限制器的特殊设备限制舵转向更大的角度。

舵影响船舶的旋回性主要是在船舶前进的时候。在无风的天气，推进器停高速倒退或两个推进器（双推进器船）以同等转速倒车时，舵能使船尾往舵所移转的一面转动。

使用舵，必须按照船舶某种变向的要求。同时，必须注意到，第一，舵和操舵装置的多余工作会引起它过早的损坏和能量不必要的消耗，第二，在直航向上，经常转动舵会浪费时间，影响速度和延长船舶的航程。

在舵作用下船的旋回圈

由船中线平面转至工作扇面的舵，即由正中位置转到满舵极限位置（32~37.5°）的舵，能使向前行驶的船舶顺着航迹转往适当的一面，用更大的角度转舵时，航迹的斜度愈大。

船舶转舵偏离船中线平面向前行驶称为旋回。这样运行时，把船舶的重心绘一条曲线，来表示船舶的旋回（图1）。

在船舶旋回的时候，船舶的运动逐渐变为稳定，船舶重心航迹（旋回曲线）是一个圆，这个圆的直径称为旋回直径D。

从转舵时起，船舶旋回运动通常分成三个阶段。

第一阶段，开始阶段确定舵自中间位置转到角 α 所需的时间。在这个时间间隔内，产生并逐渐增大水对舵的压力。这个力不能使两面形成的水阻力（侧水压力）均衡，因此发生船舶漂移。

第二阶段船舶旋转的角速度逐渐增大，达到最大值，以后保持在整个旋回之间永恒不变。船舶重心在第二阶段内沿着可变曲率半径的曲线移动。

自船舶旋转的角速度变成固定的时候起，开始船舶旋回运动的第三个阶段——稳定的旋回。船舶各旋回点围绕公有中心形成一圆形航迹，同时水压力（对船体及舵）因离心力而均衡起来。

在旋回时，船舶中心线与其运动有关的航迹形成某一角 δ ，这个角称为漂移角。此时，船首向旋回内旋转，而船尾向旋回外旋转。

漂移角可以增加到相当大的值（达 $20\sim25^\circ$ ）。这个角愈大，船舶的旋回性愈好，且旋回的直径愈小。在稳定的旋回中，漂移角能保持其最大的值。

通常把旋回直径 D 与船舶长度 L 之比认为是船舶旋回性的限度。因而，以船舶长度来测定旋回的直径。海上运输船舶的旋回直径为船长的 $4\sim8$ 倍（参阅表1）。

熟悉船舶旋回直径对在狭窄的水域内进行船舶操纵非常重要。

研究船舶的旋回曲线时，一般确定下列船舶迴轉的特性：

- 1) 稳定旋回的直径 D ；
- 2) 战术旋回直径 D_T ，根据这个直径，可了解船舶直向时船中心线和在 180° 转向后船中心线位置间的距离（参阅图1）；
- 3) 前距 L_1 ，等于开始转舵时船舶重心位置与 90° 转向时船中心线间的距离。为了避免船舶在操纵地区内与其他障碍物碰撞，必须掌握轨

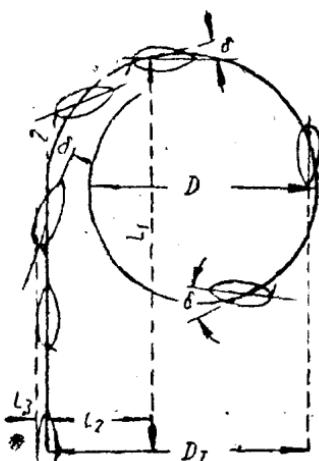


图 1

跡大小的知識；

4) 正移量 L_2 ，即船舶對直線方向轉向90°時重心轉移（往旋轉一面）的距離；

5) 以最大距離計算的反移量 L_3 ，這個距離是船舶重心直向相反轉向的一面移動的距離；反移量通常不超過船舶的半寬。

船舶迴轉性的特性列入表 1①。

表 1

船 型	$\frac{D_T}{L}$
快速大型客船（远洋船）	8.0~9.5
中型及小型客船（近海船）	4.0~5.0
大型客貨船（搭載大批乘客）	5.0~7.0
中型客貨船（搭載大批乘客）	4.0~5.0
大型貨船	5.0~6.5
中型貨船	4.0~5.0
破冰船	2.0~4.0

船舶在作180°轉向所需的時間也是說明船舶迴轉性的一個要素。具有良好的迴轉性的海上船舶，這種轉向的時間一般在50~90秒之間。

最後還必須考慮到改變舷角的速度，船舶對轉舵的反應快到何程度。這個要素在用小舵角時有著特別重要的意義。

船舶的旋迴性決定於其構造上的特點，即船體的形式和尺寸，舵板的形式和面積及其他，並且和許多易變的因素：縱傾、橫傾的向和值、船體水上部分的受風面中心位置、船上貨物及船用備品的配置有關係。

此外，一些外部性質的原因，如：風力和風向 水流速度，波浪及水深也影響船舶的旋迴性及舵對船舶的效應。

在不同的情況下，無論內在因素（在船舶本身）或外來因素，由於值的變化不定，船舶的旋迴性亦將不同。

通常把戰術旋迴直徑 D_T 和 180° 轉向時半旋迴的延續時間當作是船

① B·П·波茲麥寧教授著：造船百科全書第二集，海运出版社，1951年版。

船舶迴性的标准。

測定旋迴要素的實踐方法有很多，而其中有一些能够沿各點繪出船舶全旋迴的曲線。旋迴要素的測定多半列在船舶測速交接試驗大綱內。以后在船舶营运时，为了說明旋迴的值應該在一切可能的情况下进行核对。

船舶旋迴圈的測定

船舶旋迴要素的測定在船舶建造或大修后交接試驗时或在营运过程中进行。

旋迴要素必須用兩种正車速率——“全速”和“微速”及兩种負載方案——滿載貨物和压載的情况下测定。

对于單推进器船舶，旋迴要素在兩側測定，即經左右兩舷轉向时測定。

測定船舶旋迴要素时，船体搭載应符合“航行状态”的要求，而外因的影响应是最小。

測定船舶旋迴的要素时，对船舶和外界条件提出的基本要求是：

1. 船舶对重載和压載的吃水、都應沒有縱傾；
2. 船舶不应有傾斜；
3. 貨物和船用备品都应按照船舶長度和寬度正常配置；
4. 船舶的穩度应符合現行标准；
5. 發动机应开到該速度規定的轉數；同时，船舶应以符合于轉數的速度运行；
6. 舵板应达到極限位置“滿舵”；
7. 風力不应超过 2 ~ 3 級；
8. 龙骨下的水深不应小于船体吃水的三分之二；
9. 在測定旋迴要素的区域内不应有水流。

旋迴要素的測定在測速線上或其他有易見的疊标的地点内进行，距疊标一面有一个明显的并在大比例平面圖內标出的物标或二个明显而安置方便的定向标记。

按疊标和方位測定旋迴的方法（圖 2）。

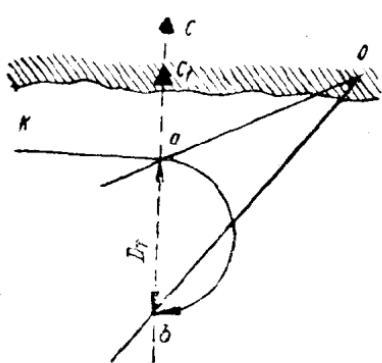


圖 2

船舶駛在垂直疊標線 CC_1 的航向 ka 上，在這個航段上，應開到規定的速度。船舶駛到與物標 o 成方位 ao 的疊標線上時，在 a 點內測定位置；發口令“滿舵”（在此情況下用“右滿舵”），並開動秒表。

船舶自 a 點以滿舵旋迴時又駛到疊標上，但已經在相反的航向上；此時取物標 o 的第二個方位 bo ，在 b 點內測定船舶的位置。在取得第二個方位的時候停止秒表。自平面圖上畫出距離 ab 測定 D_t ，而秒表讀數中的差數即半旋迴的時間。

按疊標和二個角測定旋迴的方法（圖3）。

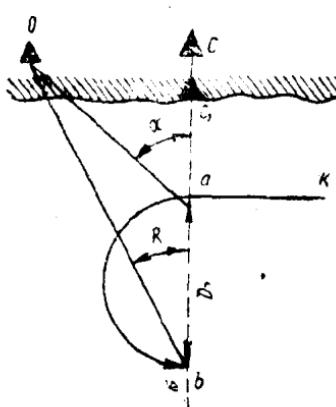


圖 3

船舶駛在垂直疊標線 CC_1 的航向 ka 上，並在這個航段上增加到規定的速度。在接近疊標線以前不久，開始用六分儀測定前面的疊標 c_1 與物標 o 之間的角。在與疊標線會交時，準確測定同一疊標和物標之間的角 α ；發口令“滿舵”（此時用“左滿舵”）並開動秒表。旋迴中的船舶在接近相反航向上的疊標線以前，再開始測前面的疊標和物標之間的角。疊標線在相反的航向上會交時，準確測定角 R ，並停止秒表。

按二個角測定旋迴的方法（圖4）。

船舶駛在垂直疊標線 CC_1 的航向 ka 上，在這個航段上，應開到規定的速度。船舶駛到與物標 o 成方位 ao 的疊標線上時，在 a 點內測定位置；發口令“滿舵”（在此情況下用“右滿舵”），並開動秒表。

船舶自 a 點以滿舵旋迴時又駛到疊標上，但已經在相反的航向上；此時取物標 o 的第二個方位 bo ，在 b 點內測定船舶的位置。在取得第二個方位的時候停止秒表。自平面圖上畫出距離 ab 測定 D_t ，而秒表讀數中的差數即半旋迴的時間。

选择好岸上二个位置綫平行岸綫并准确繪在大比例平面圖上的明显的陆标以后，把船舶引領到平行AB綫的航向上。用規定速度开到物标A的正横以前，發口令“滿舵”（此时用“右滿舵”）；測定陆标AB間的角 α 并开动秒表。当陆标A又在正横（已在相反航向）时，測定陆标AB之間的角R并停止秒表。 D_T 的值在平面圖上用圆弧ab測量。

战术旋迴直徑及半旋迴的时间也可以在远离岸边的大海上測定。

用船上投下的二个标杆测定旋迴的方法（舷边测程法）圖5。

当船舶在大海中任何选定的航綫上开到規定速度以后，在舵开始轉往某一舷的同时开动秒表，并自船首投下标杆。航向每改变 10° ，按秒表記下时刻，但不停止秒表。以后，按照罗經轉到相反的航向以后，等到投下的标杆在船首的正橫。当正橫时，自船首投下第二个标杆，并停止秒表。

标杆ab間的距离就是战术旋迴直徑，而秒表所示即半旋迴的时间。

为了测定标杆間的距离，把船舶开向这些标杆的叠标并用微速前进。当船尾与在終点投下的标杆b平齐时，自船首投下木条 L_1 ，当木条經過艉柱时，投下第二根木条 L_2 ，余类推，直到船首柱与在旋迴始点投下的标杆a平齐时为止。使用这种方法时，战术旋迴直徑是按船舶長度測得的。

按船上投下的木条数量测定旋迴的方法。

为了要用这种方法测定旋迴，在艏楼上予先准备10~12根不大的木

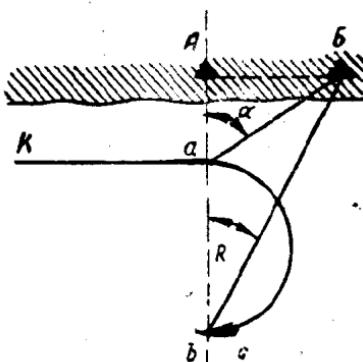


圖 4

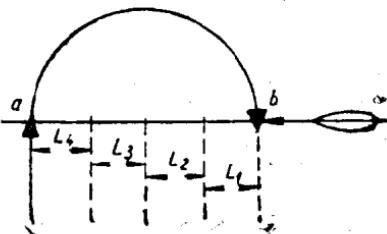


圖 5

条。在艏樓和艉樓上应各站一人。船舶轉往任何方向，开到規定速度。在發口令“右(左)滿舵”的同时，由船首往旋迴里圈投下第一个木条，并开动秒表。

第一个木条通过艉柱的时候，自船首投下第二个木条并按照秒表記下时间，而不停止秒表。其余木条亦同样投下，直到船舶以相反航向駛到第一个木条的正横为止。在这个时候停止秒表，并由表上录下半旋迴的时间。

投出舷外的木条数乘上船体長度，算出旋迴曲線的長度，旋迴直徑等于这个曲線長度与 $\pi = 3.14$ 之比。

海船战术旋迴直徑可以按近似公式①算得

$$D_T = \frac{L^2 T}{10S} \quad (1)$$

式中：
L——船舶長度(公尺)；

T——船舶吃水(公尺)；

S——舵板面积(平方公尺)。

測定旋迴要素时，或遇有必須用全速作船舶旋迴时，應該估計到开始旋迴时造成的傾斜。

旋迴稳定时，附加在船舶重心G內的慣性的离心力 F_{in} 影响船舶。这种离心力順外法綫偏向旋迴曲線。

船舶在稳定旋迴中的傾斜角度按菲尔索夫經驗公式大約計算

$$\theta_{\max} = 1.4 \frac{V_0^2}{hL} \left(Z_g - \frac{T}{2} \right), \quad (2)$$

式中：
 θ_{\max} ——旋迴最大傾斜角度；

Z_g ——船舶重心在基綫上的高度；

h——初稳心高度；

V_0 ——船舶行驶速度。

由公式可見，船舶的穩度和行驶速度在傾斜角的大小方面具有重要的意义。船舶的速度愈大和穩度愈小，旋迴时，傾斜的角度愈大。

① B·J·波茲姜寧教授著：造船百科全書第二集，海运出版社，1951年版。

通常，客船和狭長的低舷船穩度較小，因此，用大速度旋迴時，船舶傾斜角度可以大到使下排舷窗淹沒在水中，而且甲板開始浸水；這能使船舶失去穩性，並致使船舶傾覆。

知道戰術旋迴直徑的大小後，應該隨時注意在該情況內的實際條件，並根據這種情況，考慮增加旋迴直徑的可能性。

旋迴直徑和正常條件內的測定比較起來，在下列情況下，一定會增大：

- 1) 船尾縱傾大於一般船舶的該時吃水；
- 2) 船舶有傾斜，往傾斜一面旋迴；
- 3) 貨物的大部分重量集中在末尾艙內；
- 4) 船舶速度和推進器轉速比測定 D_T 時小；
- 5) 海上波浪比測定 D_T 時大；
- 6) 船舶龍骨下的水深小於船體吃水三分之二；
- 7) 船舶開始順水流旋迴；
- 8) 船體水上部分的受風面中心接近船首，在船舶順風行駛時開始旋迴；
- 9) 船體水上部分的受風面中心接近船尾，船舶在逆風行駛時開始旋迴。

同時，必須注意左旋推進器船舶向右旋迴時， D_T 一定比向左相反旋迴時稍大。

在海岸附近測定旋迴要素時或遇船舶臨時往相反航向轉向時，往海面旋迴較為適宜。

在利用舵作安全旋迴尤把握的那些水面上，船舶在任何时候都不應該用全速行駛。此時，船舶的行駛速度應該這樣，在需要時能利用螺旋推進器（推進器）協助舵。

如前所述，由於速度的減低， D_T 就增大，但是，增加了船舶的靈敏性和安全性。

船舶駕駛員熟知旋迴要素是合理和安全操縱船舶的必要條件之一。