

РОССИЙСКИЙ МОРСКОЙ РЕГИСТР СУДОХОДСТВА

---

# СБОРНИК НОРМАТИВНО-МЕТОДИЧЕСКИХ МАТЕРИАЛОВ

Книга девятнадцатая



Санкт-Петербург  
2009

В настоящем Сборнике нормативно-технических материалов публикуются:

Проект новой редакции главы 2.1 «Мощность главных механизмов» Правил классификации и постройки морских судов;

Пояснительная записка к Правилам главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости (на русском и английском языках). Пояснительная записка принята резолюцией MSC.281(85) от 4 декабря 2008 года. Пояснительная записка содержит две части. В части А содержатся общие положения по применению правил главы II-1 Конвенции СОЛАС. В части В представлено Руководство по применению отдельных правил главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости.

## СОДЕРЖАНИЕ

<b>ПРОЕКТ НОВОЙ РЕДАКЦИИ ГЛАВЫ 2.1 «МОЩНОСТЬ ГЛАВНЫХ МЕХАНИЗМОВ» ПРАВИЛ КЛАССИФИКАЦИИ И ПОСТРОЙКИ МОРСКИХ СУДОВ .....</b>	<b>4</b>
<b>РЕЗОЛЮЦИЯ MSC.281(85). ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА К ПРАВИЛАМ ГЛАВЫ II-1 КОНВЕНЦИИ СОЛАС ПО ДЕЛЕНИЮ НА ОТСЕКИ И АВАРИЙНОЙ ОСТОЙЧИВОСТИ .....</b>	<b>8</b>
<b>Часть А.</b> Введение .....	<b>11</b>
<b>Часть В.</b> Руководство по применению отдельных правил главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости.....	<b>16</b>
<b>Приложение.</b> Руководство по оформлению расчетов деления на отсеки и остойчивости судна в поврежденном состоянии.....	<b>50</b>
<b>RESOLUTION MSC.281(85). EXPLANATORY NOTES TO THE SOLAS CHAPTER II-1 SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY REGULATIONS.....</b>	<b>54</b>
<b>Part A.</b> Introduction .....	<b>56</b>
<b>Part B.</b> Guidance on Individual SOLAS Chapter II-1 Subdivision and Damage Stability Regulations .....	<b>60</b>
<b>Appendix.</b> Guidelines for the Preparation of Subdivision and Damage Stability Calculations .....	<b>90</b>

# ПРОЕКТ НОВОЙ РЕДАКЦИИ ГЛАВЫ 2.1 «МОЩНОСТЬ ГЛАВНЫХ МЕХАНИЗМОВ» ПРАВИЛ КЛАССИФИКАЦИИ И ПОСТРОЙКИ МОРСКИХ СУДОВ

---

**Отменено в связи  
с потерей актуальности**

Настоящий проект новой редакции главы 2.1 части VII «Механические установки» Правил классификации и постройки морских судов<sup>1</sup> подготовлен д.т.н., главным специалистом А.В. Андрушиным.

Требования к главным механизмам судов ледового плавания, рассматриваемые в вышеуказанной главе, разработаны с учетом результатов исследований Российского морского регистра судоходства<sup>2</sup>, ФГУП ЦНИИ им. акад. А.Н. Крылова, ГНЦ ААНИИ, ЗАО ЦНИИМФ в рамках совместного научно-исследовательского проекта «Разработка требований к мощности на гребных валах судов ледового плавания категорий **Ice2**, **Ice3**, **Arc4 – Arc9** взамен действующих требований (часть VII)» (НИР РС-36/2002, 34/2002, 35/2002).

Целью настоящей публикации является апробирование новых требований Регистра к главным механизмам судов ледового плавания и ледоколов.

Проект новой редакции главы 2.1 части VII «Механические установки» Правил рекомендуется к использованию в дополнение к существующему тексту правил.

Указанный проект новых требований может быть использован по согласованию с Регистром.

## «2.1 МОЩНОСТЬ ГЛАВНЫХ МЕХАНИЗМОВ

**2.1.1** Минимально требуемая мощность  $P_{\min}$  на гребных валах ледоколов должна соответствовать их категории согласно 2.2.3 части I «Классификация».

**2.1.2** Минимально требуемая мощность на гребных валах транспортных судов ледового плавания категорий **Ice2**, **Ice3**, **Arc4 – Arc9**.

**2.1.2.1** Минимально требуемая мощность  $P_{\min}$  на гребных валах транспортных судов ледового плавания **Ice2**, **Ice3**, **Arc4 – Arc9** должна

---

<sup>1</sup> Далее – Правила.

<sup>2</sup> Далее – Регистр.

обеспечивать тягу двигателя, не меньшую, чем расчетное ледовое сопротивление судна  $R_{ice}$ .

Базовые эксплуатационные режимы и их характеристики для определения расчетного ледового сопротивления  $R_{ice}$  представлены в табл. 2.1.2.1.

Расчетное ледовое сопротивление определяется как наибольшее для эксплуатационных режимов 1–2, представленных в табл. 2.1.2.1.

Расчетное ледовое сопротивление определяется для традиционных режимов движения судна носом вперед. Для ледокольных судов двойного действия и судов арктических категорий **Arc8** и **Arc9** определение расчетного ледового сопротивления  $R_{ice}$  и минимально требуемой мощности  $P_{min}$  на гребных валах является в каждом случае предметом специального рассмотрения Регистром.

Расчетное ледовое сопротивление для эксплуатационных режимов 1 – 2 должно определяться на основе хорошо зарекомендованных методов, которые апробированы модельными и натурными испытаниями. Для определения ледового сопротивления рекомендуется выполнение модельных испытаний в ледовом опытовом бассейне, программа и методика которых должна быть согласована с Регистром. Для судов, ширина которых превосходит ширину проводящего ледокола, завышение мощности, обусловленное доламыванием кромок канала бортами, может быть компенсировано за счет проводки судна двумя ледоколами, прокладываемыми канал большей, чем судно, ширины. Способы проводки, включая тип ледокола (ледоколов), должны быть согласованы судовладельцем с Морской администрацией и представлены в Регистр. Назначение ледового сопротивления в канале может быть сведено к определению ледового сопротивления в ровном льду в соответствии с требованиями 2.1.2.2.

Для судов арктических категорий **Arc4** – **Arc9** и ледоколов установка направляющей насадки для увеличения тяги двигателя является предметом специального рассмотрения Регистром. Возможность установки направляющей насадки должна быть рассмотрена с учетом ее блокирования обломками льда и влияния этого эффекта на тягу двигателя при эксплуатации в характерных ледовых условиях. Оценка частоты блокирования насадки льдом и степень снижения тяги двигателя в ледовых условиях может быть выполнена по результатам модельных испытаний в ледовом опытовом бассейне по согласованной с Регистром программе и методике.

**Базовые эксплуатационные режимы и их характеристики  
для расчета тяги движительного комплекса и пропульсивной мощности**

Ледовые категории	Эксплуатационные режимы судна	
	1	2
	Самостоятельное плавание со скоростью движения 2 уз.	Плавание под проводкой ледокола в свежем канале со скоростью движения 5 уз.
	Ровный лед. Толщина льда $h_{ice}$ , м	Свежий канал. Толщина обломков льда в канале $h_{channel}$ , м
<b>Ice2</b>	0,25	0,5
<b>Ice3</b>	0,35	0,7
<b>Arc4</b>	0,5	1
<b>Arc5</b>	0,7	1,5
<b>Arc6</b>	1,0	2
<b>Arc7</b>	1,3	2,8

**2.1.2.2** Расчетное сопротивление льда движению судна в свежем канале за ледоколом.

Расчетное сопротивление льда движению судна в свежем канале за ледоколом при скорости  $V_s = 5$  (см. режим 2 в табл. 2.1.2.1) определяется для эквивалентной толщины ровного льда  $h_{ice}^{eq}$ . Эквивалентная толщина ровного льда  $h_{ice}^{eq}$  определяется по формуле

$$h_{ice}^{eq} = k_{channel} \cdot \left( \frac{V_0 - 2}{V_0 - 5} \right) \cdot h_{channel} \quad (2.1.2.2.1)$$

где  $h_{channel}$  – толщина льда в канале, определяемая в соответствии с табл. 2.1.2.1;

$V_0$  – скорость судна на чистой воде при  $P_{min}$  уз;

$k_{channel}$  – коэффициент, зависящий от соотношения ширины судна и ширины ледокола, прокладываемого канал (ширины канала).

Коэффициент  $k_{channel}$  определяется по формуле

$$k_{channel} = \begin{cases} 0,12 + 0,28 \cdot b^{2,29} & b < 1,0 \\ 0,39 + 0,52 \cdot (b - 1) & 1 \leq b < 1,4, \\ 1 - 0,56 / b & b \geq 1,4 \end{cases} \quad (2.1.2.2.2)$$

где  $b = B_{ship} / B_{icebr}$  относительная ширина канала (отношение ширины судна  $B_{ship}$  к ширине проводящего ледокола  $B_{icebr}$ ).

**2.1.2.3** При эксплуатации в ледовых условиях Балтийского моря минимально требуемая мощность судов категорий **Ice2, Ice3, Arc4, Arc5** должна соответствовать требованиям Финской морской администрации, бюллетени 13/1.10.2002 и 18/30.12.2005 ФМА.

Для назначения ледовой мощности следует использовать эквивалентность категорий судов ледового плавания, представленную в табл. 2.1.2.3

Таблица 2.1.2.3

**Эквивалентность ледовых категорий для назначения мощности в соответствии с требованиями Финской морской администрации и Российского морского регистра судоходства**

Финская морская администрация	Российский морской регистр судоходства
IC	<b>Ice2</b> (ЛУ2, Л3)
IB	<b>Ice3</b> (ЛУ3, Л2)
IA	<b>Arc4</b> (ЛУ4, Л1)
IA SUPER	<b>Arc5</b> (ЛУ5, УЛ)

**2.1.3** Для буксиров категорий **Ice2, Ice3, Arc4, Arc5** минимально требуемая мощность  $P_{\min}$  на гребных валах назначается в соответствии с требованиями 2.1.2.1 – 2.1.2.3.

**2.1.4 – 2.1.13** – см. соответственно действующие требования 2.1.2 – 2.1.11 части VII «Механические установки» Правил.

**2.1.14** Для судов ледового плавания и ледоколов главный двигатель должен поддерживать минимально требуемую мощность  $P_{\min}$  на гребных валах (см. 2.1.2.1, 2.1.1) для всех эксплуатационных режимов от швартовного до полного хода.

**2.1.15** Для судов арктических категорий **Arc 4 – Arc 9** и ледоколов при взаимодействии гребного винта со льдом мощность на гребных валах должна поддерживаться постоянной и соответствовать  $P_{\min}$  (см. 2.1.2.1).

**2.1.16** Для судов арктических категорий **Arc 4 – Arc 9** и ледоколов мощность и момент сопротивления льду главного двигателя должны быть достаточными для предотвращения остановки гребного винта и поломки его лопастей при снижении скорости вращения в процессе взаимодействия со льдом. Обоснование необходимого запаса мощности и момента сопротивления главного двигателя являются в каждом случае предметом специального рассмотрения Регистром.

**2.1.17** Для судов арктических категорий **Arc6 – Arc9** и ледоколов тяга движителя на заднем ходу на швартовном режиме не должна быть менее чем 70 % от соответствующей на переднем ходу.

**РЕЗОЛЮЦИЯ MSC.281(85)  
(принята 4 декабря 2008 г.)**

**ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА К ПРАВИЛАМ ГЛАВЫ II-1  
КОНВЕНЦИИ СОЛАС ПО ДЕЛЕНИЮ НА ОТСЕКИ  
И АВАРИЙНОЙ ОСТОЙЧИВОСТИ**

---

**КОМИТЕТ ПО БЕЗОПАСНОСТИ НА МОРЕ,**

ССЫЛАЯСЬ на Статью 28(b) Конвенции о Международной морской организации, касающуюся функций Комитета,

ССЫЛАЯСЬ ТАКЖЕ на то, что резолюцией MSC.216(82), он утвердил правила главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости, основывающиеся на вероятностном подходе, рассматривающем вероятность выживания после столкновения как показатель безопасности судов в поврежденном состоянии,

ОТМЕЧАЯ, что на своей восьмьдесят второй сессии он одобрил Временную пояснительную записку к правилам главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости (MSC.1/Circ.1226) для содействия Администрациям в достижении единообразия в толковании и применении вышеупомянутых правил по делению на отсеки и аварийной остойчивости,

ЖЕЛАЯ, чтобы окончательная версия Пояснительной записки была утверждена после приобретения большего опыта применения вышеупомянутых правил по делению на отсеки и аварийной остойчивости, а также опыта применения Временной пояснительной записки,

ПРИЗНАВАЯ важность правильного применения Пояснительной записки в обеспечении единообразного применения правил главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости,

ПРИНЯВ ВО ВНИМАНИЕ, на своей восьмьдесят пятой сессии, рекомендации, сделанные подкомитетом по остойчивости и грузовой марке и безопасности рыболовных судов на его восьмьдесят первой сессии,

**1. ПРИНИМАЕТ** Пояснительную записку, касающуюся правил главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости, прилагающуюся к настоящей резолюции;

**2. НАСТОЯТЕЛЬНО ПРИЗЫВАЕТ** Правительства и все заинтересованные стороны пользоваться Пояснительной запиской при применении правил главы II-1 Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости, утвержденных резолюцией MSC.216(82).



# ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА К ПРАВИЛАМ ГЛАВЫ II-1 КОНВЕНЦИИ СОЛАС ПО ДЕЛЕНИЮ НА ОТСЕКИ И АВАРИЙНОЙ ОСТОЙЧИВОСТИ

## Содержание

### ЧАСТЬ А – ВВЕДЕНИЕ

### ЧАСТЬ В – РУКОВОДСТВО ПО ПРИМЕНЕНИЮ ОТДЕЛЬНЫХ ПРАВИЛ ГЛАВЫ II-1 КОНВЕНЦИИ СОЛАС ПО ДЕЛЕНИЮ НА ОТСЕКИ И АВАРИЙНОЙ ОСТОЙЧИВОСТИ

Правило 1	Область распространения
Правило 2	Определения
Правило 4	Общие положения
Правило 5	Информация об остойчивости неповрежденного судна
Правило 5-1	Информация об остойчивости, предоставляемая капитану
Правило 6	Требуемый индекс деления на отсеки $R$
Правило 7	Достижимый индекс деления на отсеки $A$
Правило 7-1	Расчет фактора $p_i$
Правило 7-2	Расчет фактора $s_i$
Правило 7-3	Проницаемость
Правило 8	Специальные требования к остойчивости пассажирских судов
Правило 8-1	Возможности систем на пассажирских судах в случае поступления воды
Правило 9	Двойное дно на пассажирских судах и грузовых судах, не являющихся наливными
Правило 10	Конструкция водонепроницаемых переборок
Правило 12	Переборки пиков и машинных помещений, туннели гребных валов и т. д.
Правило 13	Отверстия ниже палубы переборок в водонепроницаемых переборках пассажирских судов
Правило 13-1	Отверстия в водонепроницаемых переборках и внутренних палубах на грузовых судах
Правило 15	Отверстия в наружной обшивке ниже палубы переборок на пассажирских судах и палубы надводного борта на грузовых судах

Правило 15-1	Наружные отверстия на грузовых судах
Правило 16	Конструкция и первоначальные испытания водонепроницаемых дверей, иллюминаторов и т. п.
Правило 17	Внутренняя водонепроницаемость пассажирских судов выше палубы переборок
<i>Приложение</i>	Руководство по оформлению расчетов деления на отсеки и остойчивости судна в поврежденном состоянии

## Часть А

### ВВЕДЕНИЕ

**1** Гармонизированные правила Конвенции СОЛАС по делению на отсеки и аварийной остойчивости, содержащиеся в главе II-1, основываются на вероятностной концепции и рассматривают вероятность выживания после столкновения как показатель безопасности судов в поврежденном состоянии. В правилах такая вероятность называется «достижимым индексом деления на отсеки *A*». Она может считаться объективным показателем безопасности судов, и, в идеальных условиях, не было бы необходимости дополнять этот индекс какими-либо детерминистическими требованиями.

**2** Теория, лежащая в основе вероятностной концепции, заключается в том, что два различных судна с одинаковым достижимым индексом деления на отсеки являются одинаково безопасными, и поэтому конкретные расчеты для отдельных частей судна не являются необходимыми, даже если эти суда способны к выживанию при получении повреждений различного характера. Особое внимание уделяется в правилах только носовой и днищевой частям судна, которые рассматриваются в особых правилах деления на отсеки, предусмотренных для случаев таранных столкновений и посадок на мель.

**3** В Пояснительную записку включены лишь немногие детерминистические элементы, необходимые для того, чтобы обеспечить практическую осуществимость вероятностной концепции. Также было необходимо включить понятие детерминистического «незначительного повреждения» в дополнение к вероятностным правилам для пассажирских судов, чтобы избежать возможности того, что при проектировании судна на каких-то участках по длине его корпуса окажутся неприемлемо уязвимые места.

**4** Несомненно, существует много факторов, которые будут влиять на окончательные последствия повреждения корпуса судна. Эти факторы носят случайный характер и оказывают разное влияние на суда с различными характеристиками. Представляется, например, очевидным, что на судах с одинаковыми размерами, но разным количеством груза повреждения одинаковой протяженности могут привести к различным результатам из-за разницы значений проницаемости и осадки во время эксплуатации. Масса и скорость наносящего удар судна, очевидно, представляют собой еще одну случайную переменную величину.

**5** По этим причинам, воздействие трехмерного повреждения на судно с известным делением на водонепроницаемые отсеки зависит от следующих обстоятельств:

.1 какой именно отсек или группа смежных отсеков подверглись затоплению;

.2 осадка, дифферент и метацентрическая высота в неповрежденном состоянии на момент повреждения;

.3 проницаемость поврежденных отсеков на момент повреждения;

.4 состояние волнения на момент повреждения;

.5 прочие факторы, например, возможных кренящих моментов вследствие несимметрично распределенного веса.

**6** Некоторые из этих обстоятельств взаимозависимы, и взаимоотношения между ними, а также воздействия, которые они оказывают, могут быть различны для различных случаев. К тому же очевидно, что для конкретного судна на окончательном результате будет сказываться влияние прочности корпуса на глубину повреждения. Так как местоположение и размер повреждения носят случайный характер, невозможно утверждать, какая именно часть судна будет затоплена. Однако вероятность затопления конкретного отсека может быть определена, если вероятность происхождения определенных повреждений известна из опыта, то есть, из статистики повреждений. Вероятность затопления отсека в таком случае будет равна вероятности всех случаев таких повреждений, которые вызывают проникновение морской воды в рассматриваемый отсек.

**7** В силу указанных причин и из-за математической сложности и недостатка данных, вряд ли возможно выполнить точную или прямую оценку их влияния на вероятность того, что какое-то конкретное судно выживет после получения случайного повреждения, если таковое произойдет. Однако, принимая некоторые упрощения или качественные оценки, можно прийти к логическому заключению, используя вероятностный подход в качестве основы для сравнительного метода оценки и определения безопасности судна.

**8** С помощью теории вероятности можно продемонстрировать, что вероятность выживания судна должна вычисляться как сумма вероятностей его выживания после затопления каждого отдельного отсека, каждой группы, состоящей из двух, трех и т. д. смежных отсеков, умножаемых, соответственно, на значения вероятности возникновения повреждений, ведущих к затоплению соответствующего помещения или группы помещений.

**9** Если вероятность возникновения каждого сценария повреждений, которому может подвергнуться судно, вычислена и затем рассмотрена вместе с вероятностью выживания после получения каждого из таких повреждений в случае наиболее вероятного состояния загрузки судна, мы можем определить достижимый индекс деления на отсеки  $A$  как степень способности судна выдержать повреждение, вызванное столкновением.

**10** Из этого следует, что вероятность того, что судно останется на плаву, не затонет и не опрокинется в результате какого-либо произвольно выбранного столкновения при определенном расположении повреждения по длине судна может быть распределена на:

.1 вероятность того, что продольный центр повреждения располагается именно в конкретной части рассматриваемого судна;

.2 вероятность того, что это повреждение имеет продольное распространение и включает в себя только помещения между поперечными водонепроницаемыми переборками, находящимися в этой части судна;

.3 вероятность того, что повреждение имеет вертикальное распространение и затопит только помещения, расположенные ниже определенной горизонтальной границы, такой как водонепроницаемая палуба;

.4 вероятность того, что повреждение имеет поперечное распространение, не превышающее расстояние до определенной продольной границы; и

.5 вероятность того, что водонепроницаемость и остойчивость во время процесса последовательного затопления отсеков достаточны для того, чтобы избежать опрокидывания и затопления судна.

**11** Первые три этих фактора зависят только от того, насколько водонепроницаемо устройство судна, в то время как два последних зависят от формы судна. Последний фактор также зависит от действительного состояния загрузки судна. Путем группирования этих вероятностей, было сформулировано, что расчеты вероятности выживания, или достижимого индекса деления на отсеки  $A$ , включают в себя следующие вероятности:

.1 вероятность затопления каждого отдельного отсека и каждой возможной группы двух или более смежных отсеков; и

.2 вероятность того, что остойчивость после затопления отсека или группы двух или более смежных отсеков будет достаточной для предотвращения опрокидывания или опасного крена, возникшего из-за потери остойчивости или образования кренящих моментов на промежуточной или конечной стадии затопления.

**12** Эта концепция позволяет применять требования, содержащиеся в правилах, путем требования соблюдения минимального значения индекса  $A$  для конкретного судна. Такое минимальное значение называется в настоящих правилах «требуемым индексом деления на отсеки  $R$ », и составители правил могут поставить его в зависимость от размера судна, количества пассажиров и других факторов, которые они могут счесть необходимыми.

**13** В таком случае, свидетельством соблюдения правил становится простое математическое выражение:

$$A \geq R.$$

**.1** Как объяснялось выше, достижимый индекс деления на отсеки  $A$  определяется формулой для определения общей вероятности как суммы произведений для каждого отсека или группы отсеков вероятности того, что данный отсек (или группа отсеков) будет затоплен, умноженной на вероятность того, что судно не опрокинется или затонет из-за затопления рассматриваемого помещения. Другими словами, общая формула для достижимого индекса может быть представлена как:

$$A = \sum p_i s_i.$$

**.2** Подстрочный индекс « $i$ » представляет собой рассматриваемую зону повреждения (группу отсеков) в пределах деления судна на отсеки. Деление на отсеки рассматривается в продольном направлении, начиная с самой дальней кормовой зоны/отсека.

**.3** Значение « $p_i$ » представляет вероятность того, что только рассматриваемая зона « $i$ » будет затоплена, независимо от любого горизонтального деления на отсеки, но учитывая поперечное деление на отсеки. Продольное деление на отсеки в пределах зоны приведет к возникновению дополнительных сценариев затопления, каждый из которых будет иметь свою вероятность возникновения.

**.4** Значение « $s_i$ » представляет вероятность выживания после затопления рассматриваемой зоны « $i$ ».

**14** Несмотря на простоту изложенных здесь идей, возможная попытка разработать математически совершенный метод для их практического применения в точном соответствии с приведенным выше рассуждением столкнулась бы с определенными трудностями. Как указывалось выше, подробное, но все же неполное описание повреждения будет включать в себя описание его продольного и вертикального расположения, а также его продольной, вертикальной и поперечной протяженности. Помимо трудностей в обработке такой случайной переменной величины, имеющей пять измерений, при существующей статистике повреждений невозможно с большой точностью определить вероятность ее распределения. Подобные ограничения верны и для переменных величин и физических формул, применяющихся при вычислении вероятности того, что судно не опрокинется или не затонет во время промежуточных стадий или конечной стадии затопления.

**15** Более точная аппроксимация имеющейся статистики привела бы к чрезвычайно многочисленным и сложным вычислениям. Чтобы сделать

концепцию практически применимой, необходимы большие упрощения. И хотя вычислить точную вероятность выживания на такой упрощенной основе невозможно, разработка полезного сравнительного параметра для эксплуатационных характеристик продольного, поперечного и горизонтального деления судна на отсеки оказалась осуществимой.

## Часть В

### РУКОВОДСТВО ПО ПРИМЕНЕНИЮ ОТДЕЛЬНЫХ ПРАВИЛ ГЛАВЫ II-1 КОНВЕНЦИИ СОЛАС ПО ДЕЛЕНИЮ НА ОТСЕКИ И АВАРИЙНОЙ ОСТОЙЧИВОСТИ

#### ПРАВИЛО 1 – ОБЛАСТЬ РАСПРОСТРАНЕНИЯ

##### Правило 1.3

Если пассажирское судно, построенное до 1 января 2009 г., подвергается переоборудованию и модификации существенного характера, к нему все же могут применяться правила о делении на отсеки и остойчивости в поврежденном состоянии, применимые к судам, построенным до 1 января 2009 г., кроме случаев, когда грузовое судно переоборудовалось в пассажирское судно.

#### ПРАВИЛО 2 – ОПРЕДЕЛЕНИЯ

##### Правило 2.1

Длина деления судна на отсеки ( $L_s$ ) – различные примеры  $L_s$ , показывающие водоизмещающий объем корпуса и запас плавучести, показаны на рисунках ниже. Палуба, ограничивающая запас плавучести, может быть частично водонепроницаемой.

Максимально возможная вертикальная протяженность повреждения над основной плоскостью (ОП) равна  $d_s + 12,5$  м.

##### Правило 2.6

Палуба надводного борта – см. пояснения к правилу 13-1<sup>1</sup> для уточнения требований к конструкции и водонепроницаемости палубы надводного борта, имеющей уступы.

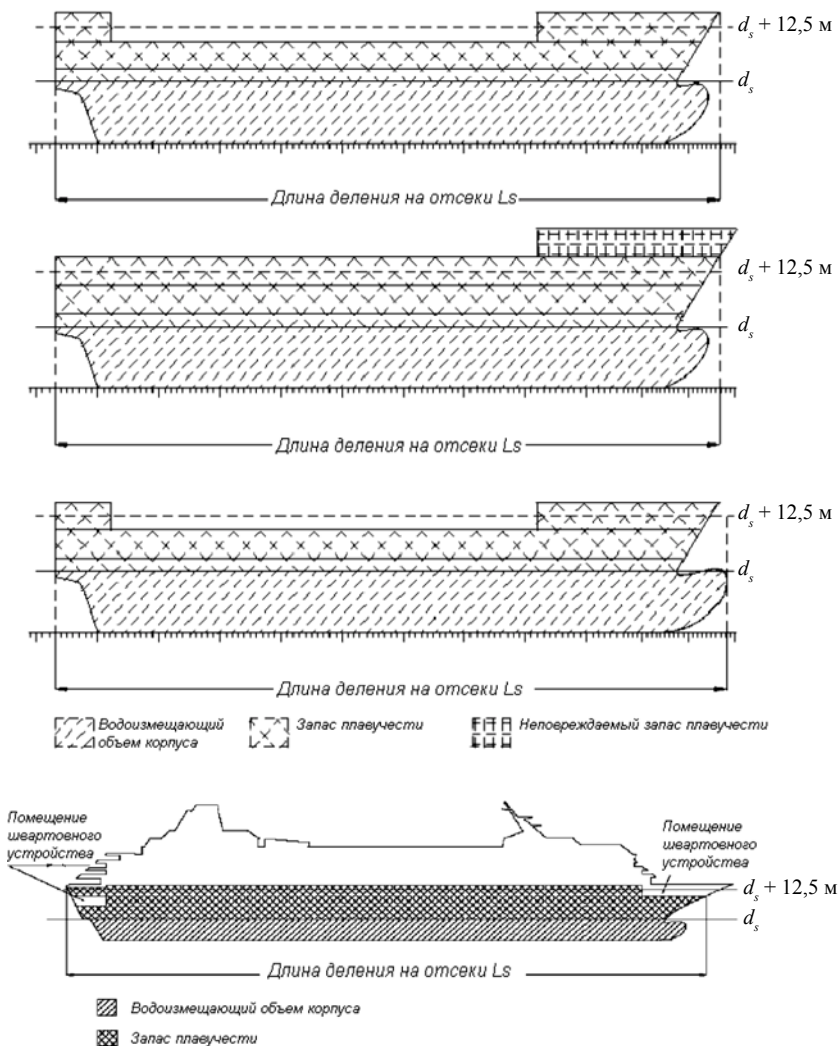
##### Правило 2.11

Наименьшая эксплуатационная осадка  $d_l$  – нижний предел осадки на кривой минимальной требуемой метацентрической высоты  $GM$  (или максимального допустимого возвышения центра тяжести судна  $KG$ ). Для грузовых судов она соответствует, в основном, осадке судна в балласте на прибытие с 10 % запасов на борту. Для пассажирских судов она

---

<sup>1</sup> Ссылки на правила в этом Руководстве относятся к правилам главы II-1 Конвенции СОЛАС, если специально не указано иное.





соответствует, в основном, осадке судна на прибытие с 10 % запасов на борту, полным количеством пассажиров и членов команды с личными вещами и балластом для обеспечения необходимой остойчивости и дифферента. Иметь на борту 10 % запасов по прибытии не является необходимым условием, которому должны соответствовать все суда, но это

количество запасов, как правило, является приемлемым нижним пределом для всех состояний загрузки. Понятно, что это значение осадки не относится к осадке судна при доковании и других операциях, не связанных с переходами.

### **Правило 2.19**

Палуба переборок – см. пояснения к правилу 13 для уточнения требований к конструкции и водонепроницаемости палубы переборок, имеющей уступы.

## **ПРАВИЛО 4 – ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ**

### **Правило 4.1**

Грузовые суда, соответствующие правилам деления на отсеки и аварийной остойчивости, перечисленным в сноске, содержащимся в других документах, разработанных ИМО, могут быть освобождены от выполнения положений правил 6, 7, 7-1, 7-2 и 7-3 части В-1, но они должны соответствовать положениям правил, указанных в таблице, приведенной ниже.

<b>Правило</b>	<b>Применяется</b>
1	2
<b>Часть В-1</b>	
5	X
5-1	X
<b>Часть В-2</b>	
9	X <sup>1</sup>
10	X
11	X
12	X
13-1	X
15	X
15-1	X
16	X
16-1	X

<sup>1</sup> Применимо только к грузовым судам, не являющимся танкерами.

<sup>2</sup> Применимо только к одноюрным судам, не являющимся балкерами.

1	2
<b>Часть В-4</b>	
19	X
22	X
24	X
25	X <sup>2</sup>

#### **Правило 4.1, сноска .1**

«нефтерудонавалочные» – комбинированные суда, как определено в правиле II-2/3.14 Конвенции СОЛАС.

#### **Правило 4.4**

См. пояснения к правилу 7-2.2, для получения информации и руководства относительно этих положений.

### **ПРАВИЛО 5 – ИНФОРМАЦИЯ ОБ ОСТОЙЧИВОСТИ НЕПОВРЕЖДЕННОГО СУДНА**

Для проверки водоизмещения судна порожнем см. циркуляр MSC/Circ. 1158 (Унифицированные интерпретации главы II-1 Конвенции СОЛАС).

#### **ПРАВИЛО 5-1 – ИНФОРМАЦИЯ ОБ ОСТОЙЧИВОСТИ, ПРЕДОСТАВЛЯЕМАЯ КАПИТАНУ**

##### **Правило 5-1.2**

Любые требования, ограничивающие значения метацентрической высоты  $GM$  (или значения положения центра тяжести по высоте  $KG$ ), возникающие из положений правил 6.1 (касательно частичных достижимых индексов деления на отсеки), 8 или 9, которые дополняют требования, приведенные в правиле 5-1.4, также должны приниматься во внимание при составлении этой Информации.

##### **Правила 5-1.3 и 5-1.4 (см. также правило 7.2)**

1 Линейная интерполяция ограничивающих значений между осадками  $d_s$ ,  $d_p$  и  $d_l$  применяется только для минимальных значений  $GM$ . Для получения кривых максимального допустимого значения  $KG$ , необходимо рассчитать достаточное количество значений  $KM_T$  для промежуточных осадок, чтобы обеспечить соответствие получившихся в результате кривых максимального значения положения центра тяжести по высоте  $KG$  линейной вариации  $GM$ . Если наименьшая эксплуатационная осадка не

соответствует тому же дифференту, что и другие осадки, то значение  $KM_T$  для осадок, находящихся в диапазоне значений между частичной осадкой и наименьшей эксплуатационной осадкой, должно быть рассчитано для дифферентов, интерполированных между значениями дифферентов при частичной осадке и наименьшей эксплуатационной осадке.

**2** В случаях, когда предполагается, что эксплуатационный диапазон дифферента превышает  $\pm 0,5 \% L_s$ , первоначальная кривая предельных значений  $GM$  должна строиться обычным способом, так чтобы осадка при самой высокой ватерлинии деления на отсеки и частичная осадка деления на отсеки рассчитывались для условий отсутствия дифферента и условий действительного эксплуатационного дифферента, используемого при наименьшей эксплуатационной осадке. Затем должны быть построены дополнительные семейства кривых предельных значений  $GM$  на основе эксплуатационного диапазона значений дифферентов, который охватывается состояниями загрузки для частичной осадки деления на отсеки и для осадки при самой высокой ватерлинии, обеспечивая, чтобы интервалы  $1 \% L_s$  не превышались. Для наименьшей эксплуатационной осадки  $d_i$  нужно учитывать только один дифферент. Семейства кривых предельных значений  $GM$  комбинируются, чтобы дать одну огибающую кривую предельных значений  $GM$ . Рабочий диапазон дифферента кривой должен быть ясно обозначен.

## **ПРАВИЛО 6 – ТРЕБУЕМЫЙ ИНДЕКС ДЕЛЕНИЯ НА ОТСЕКИ R**

### **Правило 6.1**

Чтобы продемонстрировать соблюдение этих положений, см. Руководство по оформлению расчетов деления на отсеки и остойчивости судна в поврежденном состоянии, изложенные в Приложении.

### **Правило 6.2.4**

Термин «пониженная степень опасности» имеет следующее толкование: меньшая величина  $N$ , но ни в коем случае не меньше  $N = N_1 + N_2$  может быть разрешена, по усмотрению Администрации, для пассажирских судов, которые в течение своих рейсов не удаляются более чем на 20 миль от ближайшего берега.

## **ПРАВИЛО 7 – ДОСТИЖИМЫЙ ИНДЕКС ДЕЛЕНИЯ НА ОТСЕКИ A**

### **Правило 7.1**

**1** Вероятность выживания после получения корпусом повреждения в результате столкновения выражается индексом  $A$ . Определение индекса  $A$

требует расчетов различных сценариев повреждения, отличающихся друг от друга размерами повреждения и первоначальным состоянием загрузки судна до получения повреждения. Должны учитываться три состояния загрузки, и результату должен придаваться вес следующим образом:

$$A = 0,4A_s + 0,4A_p + 0,2A_l$$

где индексы  $s, p$  и  $l$  представляют три состояния загрузки, а фактор, который является множителем для индекса, указывает весовое значение индекса  $A$  каждого состояния загрузки.

**2** Метод расчета  $A$  для каждого состояния загрузки выражается формулой

$$A_c = \sum_{i=1}^{t_i} p_i [p_i s_i].$$

**1** Индекс  $c$  представляет собой одно из трех состояний загрузки, индекс  $i$  – каждое исследованное повреждение или группу повреждений, а  $t$  – количество повреждений, которые необходимо исследовать для вычисления  $A_c$  для конкретного состояния загрузки.

**2** Для получения максимального индекса  $A$  для данного деления судна на отсеки,  $t$  должно быть равно общему количеству повреждений  $T$ .

**3** На практике сочетания повреждений, которые должны быть рассмотрены, ограничиваются либо значительно уменьшенным вкладом в индекс  $A$  (т. е. затоплением значительно больших объемов) либо превышением максимально возможной длины повреждения.

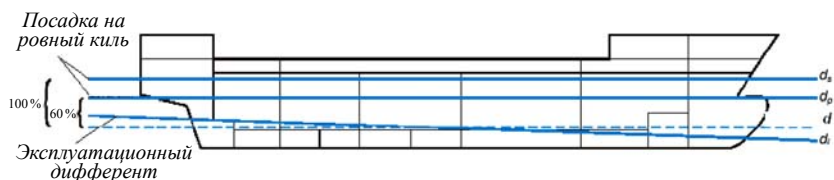
**4** Индекс  $A$  подразделяется на частичные факторы следующим образом:

$p_i$  – фактор  $p$  полностью зависит от геометрии деления судна на водонепроницаемые отсеки;

$v_i$  – фактор  $v$  зависит от геометрии вертикального водонепроницаемого деления судна на отсеки (палуб) и осадки первоначального состояния загрузки. Он представляет вероятность того, что отсеки над горизонтальным делением не будут затоплены;

$s_i$  – фактор  $s$  зависит от рассчитанной способности судна к выживанию после принятого во внимание повреждения для конкретного первоначального состояния.

**5** Для вычисления индекса  $A$  нужно использовать три первоначальных состояния загрузки. Состояния загрузки определяются их средней осадкой  $d$ , дифферентом и  $GM$  (или  $KG$ ). Средняя осадка и дифферент показаны на рисунке ниже,



где  $d$  – средняя осадка.

**6** Сначала можно попытаться получить значения  $GM$  (или  $KG$ ) для трех состояний загрузки из кривой предельных значений  $GM$  (или  $KG$ ), полученных из условий обеспечения остойчивости в неповрежденном состоянии. Если требуемый индекс деления на отсеки  $R$  не достигнут, то значения  $GM$  (или  $KG$ ) могут быть увеличены (или уменьшены), т. е. любое состояние загрузки в неповрежденном состоянии из Информации об остойчивости в неповрежденном состоянии должно теперь соответствовать кривой предельных значений  $GM$  (или  $KG$ ), полученной из условий обеспечения аварийной остойчивости путем линейной интерполяции между тремя значениями  $GM$ .

### Правило 7.2

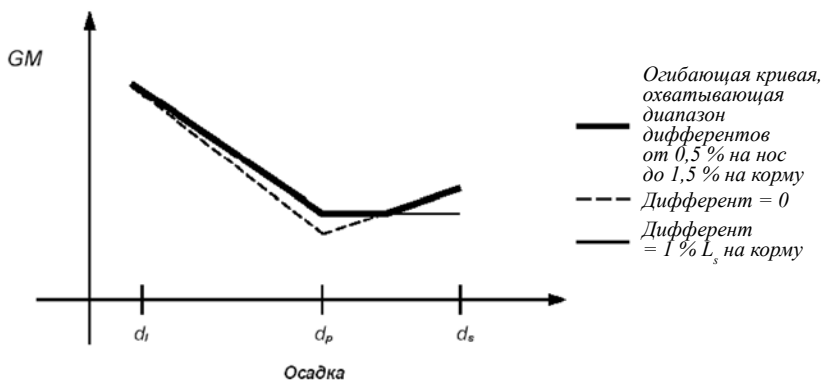
**1** Расчеты в условиях меняющегося дифферента должны выполняться с одинаковым значением первоначального дифферента для частичной и максимальной осадок деления на отсеки. Для случаев наименьшей эксплуатационной осадки, должно использоваться значение действительно эксплуатационного дифферента (см. пояснения к правилу 2.11).

**2** Каждое сочетание индекса внутри формулы, приведенной в правиле 7.1, должно быть не меньше, чем требование, приведенное в правиле 6.2. Каждый частичный индекс  $A$  должен соответствовать требованиям правила 6.1.

**3** Пример:

На основании кривых предельных значений  $GM$ , полученных после выполнения расчетов аварийной остойчивости для каждого значения дифферента, должна быть построена огибающая (кривая), охватывающая все рассчитанные значения дифферента.

Расчеты при различных значениях дифферента должны производиться пошагово, с величиной шага, не превышающей  $1\% L_s$ . Расчеты аварийной остойчивости должны охватывать весь диапазон значений дифферентов, включая промежуточные. См. пример, показывающий огибающую кривую, полученную из вычислений нулевого дифферента и  $1\% L_s$ .



### Правило 7.5

**1** Также, как и для случаев бортовых танков, сложение достижимых индексов деления на отсеки  $A$ , должно отражать воздействия, оказываемые всеми водонепроницаемыми переборками и конструкциями, ограничивающими затопление, в пределах зоны повреждения. Неверно предполагать, что повреждение будет локализовано в районе диаметральной плоскости, и не принимать во внимание изменения в делении на отсеки, которые отражали бы меньшие вклады в процесс затопления.

**2** В носовой и кормовой оконечностях судна, где секционная ширина меньше, чем ширина судна  $B$ , проникновение воды вследствие поперечного повреждения может распространиться за пределы диаметральной переборки. Такое использование значения протяженности (глубины) поперечного повреждения соответствует методике нормализации локализованной статистики по наибольшей расчетной ширине  $B$ , а не по местной ширине.

**3** Если продольные гофрированные переборки установлены в бортовых отсеках, или по диаметральной плоскости, то они могут рассматриваться как эквивалентные плоские переборки, при условии, что глубина гофра такого же порядка, как и глубина конструкции, служащей ребром жесткости. Тот же принцип может быть применен к поперечным гофрированным переборкам.

### Правило 7.7

**1** Трубы и клапаны, непосредственно прилегающие к переборке или к палубе, могут считаться частью переборки или палубы, если они расположены на расстоянии того же порядка, что переборка или конструкция, придающая жесткость палубе. То же относится и к небольшим уступам, осушительным колодцам и т. п.

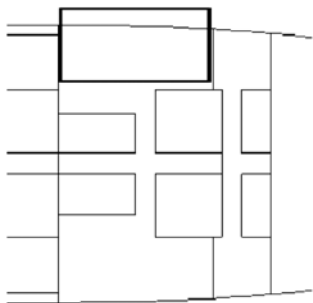
2 Применение допущения «незначительного прогрессирующего затопления» должно быть ограничено трубами, проходящими через водонепроницаемые переборки деления на отсеки и имеющими общую площадь сечения не более  $710 \text{ мм}^2$  между любыми двумя водонепроницаемыми отсеками.

## ПРАВИЛО 7-1 – РАСЧЕТ ФАКТОРА $P_f$

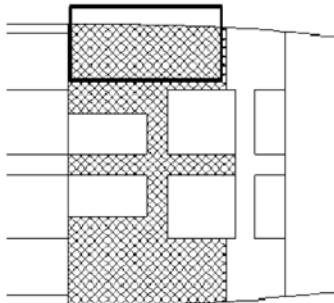
### Общие положения

- 1 Определения, приведенные ниже, предназначены для применения только в части В-1.
- 2 В правиле 7-1, слова «отсек» и «группа отсеков» должны пониматься как «зона» и «смежные зоны».
- 3 Зона – продольный участок судна в пределах длины деления на отсеки.
- 4 Помещение – часть судна, ограниченная переборками и палубами, имеющими определенную проницаемость.
- 5 Пространство – группа помещений на борту судна.
- 6 Отсек – пространство на борту судна в пределах водонепроницаемых границ.
- 7 Повреждение – трехмерная протяженность пробоины судна.
- 8 При определении значений  $p$ ,  $v$ ,  $r$  и  $b$  должно учитываться только повреждение, для вычисления значения  $s$  должно учитываться затопленное пространство. Рисунки, приведенные ниже, показывают эту разницу.

*Площадь повреждения  
показана жирной линией*



*Затопленное пространство  
заштриховано*





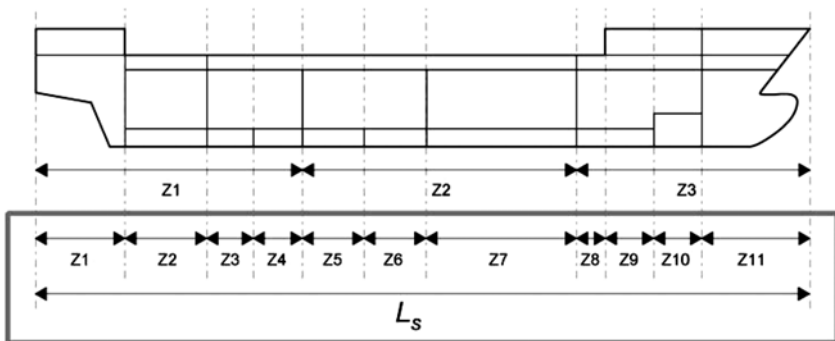
### Правило 7-1.1.1

1 Коэффициенты  $b_{11}$ ,  $b_{12}$ ,  $b_{21}$  и  $b_{22}$  являются коэффициентами в билинейной функции плотности вероятности по нормализованной длине повреждения ( $J$ ). Коэффициент  $b_{12}$  зависит от того, является ли  $L_s$  больше или меньше  $L^*$  (т. е. 260 м); остальные коэффициенты действительны, независимо от значения  $L_s$ .

#### *Продольное деление на отсеки*

2 Для того, чтобы подготовиться к расчету индекса  $A$ , длина деления судна на отсеки  $L_s$  подразделяется на некоторое количество отдельных зон повреждения. Эти зоны повреждения будут определять исследование аварийной остойчивости методом расчета отдельных конкретных повреждений.

3 Точных правил деления корпуса на отсеки не существует, за исключением того положения, что длина деления судна на отсеки  $L_s$  определяет крайние точки реального корпуса. Границы зон не должны обязательно совпадать с физическими водонепроницаемыми границами. Однако, тщательная разработка стратегии этого деления важна для получения хорошего результата (т. е. большего значения достижимого индекса деления на отсеки  $A$ ). Все зоны и сочетания смежных зон могут вносить свой вклад в значение индекса  $A$ . В основном ожидается, что чем больше границ зон имеет судно, тем больше будет достижимый индекс деления на отсеки, но это преимущество не должно приводить к увеличению затрат времени на вычисления. Рисунок, приведенный ниже, показывает различные продольные зоны, на которые подразделяется длина  $L_s$ .



4 Первый пример – это очень грубое деление на три зоны приблизительно одинакового размера, границы которых совпадают с границами деления

длины на три части. Ожидается, что вероятность того, что судно выживет при затоплении одной из трех зон, будет низкой (т. е. фактор  $s$  мал или равен нулю), и, поэтому, полный достижимый индекс  $A$  будет соответственно не большим.

**5** Во втором примере расположение зон совпадает с водонепроницаемым устройством судна, с учетом более мелкого подразделения на отсеки (как например, деления пространства двойного дна). В этом случае имеется больше шансов для достижения более высоких значений факторов  $s$ .

**6** Если на судне установлены поперечные гофрированные переборки, они могут рассматриваться как эквивалентные плоские переборки, при условии, что глубина гофра такого же порядка, что и глубина конструкции, служащей ребром жесткости.

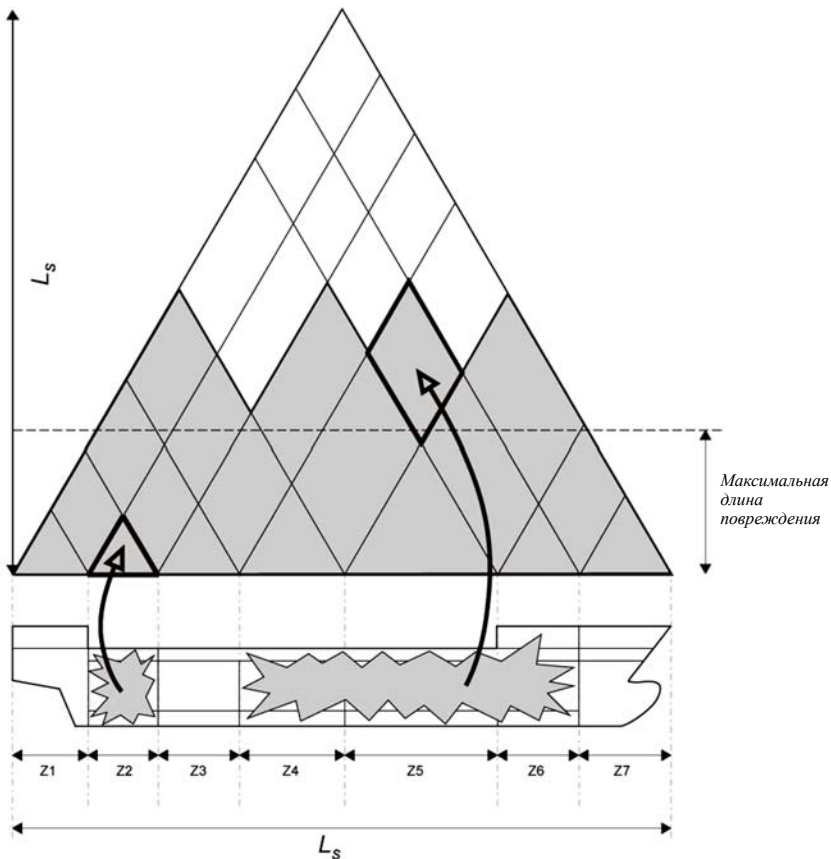
**7** Трубы и клапаны, непосредственно прилегающие к поперечной переборке, могут считаться частью переборки, если они расположены на расстоянии того же порядка, что конструкция, придающая жесткость переборке. То же относится к небольшим уступам, осушительным кодцам и т. п.

**8** Для случаев, когда трубы или клапаны находятся за пределами конструкции, являющейся опорой для поперечной переборки, и представляют собой риск прогрессирующего затопления для других водонепроницаемых отсеков, влияющих на полный достижимый индекс  $A$ , такие трубы или клапаны должны рассматриваться как прибавляющие еще одну зону повреждения либо вследствие прогрессирующего затопления соседних отсеков, либо путем добавления дополнительной пробоины.

**9** Треугольник, изображенный на рисунке ниже, иллюстрирует возможные повреждения, затрагивающие одну или несколько зон на судне, деление на водонепроницаемые отсеки которого состоит из семи зон. Треугольники на нижней линии обозначают повреждения одной зоны, а параллелограммы – повреждения смежных зон.

**10** В качестве примера, треугольник показывает повреждение, при котором затопляются помещения в зоне 2, а параллелограмм показывает повреждение, при котором одновременно затопляются помещения в зонах 4, 5 и 6.

**11** Закрашенная область иллюстрирует влияние максимальной абсолютной длины повреждения. Фактор  $p$  для группы из трех или более смежных зон равен нулю, если длина группы смежных зон повреждения минус длина самых близких к корме и носу зон повреждения в общей группе зон повреждения больше, чем максимальная длина повреждения. Принятие этого во внимание при выполнении деления  $L_s$  могло бы ограничить



количество зон, определяемых для максимального увеличения достижимого индекса  $A$ .

**12** Так как фактор  $p$  связан с делением судна на водонепроницаемые отсеки, как путем установки продольных границ зон повреждения, так и поперечным делением от борта судна до любого продольного барьера в зоне, то вводятся следующие индексы:

$j$ : номер зоны повреждения, начинающийся с №1 в корме;

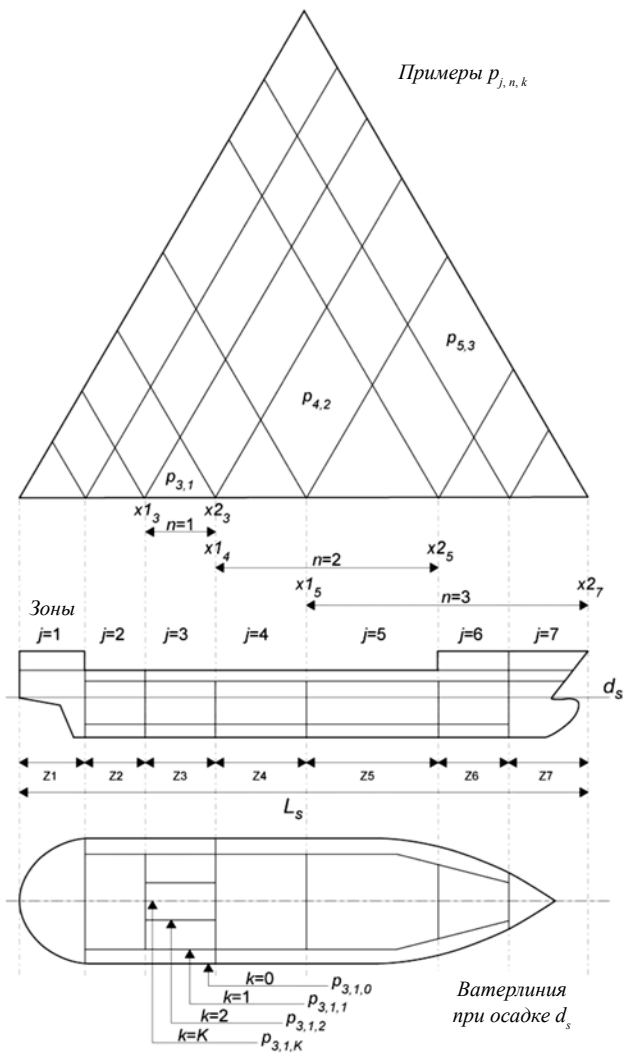
$l$ : количество рассматриваемых смежных зон повреждения, где  $j$  является кормовой зоной;

$k$ : номер конкретной продольной переборки, служащей барьером для поперечного проникновения воды в зону повреждения, отсчитываемый

от обшивки борта по направлению к диаметральной плоскости. Бортовая обшивка имеет №0;

$K$ : общее количество границ по глубине проникновения повреждения;

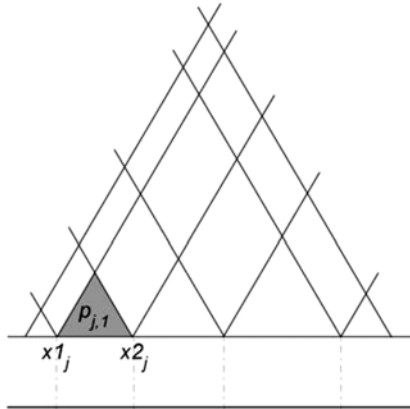
$p_{j,n,k}$ : фактор  $p$  для повреждения в зоне  $j$  и в соседних  $(n - 1)$  зонах, повреждаемых по направлению к носу от  $j$  до продольной переборки  $k$ .



**Только продольное деление на отсеки**

Одна зона повреждения, только продольное деление на отсеки:

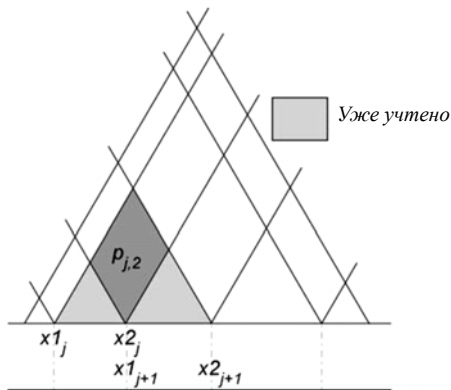
$$p_{j,1} = p(x l_j, x 2_j).$$



Зоны  $j$   
 $n = 1$ : повреждена 1 зона

Две смежные зоны, только продольное деление на отсеки:

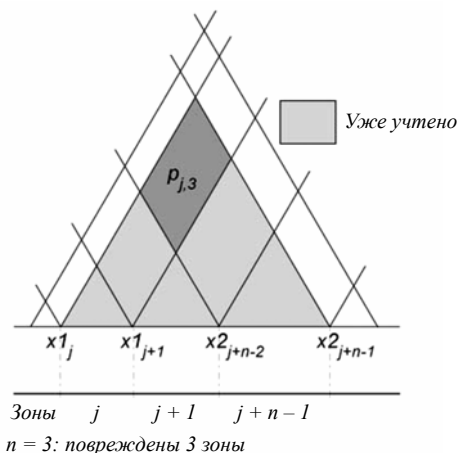
$$p_{j,2} = p(x l_j, x 2_{j+1}) - p(x l_j, x 2_j) - p(x l_{j+1}, x 2_{j+1}).$$



Зоны  $j$   $j + 1$   
 $n = 2$ : повреждены 2 зоны

Три или более смежные зоны, только продольное деление на отсеки:

$$p_{j,n} = p(x_{l_j}^1, x_{2_{j+n-1}}^2) - p(x_{l_j}^1, x_{2_{j+n-2}}^2) - p(x_{l_{j+p}}^1, x_{2_{j+n-1}}^2) + p(x_{l_{j+p}}^1, x_{2_{j+n-2}}^2).$$



### Правило 7-1.1.2

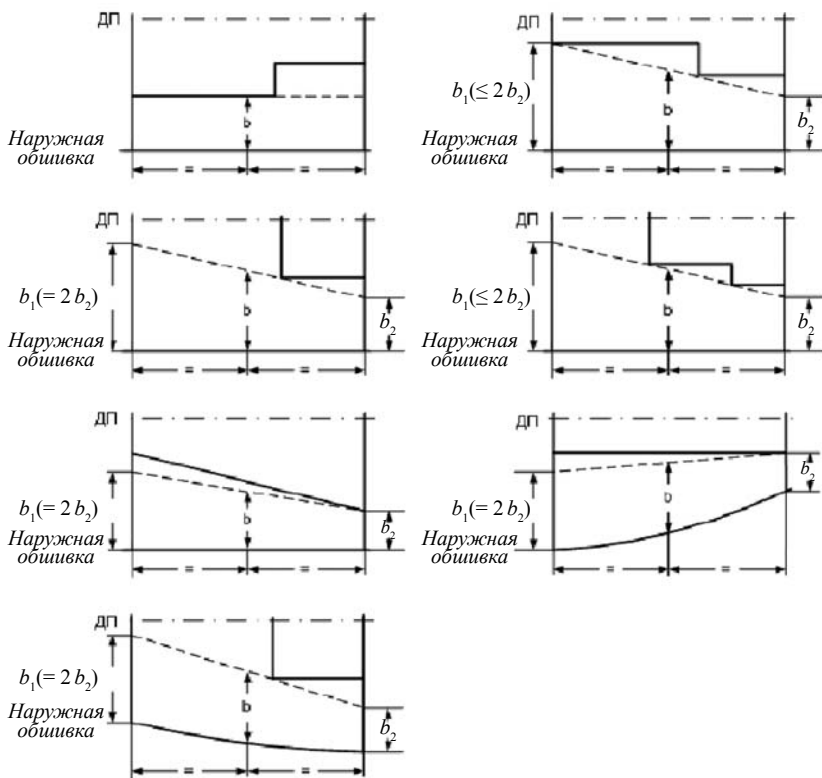
#### Поперечное деление на отсеки в зоне повреждения

**1** Повреждение корпуса в конкретной зоне может проникнуть всего лишь за пределы водонепроницаемого корпуса судна, а может и распространиться дальше, по направлению к диаметральной плоскости. Для описания вероятности проникновения только в бортовой отсек, используется фактор вероятности  $r$ , основывающийся главным образом на значении глубины проникновения  $b$ . Значение  $r$  равно 1, если глубина проникновения равна  $B/2$ , где  $B$  является максимальной шириной судна при осадке, соответствующей уровню самой высокой ватерлинии деления на отсеки  $d_s$ , и  $r = 0$ , если  $b = 0$ .

**2** Глубина проникновения  $b$  измеряется на уровне осадки при самой высокой ватерлинии деления на отсеки  $d_s$  как поперечное расстояние от борта судна под прямым углом к диаметральной плоскости до продольного барьера.

**3** В тех случаях, когда существующая водонепроницаемая переборка не является плоскостью, параллельной наружной обшивке корпуса, значение  $b$  должно определяться с помощью условной линии, отделяющей зону от наружной обшивки корпуса так, чтобы отношение  $b_1/b_2$  соответствовало выражению  $1/2 \leq b_1/b_2 \leq 2$ .

4 Примеры таких условных линий разделения показаны на рисунке ниже. Каждый рисунок представляет одну зону повреждения на уровне плоскости ватерлинии  $d_s$ , а продольная переборка представляет самое внешнее положение переборки ниже  $d_s + 12,5$  м.



5 При расчете значений  $r$  для группы из двух или более смежных отсеков значение  $b$  является общим для всех отсеков в этой группе и равным наименьшему значению  $b$  в этой группе:

$$b = \min \{b_1, b_2, \dots, b_n\},$$

где  $n$  – количество бортовых отсеков в этой группе;  
 $b_1, b_2, \dots, b_n$  – средние значения  $b$  для отдельных бортовых отсеков в группе.

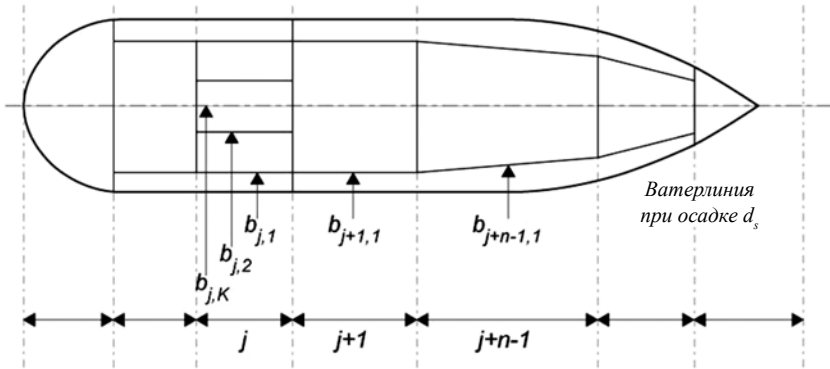
### Накопление $p$

6 Накопленное значение  $p$  для одной зоны или группы смежных зон определяется с помощью формулы

$$p_{j,n} = \sum_{k=1}^{K_{j,n}} p_{j,n,k}$$

где  $K_{j,n}$  – общее количество  $b_k$  для рассматриваемых смежных зон;

$$K_{j,n} = \sum_j^{f_{n-1}} K_j.$$



7 На рисунке выше показаны значения  $b$  для смежных зон. Зона  $j$  имеет две границы проникновения и может также распространяться до ДП, зона  $j + 1$  имеет одну глубину проникновения  $b$ , и зона  $j + n - 1$  имеет одно значение для глубины проникновения  $b$ . Составные зоны будут иметь  $(2 + 1 + 1)$  четыре следующие значения глубины проникновения  $b$  (в порядке возрастания):

$$(b_{j,1}; b_{j+1,1}; b_{j+n-1,1}; b_{j,2}; b_{j,k}).$$

8 Из выражения для  $r(x_1, x_2, b)$  следует, что рассматривается только одно значение  $b_{j,k}$ . Чтобы свести к минимуму количество вычислений, одинаковые значения  $b$  могут быть вычеркнуты.

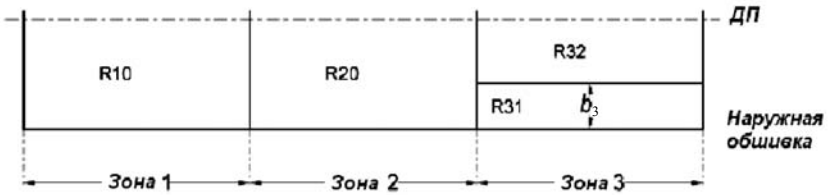
Так как  $b_{j,1} = b_{j+1,1}$ , то окончательное выражение для  $b$  будет

$$(b_{j,1}; b_{j+n-1,1}; b_{j,2}; b_{j,k}).$$



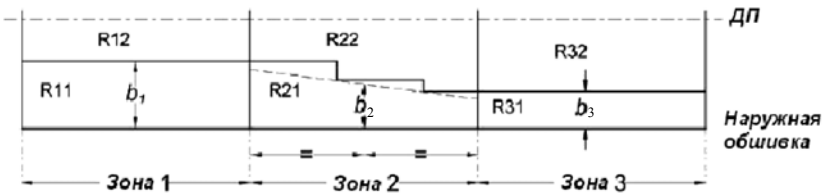
**Примеры составных зон, имеющих разное значение  $b$**

9 Примеры сочетания зон повреждения и определения повреждений даны на рисунках, приведенных ниже. Отсеки обозначены как R10, R12 и т. д.



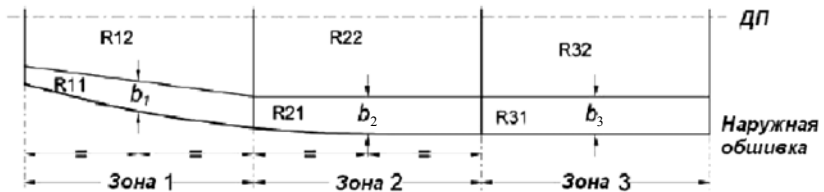
Комбинированное повреждение зон 1 + 2 + 3 включает ограниченное проникновение на глубину  $b_3$ , при этом получаются два повреждения:

- 1) на глубину  $b_3$ , с затоплением отсеков R10, R20 и R31;
- 2) на глубину  $B/2$ , с затоплением отсеков R10, R20, R31 и R32.



Комбинированное повреждение зон 1 + 2 + 3 включает 3 разных ограниченных проникновения в результате повреждения, при этом получаются четыре повреждения:

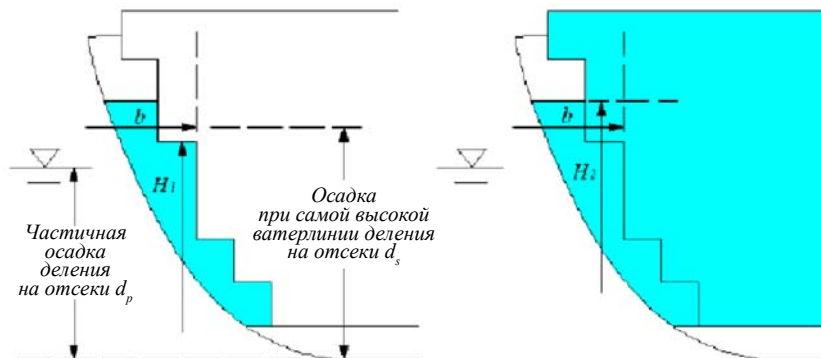
- 1 – на глубину  $b_3$ , с затоплением отсеков R11, R21 и R31;
- 2 – на глубину  $b_2$ , с затоплением отсеков R11, R21, R31 и R32;
- 3 – на глубину  $b_1$ , с затоплением отсеков R11, R21, R31, R32 и R22;
- 4 – на глубину  $B/2$ , с затоплением отсеков R11, R21, R31, R32, R22 и R12.



Комбинированное повреждение зон 1 + 2 + 3 включает 2 разных ограниченных проникновения в результате повреждения ( $b_1 < b_2 = b_3$ ), при этом получаются три повреждения:

- 1) на глубину  $b_1$ , с затоплением отсеков R11, R21 и R31;
- 2) на глубину  $b_2$ , с затоплением отсеков R11, R21, R31 и R12;
- 3) на глубину  $B/2$ , с затоплением отсеков R11, R21, R31, R12, R22 и R32;

10 Повреждение, имеющее поперечную протяженность  $b$  и вертикальную протяженность  $H_2$ , приводит к затоплению как бортовых отсеков, так и трюма, в то время как при значениях  $b$  и  $H_1$  затопливается только бортовой отсек. Рисунок, приведенный ниже, иллюстрирует повреждение в районе частичной осадки деления на отсеки  $d_p$ .



11 То же действительно, если значения  $b$  вычисляются для конструкции корпуса, имеющей наклонные стенки.

12 Трубы и клапаны, непосредственно прилегающие к продольной переборке, могут считаться частью переборки, если они расположены на расстоянии того же порядка, что и конструкция, придающая жесткость переборке. То же относится к небольшим уступам, осушительным колодцам и т. п.

## ПРАВИЛО 7-2 – РАСЧЕТ ФАКТОРА $s_i$

### Общие положения

1 Первоначальное состояние – состояние загрузки в неповрежденном состоянии, которое необходимо учитывать при анализе повреждения, характеризующееся средней осадкой, вертикальным центром тяжести и дифферентом; или другими параметрами, из которых эти значения могут быть определены (например, водоизмещение, метацентрическая высота  $GM$  и дифферент). Существуют три первоначальных состояния, соответствующие трем осадкам:  $d_s$ ,  $d_p$  и  $d_r$ .

2 Пределы погружения – пределы погружения – это массив точек, которые не должны погружаться при различных стадиях затопления, как ука-

зано в правилах 7-2.5.2 и 7-2.5.3.

**3** Отверстия – все отверстия должны быть рассмотрены, как непроницаемые при воздействии моря, так и открытые (незащищенные) отверстия. Отверстия представляют собой самый важный фактор, который может предотвратить неправильное определение индекса  $A$ . Если уровень воды поднимается настолько, что затопляет нижнюю кромку любого отверстия, через которое происходит прогрессирующее затопление, фактор « $s$ » может быть пересчитан, учитывая такое затопление. Однако в этом случае значение  $s$  должно также быть вычислено и без учета прогрессирующего затопления и соответствующего отверстия. Наименьшее значение  $s$  должно быть принято для определения вклада в достижимый индекс.

#### **Правило 7-2.1**

**1** В случаях, когда диаграмма статической остойчивости может включать в себя более, чем один участок («протяженность») значений положительных плеч восстанавливающего момента для конкретной стадии затопления, то для целей расчетов только один непрерывный положительный участок диаграммы статической остойчивости может быть использован в пределах допустимой протяженности/крена. Различные стадии затопления не могут использоваться в одной диаграмме статической остойчивости.

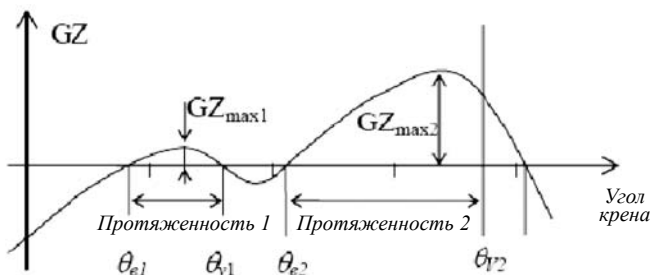


Рис. 1

**2** На рис. 1 фактор  $s$  может быть вычислен из угла крена, протяженности и соответствующего значения максимального положительного плеча остойчивости первого или второго участка значений положительных плеч восстанавливающих моментов. На рис. 2 может быть вычислен только один фактор  $s$ .

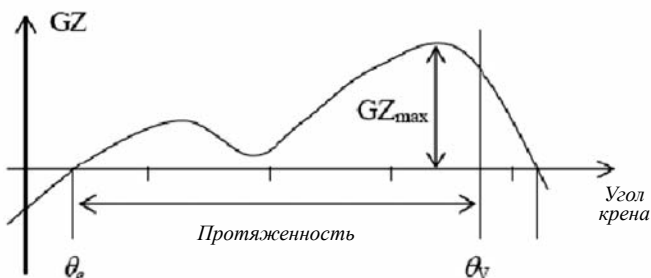


Рис. 2

### Правило 7-2.2

#### *Промежуточные стадии затопления*

1 Случай мгновенного затопления в помещениях, не имеющих барьеров в районе зоны повреждения, не требует расчетов промежуточных стадий затопления. Если для случая прогрессирующего затопления необходимы расчеты промежуточных стадий затопления, то они должны отражать последовательность затопления, а также фазы уровней заполнения. Расчеты для промежуточных стадий затопления должны выполняться во всех случаях, когда спрямление не происходит мгновенно, т. е. спрямление происходит более чем за 60 с. Такие расчеты учитывают поступление воды через одно или более заливаемых (не-водонепроницаемых) пространств. Переборки, окружающие рефрижераторные помещения, помещения установок для сжигания мусора, а также продольные переборки, оборудованные не водонепроницаемыми дверями, являются типичными примерами конструкций, которые могут значительно замедлить спрямление при затоплении основных отсеков.

#### *Границы затопления*

2 Если отсек содержит палубы, внутренние переборки, элементы конструкции и двери достаточной герметичности и прочности, которые могут значительно ограничить поток воды, для целей расчетов промежуточной стадии затопления этот отсек должен быть разделен на соответствующие не водонепроницаемые отсеки. Принимается, что не водонепроницаемое деление, учитываемое в расчетах, ограничивается переборками огнестойкости класса «А» и не относится к переборкам огнестойкости класса «В», обычно используемых в жилых помещениях (например, каюты и коридоры). Это руководство также применимо к правилу 4.4.

#### *Расчет последовательного затопления*

3 Для каждого сценария повреждения, первоначальная стадия затопления определяется размером повреждения и его местоположением. Расчеты

должны выполняться поэтапно, причем каждый этап должен состоять, по крайней мере, из двух промежуточных фаз затопления, кроме конечной фазы для каждого затапливаемого помещения. Помещения, не имеющие барьеров в районе повреждения, должны считаться мгновенно затапливаемыми. Каждая последующая стадия вовлекает в процесс затопления все прилегающие помещения, до тех пор, пока не будет достигнута непроницаемая граница или конечное положение равновесия. Если, из-за конфигурации деления на отсеки на судне, ожидается, что другие промежуточные стадии затопления являются более опасными, эти стадии должны быть исследованы.

### ***Перетоки/спрямление***

**4** Как правило, переток – это затопление неповрежденного помещения на противоположной стороне судна для уменьшения крена в конечном положении равновесия.

**5** Время перетока должно рассчитываться в соответствии с «Рекомендацией о типовом методе оценки устройств перетока» (резолюция MSC.245(83)). Если полное спрямление/перетекание жидкости происходит в течение 60 с или менее, такое спрямление следует рассматривать как мгновенное, и никаких дальнейших расчетов не требуется. Кроме того, в случаях, когда значение  $s_{final} = 1$  достигается за 60 с или менее, но полного выравнивания не происходит, можно принять, что имеет место мгновенное затопление, если значение  $s_{final}$  не понизится. В любых случаях, когда время перетекания жидкости превышает 60 с, значение  $s_{intermediate}$  после 60 с является первой промежуточной стадией, которую нужно учитывать. Только постоянно открытые устройства перетока без клапанов могут считаться эффективными в случаях мгновенного затопления.

**6** Если полное перетекание жидкости может быть завершено в течение 10 мин или менее, оценка выживаемости может быть выполнена для пассажирских судов как определение наименьших значений  $s_{intermediate}$  или  $s_{final}$ .

**7** В случае, если время спрямления превышает 10 мин,  $s_{final}$  рассчитывается для положения на плаву, которое достигается после 10 мин выравнивания. Это положение на плаву рассчитывается путем определения количества заполняющей воды согласно резолюции MSC.245(83), с использованием интерполяции, при которой время выравнивания берется равным 10 мин, т. е. интерполяция объема потока воды проводится между случаями до выравнивания ( $T = 0$ ) и по прошествии полного подсчитанного времени выравнивания.

**8** В любом случае, когда время полного перетекания жидкости превышает 10 мин, значение  $s_{final}$ , используемое в формуле в правиле 7-2.1.1

должно быть минимальным значением  $s_{final}$  за 10 мин выравнивания или за полное время спрямления.

### ***Грузовые суда***

9 Если Администрация сочтет, что остойчивость на промежуточных этапах затопления грузового судна может оказаться недостаточной, она может потребовать дальнейшего ее исследования.

#### **Правило 7-2.4**

Водоизмещение – это водоизмещение в неповрежденном состоянии при рассматриваемой осадке деления на отсеки ( $d_s$ ,  $d_p$  и  $d_i$ ).

##### **Правило 7-2.4.1.1**

Ширина  $B$ , рассматриваемая в этом параграфе, означает ширину, как она определяется в правиле 2.8.

##### **Правило 7-2.4.1.2**

Параметр «А» (проекция боковой поверхности судна выше ватерлинии), о котором говорится в этом параграфе, не относится к достижимому индексу деления на отсеки.

#### **Правило 7-2.5**

На грузовых судах, оборудованных устройствами перетока, состояние безопасности судна должно поддерживаться на всех стадиях затопления. Администрация может потребовать продемонстрировать поддержание такого состояния безопасности. Устройства перетока, если они установлены, должны быть в состоянии обеспечить выравнивание судна в течение 10 мин.

##### **Правило 7-2.5.2.1**

#### ***Открытые/незащищенные отверстия***

1 Угол заливания будет ограничиваться погружением такого отверстия. Нет необходимости определять критерий превышения незащищенных отверстий в состоянии равновесия, потому что, если оно погрузится, диапазон положительных значений диаграммы статической остойчивости, ограниченных углом заливания, будет нулевым, поэтому «s» будет равно нулю.

2 Незащищенное отверстие соединяет два помещения или одно помещение и внешнюю среду. Незащищенное отверстие не будет учитываться, если затапливаются оба соединенных пространства или не затапливается ни одно из них. Если отверстие выходит наружу, оно не учитывается, если отсек, с которым оно соединено, затапливается. Незащищенное отверстие не нужно учитывать, если оно соединяет затопленное отделение или внешнюю сторону неповрежденного отделения, если это отделение будет считаться затопленным на последующей стадии затопления.

### ***Отверстия, оборудованные средствами закрытия, непроницаемыми при воздействии моря***

**3** Фактор выживания «s» будет равен нулю, если любое такое отверстие погрузится в воду на стадии затопления, которая считается «конечной». Такие отверстия могут быть затоплены во время стадии или фазы, которая считается «промежуточной» или в пределах протяженности, находящейся за углом равновесия.

**4** Если отверстие, оборудованное средствами закрытия, непроницаемыми при воздействии моря, погружается в воду в состоянии равновесия во время стадии погружения, считающейся промежуточной, то должно быть продемонстрировано, что это непроницаемое при воздействии моря средство закрытия может выдержать соответствующий напор воды и что скоростью поступления воды можно пренебречь.

**5** Эти отверстия также определяются как соединяющие два помещения или одно помещение и внешнюю среду, и при возникновении вопроса, учитывать их или нет, применяется тот же принцип, что и для незащищенных отверстий. Если для достижения «конечной» стадии затопления рассматриваются несколько стадий, отверстие, имеющее закрытие, непроницаемое при воздействии моря, не требуется учитывать, если оно соединяет затопляемое отделение или внешнюю среду с неповрежденным отделением, если это помещение будет считаться затопленным в ходе последующей «конечной» стадии.

#### **Правило 7-2.5.2.2**

**1** Частичное погружение в воду палубы переборок может быть принято на стадии конечного положения равновесия. Это положение правила предназначено обеспечить, чтобы вода на палубе переборок не препятствовала эвакуации по этой палубе к вертикальным путям выхода наружу. «Горизонтальный путь эвакуации» в контексте этого правила означает путь на палубе переборок, соединяющий помещения, расположенные на этой палубе и под ней, с вертикальными путями выхода наружу с палубы переборок, требуемыми в соответствии с главой II-2 Конвенции СОЛАС.

**2** Горизонтальные пути эвакуации на палубе переборок включают только пути выхода наружу (обозначенные как междупалубные сообщения категории 2 согласно правилу II-2/9.2.2.3 Конвенции СОЛАС или как междупалубные сообщения категории 4 согласно правилу II-2/9.2.2.4 Конвенции СОЛАС для пассажирских судов, перевозящих не более 36 пассажиров), используемые для эвакуации из неповрежденных помещений. Горизонтальные пути эвакуации не включают коридоры (обозначенные как пространства коридоров категории 3 согласно правилу II-2/9.2.2.3 Конвенции СОЛАС или как пространства коридоров категории 2 соглас-

но правилу II-2/9.2.2.4 Конвенции СОЛАС для пассажирских судов, перевозящих не более 36 пассажиров) в пределах поврежденного помещения. Никакая часть горизонтального пути эвакуации, ведущего к неповрежденным помещениям, не должна быть погружена в воду.

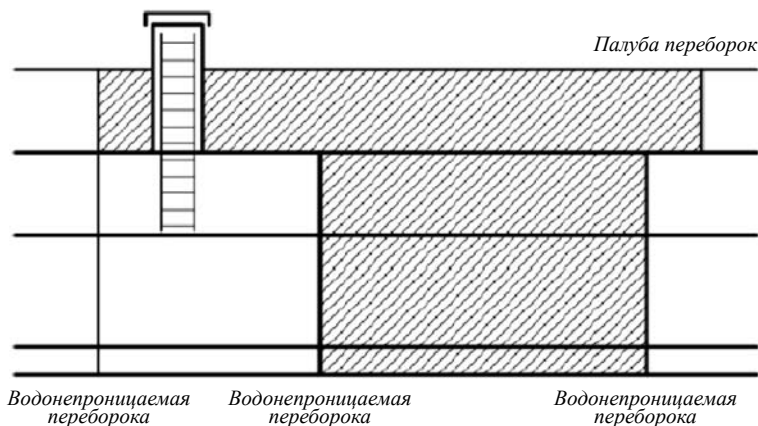
3  $s_i = 0$ , если невозможно достичь междупалубного сообщения, ведущего к шлюпочной палубе, продвигаясь из неповрежденного помещения в результате затопления, дошедшего до «междупалубного сообщения» или «горизонтального междупалубного сообщения» на палубе переборок.

4 Горизонтальные пути выхода наружу, расположенные в районе протяженности повреждения, могут оставаться годными к использованию, поэтому  $s_i$  не следует считать равным нулю. Вклады в достижимый индекс деления на отсеки  $A$  могут осуществляться и при этом условии.

### Правило 7-2.5.3.1

1 Целью данного параграфа является обеспечение возможности того, чтобы эвакуации через вертикальный путь выхода наружу не помешала вода, идущая сверху. Этот параграф посвящен меньшим по размеру аварийным выходам, в основном люкам, которые, при установке на них водонепроницаемого или непроницаемого при воздействии моря средства закрытия, не считались бы отверстиями, через которые происходит затопление.

2 Так как правила, связанные с определением вероятности, не требуют, чтобы водонепроницаемые переборки были непрерывными до палубы переборок, необходимо принять меры, которые обеспечили бы, чтобы эвакуация из неповрежденных помещений через затопленные помещения оставалась возможной, например, посредством водонепроницаемой шахты.





### Правило 7-2.6

Приведенные рисунки показывают связь между положением водонепроницаемых палуб в районе запаса плавучести и использованием фактора  $v$  при повреждениях ниже этих палуб.

<p><i>Выше ватерлинии</i></p>  <p><i>Ниже ватерлинии</i></p>  <p><i>Зона повреждения</i></p>	<p>В этом примере имеется 3 горизонтальных конструкции деления на отсеки, которые нужно учесть как вертикальную протяженность повреждения.</p> <p>Пример показывает, что максимально возможная вертикальная протяженность повреждения <math>d + 12,5</math> м располагается между <math>H_2</math> и <math>H_3</math>. <math>H_1</math> при факторе <math>v_1</math>, <math>H_2</math> при факторе <math>v_2 &gt; v_1</math>, но <math>v_2 &lt; 1</math>, и <math>H_3</math> при факторе <math>v_3 = 1</math>.</p> <p>Факторы <math>v_1</math> и <math>v_2</math> те же, что на рисунке выше. Запас плавучести <math>H_3</math> должен приниматься как поврежденный для всех случаев повреждения.</p> <p>Сочетание повреждений помещений <math>R1</math>, <math>R2</math> и <math>R3</math>, расположенных ниже исходной начальной ватерлинии, должно выбираться таким образом, чтобы учитывалось повреждение при самом низком факторе <math>s</math>. Это часто приводит к тому, что повреждения, из которых предстоит сделать выбор, должны рассчитываться и сравниваться. Если палуба, принимаемая в качестве нижнего предела повреждения, не является водонепроницаемой, необходимо учитывать затопление нижних отделений.</p>
--	--

#### Правило 7-2.6.1

Параметры  $x_1$  и  $x_2$  являются теми же, что параметры  $x1$  и  $x2$ , о которых говорится в правиле 7-1.

## ПРАВИЛО 7-3 – ПРОНИЦАЕМОСТЬ

### Правило 7-3.2

1 Могут использоваться следующие дополнительные значения проницаемости:

Пространства	Проницаемость при осадке $d_s$	Проницаемость при осадке $d_p$	Проницаемость при осадке $d_l$
Груз леса в трюмах	0,35	0,7	0,95
Груз деревянной щепы	0,6	0,7	0,95

2 Относительно лесного палубного груза см. циркуляр MSC/Circ.998 (Унифицированная интерпретация МАКО, касающаяся лесного палубного груза в контексте требований аварийной остойчивости).

### **Правило 7-3.3**

1 Что касается использования других значений проницаемости, «если они подтверждены расчетами», то такие значения должны отражать основные состояния загрузки судна в течение периода его эксплуатации, а не конкретное состояние загрузки.

2 Этот параграф дает поправку относительно пересчета значений проницаемости. Пересчет должен делаться только в тех случаях, когда очевидно, что имеется значительное расхождение между действительными значениями и приведенными в правиле. Он не предназначен для улучшения значения достижимого индекса деления на отсеки для судна обычного типа посредством видоизменения определенных судовых пространств, которые определены как обуславливающие неблагоприятные результаты. Все предложения должны рассматриваться Администрацией в каждом конкретном случае и должны быть подтверждены соответствующими расчетами и аргументами.

## **ПРАВИЛО 8 – СПЕЦИАЛЬНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ К ОСТОЙЧИВОСТИ ПАССАЖИРСКИХ СУДОВ**

### **Правила 8.3.2 – 8.3.5**

Количество лиц, перевозимых на судне, которое указано в этих параграфах, равно общему количеству лиц, которое судно имеет разрешение перевозить (а не  $N = N_1 + 2N_2$ , как определено в правиле 6).

## **ПРАВИЛО 8-1 – ВОЗМОЖНОСТИ СИСТЕМ НА ПАССАЖИРСКИХ СУДАХ В СЛУЧАЕ ПОСТУПЛЕНИЯ ВОДЫ**

### **Правило 8-1.2**

1 В контексте этого правила, слово «отсек» имеет такое же значение, как определено в правиле 7-1 настоящей Пояснительной записки (т. е. помещение на борту судна в пределах водонепроницаемых границ).

2 Цель параграфа состоит в том, чтобы не позволить любому затоплению ограниченной протяженности обездвижить судно. Этот принцип должен

применяться независимо от того, как может произойти затопление. Необходимо учитывать только затопление ниже палубы переборок.

## **ПРАВИЛО 9 – ДВОЙНОЕ ДНО НА ПАССАЖИРСКИХ И ГРУЗОВЫХ СУДАХ, НЕ ЯВЛЯЮЩИХСЯ ТАНКЕРАМИ**

### **Правило 9.1**

1 Это правило предназначено для минимизации воздействия затопления из-за незначительной посадки на мель. Особое внимание необходимо уделять уязвимой области поворота скулы. Если при оборудовании настила второго дна необходимы отклонения от правила, то необходимо провести оценку последствий того, что затопление окажется более обширным, чем определяется в правиле.

2 За исключением ситуаций, предусмотренных правилами 9.3 и 9.4, части двойного дна, не охватывающие всю ширину судна, как требуется правилом 9.1, должны считаться, для целей этого правила, необычным устройством двойного дна и должны рассматриваться в соответствии с правилом 9.7.

### **Правило 9.2**

Если настил второго дна расположен выше уровня частичной осадки деления на отсеки  $d_p$ , это должно считаться необычным устройством двойного дна и должно рассматриваться в соответствии с правилом 9.7.

### **Правило 9.6**

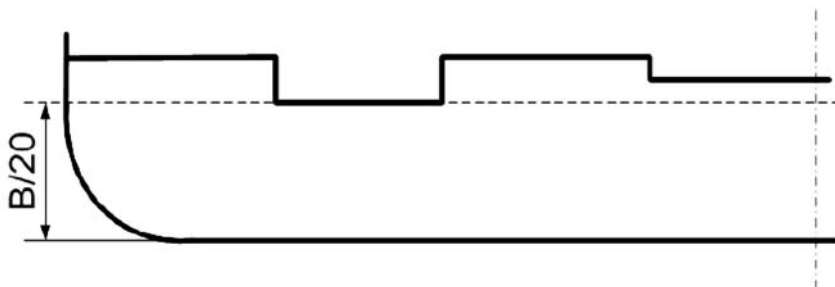
1 Любая часть пассажирского или грузового судна, на которой, в соответствии с правилами 9.1, 9.4 и 9.5, не было оборудовано двойное дно, должна быть способна выдерживать повреждения днища, о которых говорится в правиле 9.8. Целью этого положения является уточнение обстоятельств, при которых Администрация должна потребовать расчетов, определяющих, какие значения протяженности повреждения принимать, и какие критерии выживания необходимо применять в случаях, когда двойное дно не оборудовано.

2 Определение «водонепроницаемый» в правиле 2.17 означает, что прочность настилов второго дна и других границ, которые принимаются как водонепроницаемые, должна подтверждаться, если в контексте этого правила они должны считаться эффективными.

### **Правило 9.7**

Употребление слова «плоскость» в правиле 9.2 не подразумевает, что поверхность настила второго дна не может иметь уступов в вертикальном направлении. Небольшие уступы и углубления можно не считать необычным устройством для целей этого параграфа, если ни одна часть настила

второго дна не располагается ниже плоскости, параллельной линии киля и расположенной на расстоянии по вертикали не более  $h$ , отмеряемом от линии киля и рассчитываемом по формуле:  $h = B/20$ . Относительно уступов и углублений в районе бортовых танков см. правило 9.4.



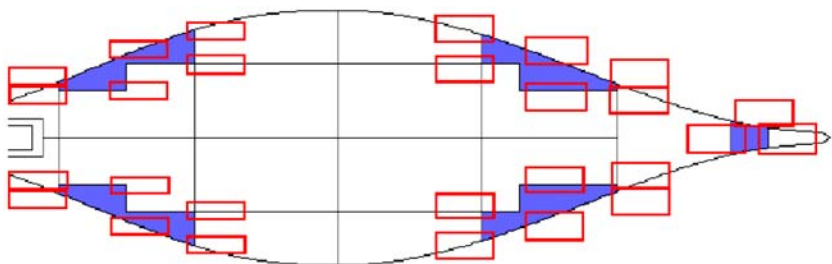
### Правило 9.8

1 Термин «все эксплуатационные условия загрузки», используемый в этом параграфе, означает три состояния загрузки, используемые для расчета достижимого индекса деления на отсеки  $A$ .

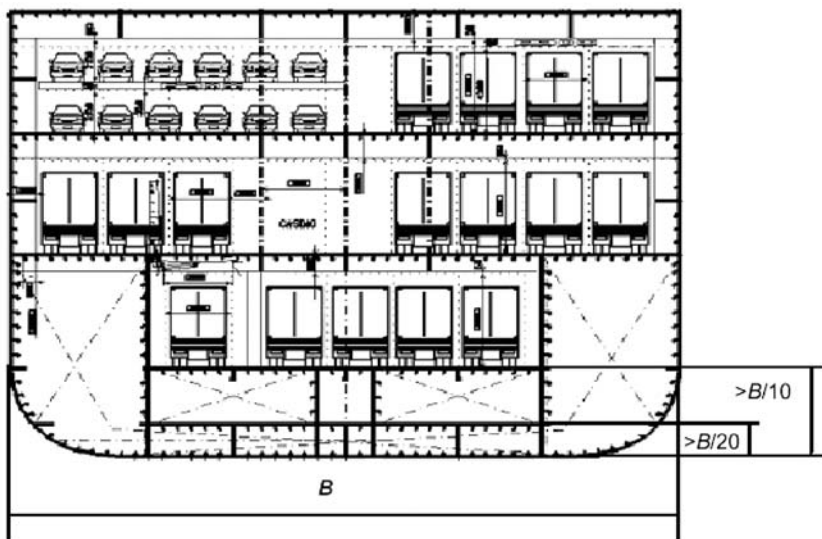
2 Размеры повреждения, о которых говорится в этом параграфе, должны применяться ко всем частям судна, где не устроено двойное дно, в соответствии с правилами 9.1, 9.4 и 9.5 и включают в себя любые смежные помещения, расположенные в пределах протяженности повреждения. Небольшие колодцы, в соответствии с правилом 9.3, не следует обязательно считать поврежденными, даже если они находятся в пределах протяженности повреждения. Возможные местоположения повреждений показаны на рисунке ниже (части судна, не оборудованные двойным дном, указаны другим цветом; повреждения, которые должны учитываться, обозначены прямоугольниками).

### Правило 9.9

1 Для целей определения «больших нижних трюмов», горизонтальные поверхности, имеющие площадь непрерывной палубы, большую, чем 30 % по сравнению с площадью водной поверхности при осадке при самой высокой ватерлинии деления на отсеки, должны приниматься как расположенные в любом месте поврежденной площади судна. Для альтернативного способа расчета повреждения днища должна приниматься вертикальная протяженность  $B/10$  или 3 м, отмеряемая от линии киля, смотря по тому, что меньше.



2 Увеличенная минимальная высота двойного дна, имеющая значение не больше чем  $B/10$  или 3 м, смотря по тому, что меньше, для пассажирских судов с большими нижними трюмами, применима к трюмам в прямом контакте с двойным дном. Типичное устройство накатного пассажирского судна может включать большой нижний трюм с дополнительными танками между двойным дном и нижним трюмом, как показано на рисунке внизу. В таких случаях, высота двойного дна, которая, как требуется, должна быть  $B/10$  или 3 м, смотря по тому, что меньше, должна применяться к нижней палубе трюма, включая требуемое значение высоты двойного дна  $B/20$  или 2 м, смотря по тому, что меньше (но не менее 760 мм). Рисунок внизу показывает типичное устройство современного парома для перевозки пассажиров и автомобилей.



## **ПРАВИЛО 10 – КОНСТРУКЦИЯ ВОДОНЕПРОНИЦАЕМЫХ ПЕРЕБОРОК**

### **Правило 10.1**

Для выяснения вопроса о том, как следует рассматривать уступы палубы переборок пассажирских судов, см. пояснения к правилу 13, а относительно уступов палубы надводного борта грузовых судов – см. пояснения к правилу 13-1.

## **ПРАВИЛО 12 – ПЕРЕБОРКИ ПИКОВ И МАШИННЫХ ПОМЕЩЕНИЙ, ТУННЕЛИ ГРЕБНЫХ ВАЛОВ И Т. Д.**

Для получения информации об этих элементах, см. циркуляр MSC.1/Circ.1211 (Унифицированные интерпретации правила II-1/10 Конвенции СОЛАС и правила 12 пересмотренной главы II-1 Конвенции СОЛАС относительно дверей в носу судна и продолжения таранной переборки).

## **ПРАВИЛО 13 – ОТВЕРСТИЯ НИЖЕ ПАЛУБЫ ПЕРЕБОРОК В ВОДОНЕПРОНИЦАЕМЫХ ПЕРЕБОРКАХ ПАССАЖИРСКИХ СУДОВ**

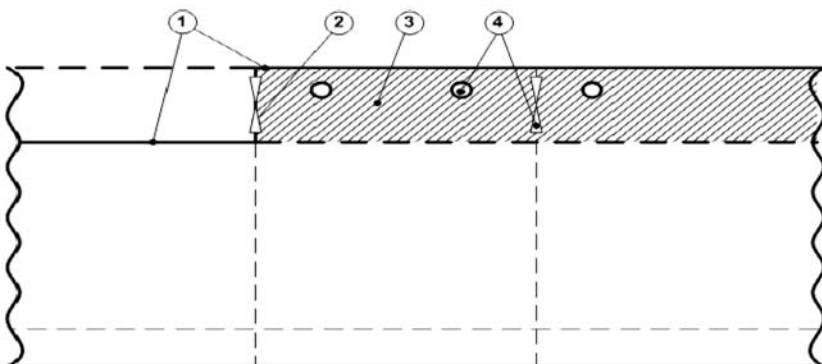
### **Общие положения – Уступы на палубе переборок**

**1** Если поперечные водонепроницаемые переборки в каком-либо месте судна доходят до более высокой палубы, образующей вертикальный уступ в палубе переборок, то отверстия, расположенные в переборке выше уступа, могут считаться расположенными над палубой переборок. Такие отверстия, поэтому, должны соответствовать правилу 17 и должны учитываться при применении правила 7-2.

**2** Все отверстия в обшивке корпуса ниже верхней палубы во всех местах этой части судна должны рассматриваться как находящиеся ниже палубы переборок, и положения правила 15 должны применяться, см. рис. 13.2.

### **Правило 13.4**

Если помещения, в которых размещаются главные и вспомогательные энергетические установки, включая котлы, обслуживающие энергетические установки, разделяются водонепроницаемыми продольными переборками, чтобы соответствовать требованиям резервирования (например, согласно правилу 8-1.2), в каждой водонепроницаемой перебор-



- 1 Палуба переборок    2 Считается расположенным выше палубы переборок  
 3 Борт судна            4 Считается расположенным ниже палубы переборок

Рис. 13.2

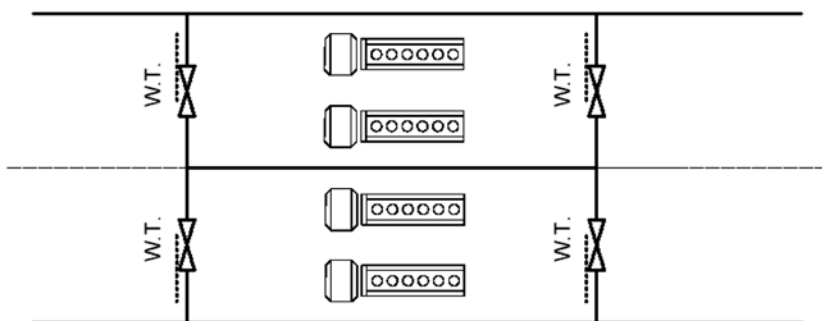


Рис. 13.4

ке может быть установлена одна водонепроницаемая дверь (W.T.), как показано на рис. 13.4.

**Правило 13.7.6**

Международный Стандарт МЭК, на который имеется ссылка в примечании, (публикация МЭК 529, 1976) заменен новым стандартом МЭК 60529:2003.

## **ПРАВИЛО 13-1 – ОТВЕРСТИЯ В ВОДОНЕПРОНИЦАЕМЫХ ПЕРЕБОРКАХ И ВНУТРЕННИХ ПАЛУБАХ НА ГРУЗОВЫХ СУДАХ**

### **Правило 13-1.1**

1 Если поперечные водонепроницаемые переборки в каком-нибудь месте на судне продолжены до более высокой палубы, чем в других местах судна, отверстия, расположенные в переборке возле уступа могут считаться расположенными над палубой надводного борта.

2 Все отверстия в обшивке корпуса ниже верхней палубы на всей протяженности этого места на судне должны считаться расположенными ниже палубы надводного борта, подобно палубе переборок для пассажирских судов (см. рис. 13.2), и должны применяться положения правила 15.

## **ПРАВИЛО 15 – ОТВЕРСТИЯ В НАРУЖНОЙ ОБШИВКЕ НИЖЕ ПАЛУБЫ ПЕРЕБОРОК НА ПАССАЖИРСКИХ СУДАХ И ПАЛУБЫ НАДВОДНОГО БОРТА НА ГРУЗОВЫХ СУДАХ**

### **Основные положения – Уступы на палубе переборок и на палубе надводного борта**

Для выяснения вопроса о том, как следует рассматривать уступы палубы переборок пассажирских судов, см. пояснения к правилу 13, а относительно уступов палубы надводного борта грузовых судов – см. пояснения к правилу 13-1.

## **ПРАВИЛО 15-1 – НАРУЖНЫЕ ОТВЕРСТИЯ НА ГРУЗОВЫХ СУДАХ**

### **Правило 15-1.1**

Что касается приспособлений, закрывающих воздушные трубки, они должны считаться закрытиями, непроницаемыми при воздействии моря (а не водонепроницаемыми). Это не противоречит их статусу, описанному в правиле 7-2.5.2.1. Однако в контексте правила 15-1 «наружные отверстия» не включают отверстия воздушных трубок.

## **ПРАВИЛО 16 – КОНСТРУКЦИЯ И ПЕРВОНАЧАЛЬНЫЕ ИСПЫТАНИЯ ВОДОНЕПРОНИЦАЕМЫХ ДВЕРЕЙ, ИЛЛЮМИНАТОРОВ И Т. Д.**

### **Правило 16.2**

1 Водонепроницаемые двери должны испытываться давлением напора столба воды, высотой от нижней кромки проема двери до палубы переборок или до палубы надводного борта, или до достижения наиболее не-



благоприятного окончательного или промежуточного уровня воды при затоплении, в зависимости от того, какое давление окажется больше.

**2** Большие двери, люки или аппарели на пассажирских и грузовых судах, конструкция и размер которых исключают испытание давлением, могут освобождаться от соблюдения правила 16.2, если расчеты показывают, что двери, люки или аппарели сохраняют водонепроницаемость при расчетном давлении и имеют при этом достаточный запас водонепроницаемости. Если такие двери имеют уплотнители, необходимо проводить тест с помощью давления для прототипа, чтобы подтвердить, с помощью структурного анализа, что деформация сжатия уплотняющего материала способна выдержать любое давление. После установки каждой такой двери, люка или аппарели, они должны испытываться струей воды из шланга или равноценным способом.

*Примечание.* См. пояснения к правилу 13 относительно дополнительной информации по вопросу об уступах в палубе переборок пассажирских судов. См. пояснения к правилу 13-1 относительно дополнительной информации по вопросу об уступах в палубе надводного борта грузовых судов.

## **ПРАВИЛО 17 – ВНУТРЕННЯЯ ВОДОНЕПРОНИЦАЕМОСТЬ ПАССАЖИРСКИХ СУДОВ ВЫШЕ ПАЛУБЫ ПЕРЕБОРОК**

### **Общие положения – Уступы на палубе переборок**

По вопросу уступов на палубе переборок пассажирских судов см. пояснения к правилу 13.

#### **Правило 17.1**

Водонепроницаемые двери скользящего типа, тестируемые напором воды пониженного давления в соответствии с циркуляром MSC/Circ.541 с возможными поправками должны соответствовать требованиям правила 7-2.5.2.1. Эти виды дверей, испытываемых напором воды пониженного давления, могут погружаться во время промежуточных стадий затопления.

#### **Правило 17.3**

Эти положения относительно открытых концов воздушных трубок должны применяться только к затоплениям продольной и поперечной протяженности в соответствии с правилом 8.3, но ограничиваться палубой переборок и включать танки, которые имеют завершение своих открытых концов воздухопроводов в надстройке.

## РУКОВОДСТВО ПО ОФОРМЛЕНИЮ РАСЧЕТОВ ДЕЛЕНИЯ НА ОТСЕКИ И ОСТОЙЧИВОСТИ СУДНА В ПОВРЕЖДЕННОМ СОСТОЯНИИ

### 1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

#### 1.1 ЦЕЛЬ РУКОВОДСТВА

**1.1.1** Цель настоящего Руководства состоит в упрощении процесса проверки аварийной остойчивости, так как опыт показывает, что систематизированное и полное представление деталей приводит к значительной экономии времени во время процесса одобрения.

**1.1.2** Проверка аварийной остойчивости служит для подтверждения того, что судно соответствует стандарту остойчивости для своего типа. В настоящее время применяются два различных подхода для выполнения расчетов: детерминистический и вероятностный.

#### 1.2 ОБЪЕМ ПРОВЕРКИ И ДОКУМЕНТАЦИИ НА БОРТУ

**1.1** Объем проверки деления судна на отсеки и аварийной остойчивости определяется требуемым стандартом остойчивости в поврежденном состоянии и имеет целью предоставление капитану судна ясных требований к остойчивости судна в неповрежденном состоянии. В основном, это достигается путем построения, в соответствии с кривыми *KG* (максимально допустимого положения центра тяжести по высоте), кривых *GM* (минимальной эксплуатационной метацентрической высоты), показывающих допустимые значения остойчивости для ожидаемого диапазона осадок.

**1.2** В пределах объема проверки, определенного таким образом, будут определяться все потенциальные или необходимые условия повреждения, учитывая критерии аварийной остойчивости, для получения требуемого стандарта остойчивости в поврежденном состоянии. В зависимости от типа и размера судна, это может потребовать проведения значительного количества проверочных расчетов.

**1.2.3** Правило 19 главы II-1 Конвенции СОЛАС говорит о необходимости предоставлять экипажу судна соответствующую информацию о делении судна на отсеки, поэтому планы должны разрабатываться и быть

постоянно доступными (вывешиваться) для лица командного состава, отвечающего за остойчивость судна. Такие планы должны ясно указывать границы водонепроницаемого отсека для каждой палубы и трюма, отверстия в них, с указанием средств их закрытия и расположения средств управления ими, а также устройств спрямления крена, возникшего в результате затопления. Кроме того, на борту должна иметься Инструкция по борьбе за живучесть, содержащая вышеупомянутую информацию.

## **2 ОТЧЕТНЫЕ ДОКУМЕНТЫ**

### **2.1 СВЕДЕНИЯ, ОТРАЖАЕМЫЕ В ДОКУМЕНТАХ**

Документация должна начинаться с описания следующих особенностей: основные размерения, тип судна, описание типовых случаев загрузки судна в неповрежденном состоянии, описание типовых случаев повреждения, а также кривые предельных значений *GM* или *KG*.

### **2.2 ДОКУМЕНТАЦИЯ ОБЩЕГО ХАРАКТЕРА**

Следующая информация должна быть представлена для подтверждения корректности входных данных:

- .1** основные размерения судна;
- .2** теоретический чертеж, в виде плана или задания координат судовой поверхности;
- .3** кривые элементов теоретического чертежа и кривые плеч статической остойчивости (включая схему объема корпуса, включенного в расчет плеч остойчивости формы);
- .4** описание деления судна на отсеки, с указанием их теоретических объемов, центров тяжести и проницаемости;
- .5** схема расположения всех водонепроницаемых конструкций и переборок, с указанием всех внутренних и внешних отверстий, включая соединяющиеся через них помещения, а также указания на исходные материалы, использованные для измерения помещений, например, чертежи общего расположения и схема деления судна на отсеки. Все водонепроницаемые границы деления на отсеки – продольные, поперечные и вертикальные – должны быть обозначены;
- .6** условие загрузки судна при наименьшей эксплуатационной осадке;
- .7** осадка по летнюю грузовую марку;

.8 координаты отверстий, с указанием степени их проницаемости (например, непроницаемое при воздействии моря или открытое/незащищенное);

.9 расположение водонепроницаемых дверей с расчетами давления;

.10 площадь открытой палубы и площадь парусности;

.11 устройства для перетока и спуска воды и расчеты, подтверждающие их соответствие резолюции MSC.245(83), с указанием диаметра, наличия клапанов, длины труб и расположения впускных/выпускных отверстий;

.12 трубопроводы в районе затопления, если повреждение таких труб может привести к прогрессирующему затоплению; и

.13 протяженность повреждения и описание случаев повреждения.

## 2.3 СПЕЦИАЛЬНЫЕ ДОКУМЕНТЫ

В части результатов расчетов аварийной остойчивости должна быть предоставлена следующая документация:

### 2.3.1 Документация.

#### 2.3.1.1 Начальные данные:

.1 длина деления судна на отсеки  $L_s$ ;

.2 начальные значения осадок и соответствующие им значения  $GM$ ;

.3 требуемый индекс деления на отсеки  $R$ ; и

.4 достижимый индекс деления на отсеки  $A$  с таблицей, показывающей все вклады для всех зон повреждения.

2.3.1.2 Результаты каждого случая повреждения, который вносит вклад в индекс  $A$ :

.1 осадка, дифферент, крен,  $GM$  в поврежденном состоянии;

.2 размер повреждения с вероятностными значениями  $p$ ,  $v$  и  $r$ ;

.3 диаграмма статической остойчивости поврежденного судна (включая максимальное положительное плечо остойчивости  $GZ_{max}$  и протяженность положительной части) с фактором живучести  $s$ ;

.4 список непроницаемых при воздействии моря и открытых/незащищенных отверстий с указанием угла входа их в воду; и

.5 особенности отсеков деления с указанием количества попавшей в них воды/расчетом потери плавучести и указанием их центров тяжести.

2.3.1.3 В дополнение к требованиям, изложенным в параграфе 2.3.1.2, результаты расчетов для повреждений, не вносящих вклад в индекс  $A$  ( $s_i = 0$  и  $p_i > 0,00$ ) должны быть представлены для пассажирских судов и накатных судов, на которых имеются протяженные нижние трюмы, включая все результаты по расчету факторов деления судна на отсеки.

### **2.3.2 Особое внимание.**

Для промежуточных состояний, таких как стадии перед срабатыванием перетока или перед прогрессирующим затоплением, необходим дополнительный достаточный объем документации, описывающей вышеупомянутые процессы.

## **ANNEX 22**

### **RESOLUTION MSC.281(85) (adopted on 4 December 2008)**

#### **EXPLANATORY NOTES TO THE SOLAS CHAPTER II-1 SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY REGULATIONS**

##### **THE MARITIME SAFETY COMMITTEE,**

RECALLING Article 28(b) of the Convention on the International Maritime Organization concerning the function of the Committee,

RECALLING ALSO that, by resolution MSC.216(82), it adopted the regulations on subdivision and damage stability as contained in SOLAS chapter II-1 which are based on the probabilistic concept, using the probability of survival after collision as a measure of ships' safety in a damaged condition,

NOTING that, at the eighty-second session, it approved Interim Explanatory Notes to the SOLAS chapter II-1 subdivision and damage stability regulations (MSC.1/Circ.1226), to assist Administrations in the uniform interpretation and application of the aforementioned subdivision and damage stability regulations,

BEING DESIROUS that definitive Explanatory Notes should be adopted when more experience in the application of the the aforementioned subdivision and damage stability regulations and the Interim Explanatory Notes had been gained,

RECOGNIZING that the appropriate application of the Explanatory Notes is essential for ensuring the uniform application of the SOLAS chapter II-1 subdivision and damage stability regulations,

HAVING CONSIDERED, at its eighty-fifth session, the recommendations made by the Sub-Committee on Stability and Load Lines and on Fishing Vessels Safety at its fifty-first session,

**1. ADOPTS** the Explanatory Notes to the SOLAS chapter II-1 subdivision and damage stability regulations set out in the Annex to the present resolution;

**2. URGES** Governments and all parties concerned to utilize the Explanatory Notes when applying the SOLAS chapter II-1 subdivision and damage stability regulations adopted by resolution MSC.216(82).

# EXPLANATORY NOTES TO THE SOLAS CHAPTER II-1 SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY REGULATIONS

## Contents

### PART A – INTRODUCTION

### PART B – GUIDANCE ON INDIVIDUAL SOLAS CHAPTER II-1 SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY REGULATIONS

Regulation 1	Application
Regulation 2	Definitions
Regulation 4	General
Regulation 5	Intact stability information
Regulation 5-1	Stability information to be supplied to the master
Regulation 6	Required subdivision index $R$
Regulation 7	Attained subdivision index $A$
Regulation 7-1	Calculation of the factor $p_i$
Regulation 7-2	Calculation of the factor $S_i$
Regulation 7-3	Permeability
Regulation 8	Special requirements concerning passenger ship stability
Regulation 8-1	System capabilities after a flooding casualty on passenger ships
Regulation 9	Double bottoms in passenger ships and cargo ships other than tankers
Regulation 10	Construction of watertight bulkheads
Regulation 12	Peak and machinery space bulkheads, shaft tunnels, etc.
Regulation 13	Openings in watertight bulkheads below the bulkhead deck in passenger ships
Regulation 13-1	Openings in watertight bulkheads and internal decks in cargo ships
Regulation 15	Openings in the shell plating below the bulkhead deck of passenger ships and the freeboard deck of cargo ships
Regulation 15-1	External openings in cargo ships
Regulation 16	Construction and initial tests of watertight doors, sidescuttles, etc.
Regulation 17	Internal watertight integrity of passenger ships above the bulkhead deck
<i>Appendix</i>	Guidelines for the preparation of subdivision and damage stability calculations

## Part A

### INTRODUCTION

**1** The harmonized SOLAS regulations on subdivision and damage stability, as contained in SOLAS chapter II-1, are based on a probabilistic concept which uses the probability of survival after collision as a measure of ships' safety in a damaged condition. This probability is referred to as the «attained subdivision index  $A$ » in the regulations. It can be considered an objective measure of ships' safety and, ideally, there would be no need to supplement this index by any deterministic requirements.

**2** The philosophy behind the probabilistic concept is that two different ships with the same attained index are of equal safety and, therefore, there is no need for special treatment of specific parts of the ship, even if they are able to survive different damages. The only areas which are given special attention in the regulations are the forward and bottom regions, which are dealt with by special subdivision rules provided for cases of ramming and grounding.

**3** Only a few deterministic elements, which were necessary to make the concept practicable, have been included. It was also necessary to include a deterministic «minor damage» on top of the probabilistic regulations for passenger ships to avoid ships being designed with what might be perceived as unacceptably vulnerable spots in some part of their length.

**4** It is easily recognized that there are many factors that will affect the final consequences of hull damage to a ship. These factors are random and their influence is different for ships with different characteristics. For example, it would seem obvious that in ships of similar size carrying different amounts of cargo, damages of similar extents may lead to different results because of differences in the range of permeability and draught during service. The mass and velocity of the ramming ship is obviously another random variable.

**5** Due to this, the effect of a three-dimensional damage to a ship with given watertight subdivision depends on the following circumstances:

- .1 which particular space or group of adjacent spaces is flooded;
- .2 the draught, trim and intact metacentric height at the time of damage;
- .3 the permeability of affected spaces at the time of damage;
- .4 the sea state at the time of damage; and
- .5 other factors such as possible heeling moments due to unsymmetrical weights.

**6** Some of these circumstances are interdependent and the relationship between them and their effects may vary in different cases. Additionally, the effect of hull strength on penetration will obviously have some effect on the results for a



given ship. Since the location and size of the damage is random, it is not possible to state which part of the ship becomes flooded. However, the probability of flooding a given space can be determined if the probability of occurrence of certain damages is known from experience, that is, damage statistics. The probability of flooding a space is then equal to the probability of occurrence of all such damages which just open the considered space to the sea.

**7** For these reasons and because of mathematical complexity as well as insufficient data, it would not be practicable to make an exact or direct assessment of their effect on the probability that a particular ship will survive a random damage if it occurs. However, accepting some approximations or qualitative judgments, a logical treatment may be achieved by using the probability approach as the basis for a comparative method for the assessment and regulation of ship safety.

**8** It may be demonstrated by means of probability theory that the probability of ship survival should be calculated as the sum of probabilities of its survival after flooding each single compartment, each group of two, three, etc., adjacent compartments multiplied, respectively, by the probabilities of occurrence of such damages leading to the flooding of the corresponding compartment or group of compartments.

**9** If the probability of occurrence for each of the damage scenarios the ship could be subjected to is calculated and then combined with the probability of surviving each of these damages with the ship loaded in the most probable loading conditions, we can determine the attained index A as a measure for the ship's ability to sustain a collision damage.

**10** It follows that the probability that a ship will remain afloat without sinking or capsizing as a result of an arbitrary collision in a given longitudinal position can be broken down to:

**.1** the probability that the longitudinal centre of damage occurs in just the region of the ship under consideration;

**.2** the probability that this damage has a longitudinal extent that only includes spaces between the transverse watertight bulkheads found in this region;

**.3** the probability that the damage has a vertical extent that will flood only the spaces below a given horizontal boundary, such as a watertight deck;

**.4** the probability that the damage has a transverse penetration not greater than the distance to a given longitudinal boundary; and

**.5** the probability that the watertight integrity and the stability throughout the flooding sequence is sufficient to avoid capsizing or sinking.

**11** The first three of these factors are solely dependent on the watertight arrangement of the ship, while the last two depend on the ship's shape. The

last factor also depends on the actual loading condition. By grouping these probabilities, calculations of the probability of survival, or attained index  $A$ , have been formulated to include the following probabilities:

**.1** the probability of flooding each single compartment and each possible group of two or more adjacent compartments; and

**.2** the probability that the stability after flooding a compartment or a group of two or more adjacent compartments will be sufficient to prevent capsizing or dangerous heeling due to loss of stability or to heeling moments in intermediate or final stages of flooding.

**12** This concept allows a rule requirement to be applied by requiring a minimum value of  $A$  for a particular ship. This minimum value is referred to as the «required subdivision index  $R$ » in the present regulations and can be made dependent on ship size, number of passengers or other factors legislators might consider important.

**13** Evidence of compliance with the rules then simply becomes:

$$A \geq R.$$

**.1** As explained above, the attained subdivision index  $A$  is determined by a formula for the entire probability as the sum of the products for each compartment or group of compartments of the probability that a space is flooded, multiplied by the probability that the ship will not capsize or sink due to flooding of the considered space. In other words, the general formula for the attained index can be given in the form:

$$A = \sum p_i s_i.$$

**.2** Subscript « $i$ » represents the damage zone (group of compartments) under consideration within the watertight subdivision of the ship. The subdivision is viewed in the longitudinal direction, starting with the aftmost zone/compartment.

**.3** The value of « $p_i$ » represents the probability that only the zone « $i$ » under consideration will be flooded, disregarding any horizontal subdivision, but taking transverse subdivision into account. Longitudinal subdivision within the zone will result in additional flooding scenarios, each with its own probability of occurrence.

**.4** The value of « $s_i$ » represents the probability of survival after flooding the zone « $i$ » under consideration.

**14** Although the ideas outlined above are very simple, their practical application in an exact manner would give rise to several difficulties if a mathematically

perfect method was to be developed. As pointed out above, an extensive but still incomplete description of the damage will include its longitudinal and vertical location as well as its longitudinal, vertical and transverse extent. Apart from the difficulties in handling such a five-dimensional random variable, it is impossible to determine its probability distribution very accurately with the presently available damage statistics. Similar limitations are true for the variables and physical relationships involved in the calculation of the probability that a ship will not capsize or sink during intermediate stages or in the final stage of flooding.

**15** A close approximation of the available statistics would result in extremely numerous and complicated computations. In order to make the concept practicable, extensive simplifications are necessary. Although it is not possible to calculate the exact probability of survival on such a simplified basis, it has still been possible to develop a useful comparative measure of the merits of the longitudinal, transverse and horizontal subdivision of a ship.

## Part B

### GUIDANCE ON INDIVIDUAL SOLAS CHAPTER II-1 SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY REGULATIONS

#### REGULATION 1 – APPLICATION

##### Regulation 1.3

If a passenger ship built before 1 January 2009 undergoes alterations or modifications of major character, it may still remain under the damage stability regulations applicable to ships built before 1 January 2009, except in the case of a cargo ship being converted to a passenger ship.

#### REGULATION 2 – DEFINITIONS

##### Regulation 2.1

Subdivision length ( $L_s$ ) – Different examples of  $L_s$  showing the buoyant hull and the reserve buoyancy are provided in the figures below. The limiting deck for the reserve buoyancy may be partially watertight.

The maximum possible vertical extent of damage above the baseline is  $d_s + 12,5$  m.

##### Regulation 2.6

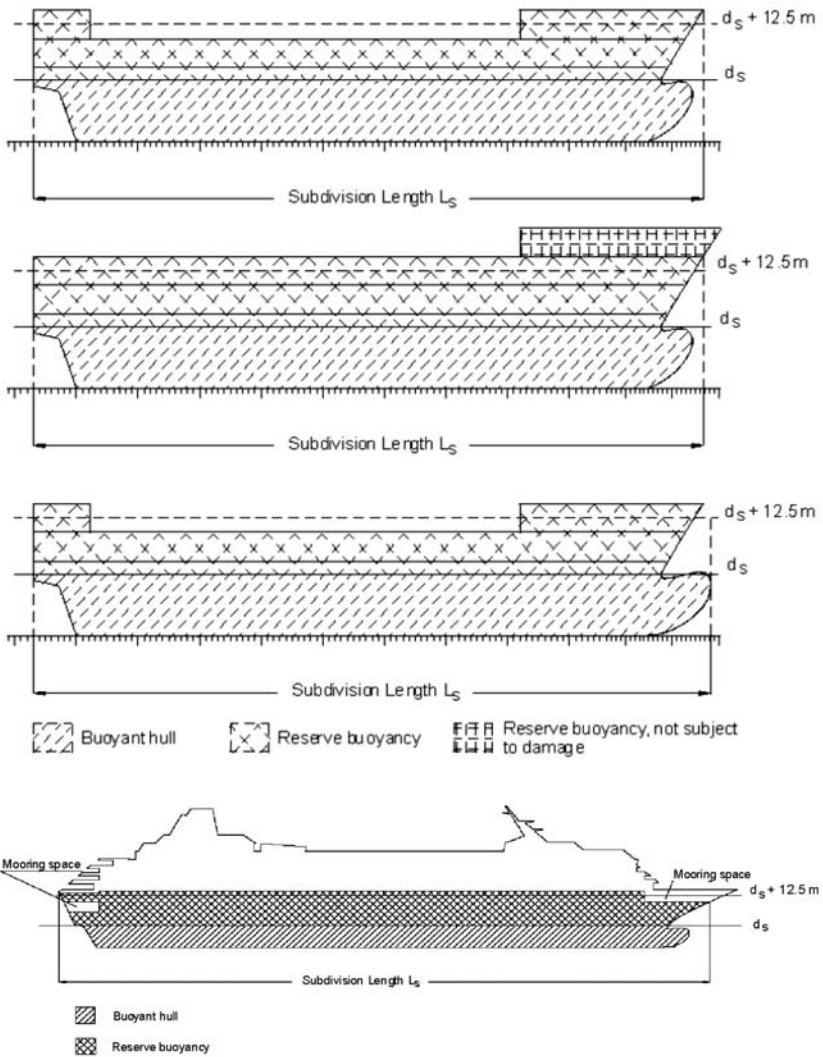
Freeboard deck – See Explanatory Notes for regulation 13-1<sup>1</sup> for the treatment of a stepped freeboard deck with regard to watertightness and construction requirements.

##### Regulation 2.11

Light service draught ( $d_l$ ) – The light service draught ( $d_l$ ) represents the lower draught limit of the minimum required GM (or maximum allowable KG) curve. It corresponds, in general, to the ballast arrival condition with 10 % consumables for cargo ships. For passenger ships, it corresponds, in general, to the arrival condition with 10 % consumables, a full complement of passengers and crew and their effects, and ballast as necessary for stability and trim. The 10 % arrival condition is not necessarily the specific condition that should be used for all ships, but represents, in general, a suitable lower limit for all loading conditions. This is understood to not include docking conditions or other non-voyage conditions.

---

<sup>1</sup> Referances to regulations in these Guidelines are to regulations of SOLAS chapter II-1, unless expressly provided otherwise.



### Regulation 2.19

Bulkhead deck – See Explanatory Notes for regulation 13 for the treatment of a stepped bulkhead deck with regard to watertightness and construction requirements.

## REGULATION 4 – GENERAL

### Regulation 4.1

Cargo ships complying with the subdivision and damage stability regulations of other IMO instruments listed in the footnote are not required to comply with part B-1, regulations 6, 7, 7-1, 7-2 and 7-3, but should comply with the regulations indicated in the table below.

Regulation	Applies
1	2
<b>Part B-1</b>	
5	X
5-1	X
<b>Part B-2</b>	
9	X <sup>1</sup>
10	X
11	X
12	X
13-1	X
15	X
15-1	X
16	X
16-1	X
1	2
<b>Part B-4</b>	
19	X
22	X
24	X
25	X <sup>2</sup>

---

<sup>1</sup> Only applies to cargo ships other than tankers.

<sup>2</sup> Only applies to single hold cargo ships other than bulk carriers.

### **Regulation 4.1, footnote .1**

«OBO ships» means *combination carriers* as defined in SOLAS regulation II-2/3.14.

### **Regulation 4.4**

See Explanatory Notes for regulation 7-2.2, for information and guidance related to these provisions.

## **REGULATION 5 – INTACT STABILITY INFORMATION**

Reference is made to MSC/Circ.1158 (Unified interpretation of SOLAS chapter II-1) regarding lightweight check.

### **REGULATION 5-1 – STABILITY INFORMATION TO BE SUPPLIED TO THE MASTER**

#### **Regulation 5-1.2**

Any limiting *GM* (or *KG*) requirements arising from provisions in regulation 6.1 (regarding partial attained subdivision indices), regulation 8 or regulation 9, which are in addition to those described in regulation 5-1.4, should also be taken into account when developing this information.

#### **Regulations 5-1.3 and 5-1.4 (see also regulation 7.2)**

**1** Linear interpolation of the limiting values between the draughts  $d_s$ ,  $d_p$  and  $d_l$  is only applicable to minimum *GM* values. If it is intended to develop curves of maximum permissible *KG*, a sufficient number of  $KM_T$  values for intermediate draughts should be calculated to ensure that the resulting maximum *KG* curves correspond with a linear variation of *GM*. When light service draught is not with the same trim as other draughts,  $KM_T$  for draughts between partial and light service draught should be calculated for trims interpolated between trim at partial draught and trim at light service draught.

**2** In cases where the operational trim range is intended to exceed  $\pm 0,5\%$  of  $L_s$ , the original *GM* limit line should be designed in the usual manner with the deepest subdivision draught and partial subdivision draught calculated at level trim and actual service trim used for the light service draught. Then additional sets of *GM* limit lines should be constructed on the basis of the operational range of trims which is covered by loading conditions of partial subdivision draught and deepest subdivision draught ensuring that intervals of  $1\% L_s$  are not exceeded. For the light service draught  $d_l$  only one trim should be considered. The sets of *GM* limit lines are combined to give one envelope limiting *GM* curve. The effective trim range of the curve should be clearly stated.

## REGULATION 6 – REQUIRED SUBDIVISION INDEX R

### Regulation 6.1

To demonstrate compliance with these provisions, see the Guidelines for the preparation of subdivision and damage stability calculations, set out in the appendix, regarding the presentation of damage stability calculation results.

### Regulation 6.2.4

Regarding the term «reduced degree of hazard», the following interpretation should be applied: A lesser value of  $N$ , but in no case less than  $N = N_1 + N_2$ , may be allowed at the discretion of the Administration for passenger ships, which, in the course of their voyages, do not proceed more than 20 miles from the nearest land.

## REGULATION 7 – ATTAINED SUBDIVISION INDEX A REGULATION 7.1

1 The probability of surviving after collision damage to the ship's hull is expressed by the index  $A$ . Producing an index  $A$  requires calculation of various damage scenarios defined by the extent of damage and the initial loading conditions of the ship before damage. Three loading conditions should be considered and the result weighted as follows:

$$A = 0,4A_s + 0,4A_p + 0,2A_l$$

where the indices  $s, p$  and  $l$  represent the three loading conditions and the factor to be multiplied to the index indicates how the index  $A$  from each loading condition is weighted.

2 The method of calculating  $A$  for a loading condition is expressed by the formula:

$$A_c = \sum_{i=1}^t p_i [p_i s_i].$$

.1 The index  $c$  represents one of the three loading conditions, the index  $i$  represents each investigated damage or group of damages and  $t$  is the number of damages to be investigated to calculate  $A_c$  for the particular loading condition.

.2 To obtain a maximum index  $A$  for a given subdivision,  $t$  has to be equal to  $T$ , the total number of damages.

3 In practice, the damage combinations to be considered are limited either by significantly reduced contributions to  $A$  (i.e. flooding of substantially larger volumes) or by exceeding the maximum possible damage length.



4 The index  $A$  is divided into partial factors as follows:

$p_i$  The  $p$  factor is solely dependent on the geometry of the watertight arrangement of the ship.

$v_i$  The  $v$  factor is dependent on the geometry of the watertight arrangement (decks) of the ship and the draught of the initial loading condition. It represents the probability that the spaces above the horizontal subdivision will not be flooded.

$s_i$  The  $s$  factor is dependent on the calculated survivability of the ship after the considered damage for a specific initial condition.

5 Three initial loading conditions should be used for calculating the index  $A$ . The loading conditions are defined by their mean draught  $d$ , trim and  $GM$  (or  $KG$ ). The mean draught and trim are illustrated in the figure below.



6 The  $GM$  (or  $KG$ ) values for the three loading conditions could, as a first attempt, be taken from the intact stability  $GM$  (or  $KG$ ) limit curve. If the required index  $R$  is not obtained, the  $GM$  (or  $KG$ ) values may be increased (or reduced), implying that the intact loading conditions from the intact stability book must now meet the  $GM$  (or  $KG$ ) limit curve from the damage stability calculations derived by linear interpolation between the three  $GM$ s.

### Regulation 7.2

1 The calculations for differing trim should be carried out with the same initial trim for the partial and deepest subdivision draughts. For the light service draught, the actual service trim should be used (refer to the Explanatory Notes for regulation 2.11).

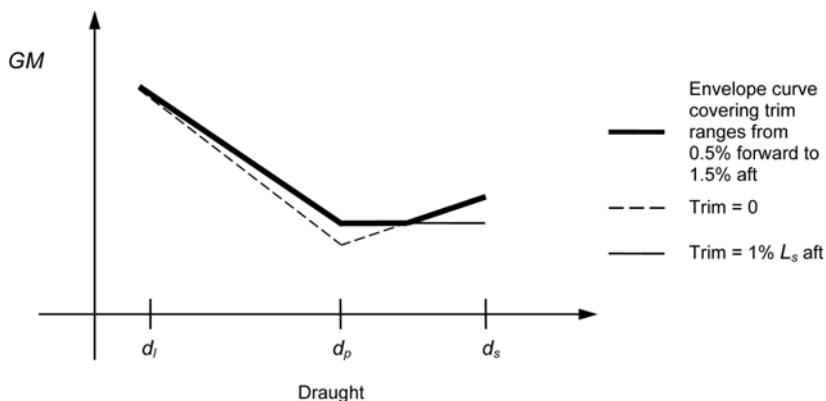
2 Each combination of the index within the formula given in regulation 7.1 should not be less than the requirement given in regulation 6.2. Each partial index  $A$  should comply with the requirements of regulation 6.1.

3 Example:

Based on the  $GM$  limiting curves obtained from damage stability calculations of each trim, an envelope curve covering all calculated trim values should be developed.

Calculations covering different trim values should be carried out in steps not exceeding 1% of  $L_s$ . The whole range including intermediate trims should

be covered by the damage stability calculations. Refer to the example showing an envelope curve obtained from calculations of 0 trim and 1 % of  $L_s$ .



### Regulation 7.5

**1** With the same intent as wing tanks, the summation of the attained index  $A$  should reflect effects caused by all watertight bulkheads and flooding boundaries within the damaged zone. It is not correct to assume damage only to the centreline and ignore changes in subdivision that would reflect lesser contributions.

**2** In the forward and aft ends of the ship where the sectional breadth is less than the ship's breadth  $B$ , transverse damage penetration can extend beyond the centreline bulkhead. This application of the transverse extent of damage is consistent with the methodology to account for the localized statistics which are normalized on the greatest moulded breadth  $B$  rather than the local breadth.

**3** Where longitudinal corrugated bulkheads are fitted in wing compartments or on the centreline, they may be treated as equivalent plane bulkheads provided the corrugation depth is of the same order as the stiffening structure. The same principle may also be applied to transverse corrugated bulkheads.

### Regulation 7.7

**1** Pipes and valves directly adjacent to a bulkhead or to a deck can be considered to be part of the bulkhead or deck, provided the separation distance is of the same order as the bulkhead or deck stiffening structure. The same applies for small recesses, drain wells, etc.

2 The provision for allowing «minor progressive flooding» should be limited to pipes penetrating a watertight subdivision with a total cross-sectional area of not more than 710 mm<sup>2</sup> between any two watertight compartments.

**REGULATION 7-1 – CALCULATION OF THE FACTOR  $p_i$  GENERAL**

1 The definitions below are intended to be used for the application of part B-1 only.

2 In regulation 7-1, the words «compartment» and «group of compartments» should be understood to mean «zone» and «adjacent zones».

3 Zone – a longitudinal interval of the ship within the subdivision length.

4 Room – a part of the ship, limited by bulkheads and decks, having a specific permeability.

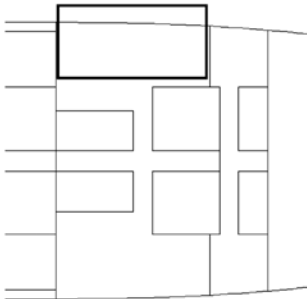
5 Space – a combination of rooms.

6 Compartment – an onboard space within watertight boundaries.

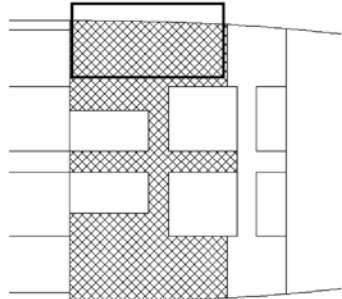
7 Damage – the three dimensional extent of the breach in the ship.

8 For the calculation of  $p$ ,  $v$ ,  $r$  and  $b$  only the damage should be considered, for the calculation of the  $s$ -value the flooded space should be considered. The figures below illustrate the difference.

Damage shown as the bold square:



Flooded space shown below:



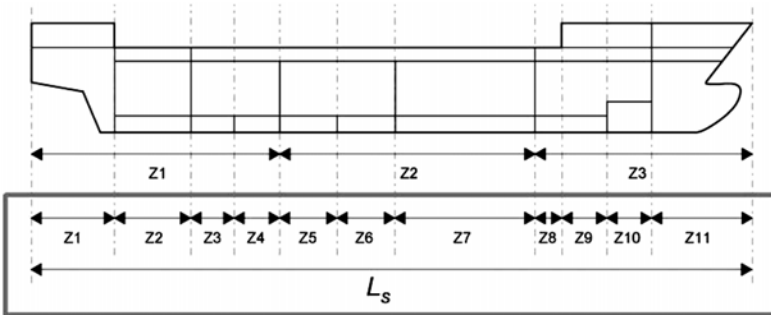
**Regulation 7-1.1.1**

1 The coefficients  $b_{11}$ ,  $b_{12}$ ,  $b_{21}$  and  $b_{22}$  are coefficients in the bi-linear probability density function on normalized damage length ( $J$ ). The coefficient  $b_{12}$  is dependent on whether  $L_s$  is greater or less than  $L^*$  (i.e. 260 m); the other coefficients are valid irrespective of  $L_s$ .

### ***Longitudinal subdivision***

2 In order to prepare for the calculation of index  $A$ , the ship's subdivision length  $L_s$  is divided into a fixed discrete number of damage zones. These damage zones will determine the damage stability investigation in the way of specific damages to be calculated.

3 There are no rules for the subdividing, except that the length  $L_s$  defines the extremes for the actual hull. Zone boundaries need not coincide with physical watertight boundaries. However, it is important to consider a strategy carefully to obtain a good result (that is a large attained index  $A$ ). All zones and combination of adjacent zones may contribute to the index  $A$ . In general it is expected that the more zone boundaries the ship is divided into the higher will be the attained index, but this benefit should be balanced against extra computing time. The figure below shows different longitudinal zone divisions of the length  $L_s$ .



4 The first example is a very rough division into three zones of approximately the same size with limits where longitudinal subdivision is established. The probability that the ship will survive a damage in one of the three zones is expected to be low (i.e. the  $s$ -factor is low or zero) and, therefore, the total attained index  $A$  will be correspondingly low.

5 In the second example the zones have been placed in accordance with the watertight arrangement, including minor subdivision (as in double bottom, etc.). In this case there is a much better chance of obtaining higher  $s$ -factors.

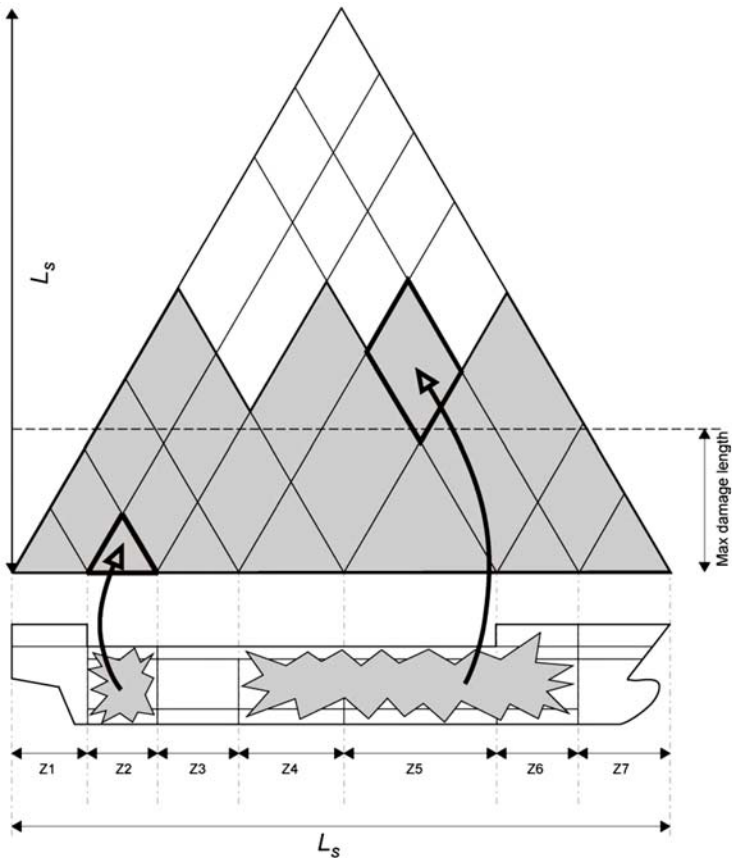
6 Where transverse corrugated bulkheads are fitted, they may be treated as equivalent plane bulkheads, provided the corrugation depth is of the same order as the stiffening structure.

7 Pipes and valves directly adjacent to a transverse bulkhead can be considered to be part of the bulkhead, provided the separation distance is of the same order

as the bulkhead stiffening structure. The same applies for small recesses, drain wells, etc.

**8** For cases where the pipes and valves are outside the transverse bulkhead stiffening structure, when they present a risk of progressive flooding to other watertight compartments that will have influence on the overall attained index  $A$ , they should be handled either by introducing a new damage zone and accounting for the progressive flooding to associated compartments or by introducing a gap.

**9** The triangle in the figure below illustrates the possible single and multiple zone damages in a ship with a watertight arrangement suitable for a seven-zone division. The triangles at the bottom line indicate single zone damages and the parallelograms indicate adjacent zones damages.



10 As an example, the triangle illustrates a damage opening the rooms in zone 2 to the sea and the parallelogram illustrates a damage where rooms in the zones 4, 5 and 6 are flooded simultaneously.

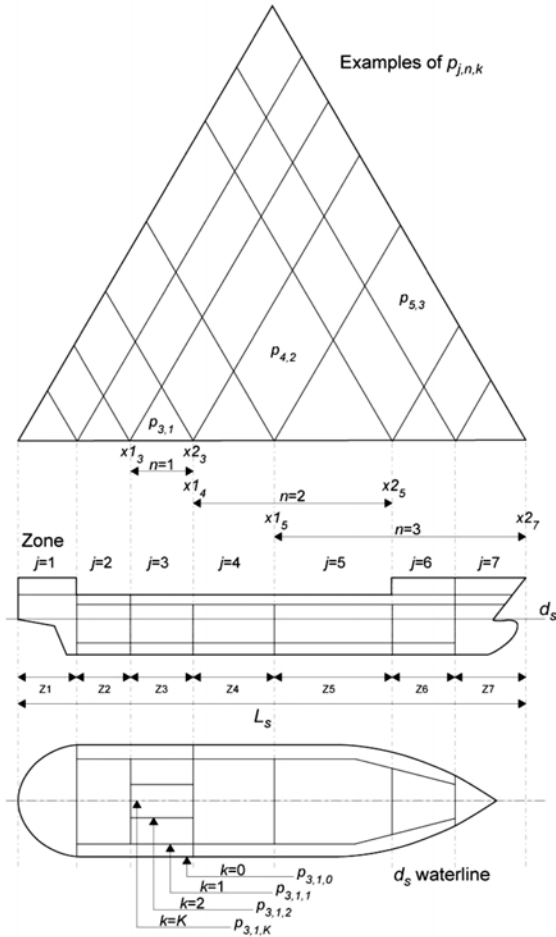
11 The shaded area illustrates the effect of the maximum absolute damage length. The p-factor for a combination of three or more adjacent zones equals zero if the length of the combined adjacent damage zones minus the length of the foremost and the aft most damage zones in the combined damage zone is greater than the maximum damage length. Having this in mind when subdividing  $L_s$  could limit the number of zones defined to maximize the attained index  $A$ .

12 As the p-factor is related to the watertight arrangement by the longitudinal limits of damage zones and the transverse distance from the ship side to any longitudinal barrier in the zone, the following indices are introduced:

$j$ : the damage zone number starting with No.1 at the stern;

$n$ : the number of adjacent damage zones in question where  $j$  is the aft zone;

$k$ : the number of a particular longitudinal bulkhead as a barrier for transverse penetration in a damage zone counted from shell towards the centreline. The shell has No.0;

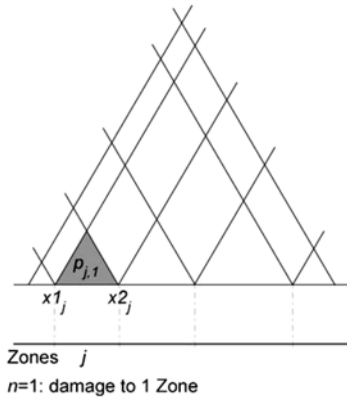


$K$ : total number of transverse penetration boundaries;  
 $p_{j,n,k}$ : the  $p$ -factor for a damage in zone  $j$  and next  $(n-1)$  zones forward of  $j$  damaged to the longitudinal bulkhead  $k$ .

**Pure longitudinal subdivision**

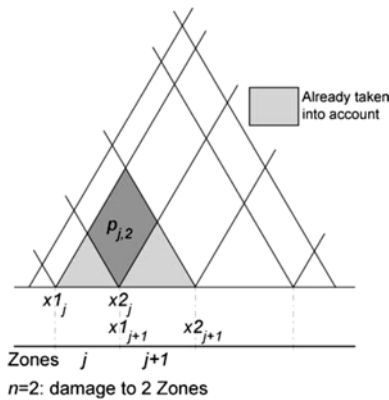
Single damage zone, pure longitudinal subdivision:

$$p_{j,1} = p(x l_j, x 2_j).$$



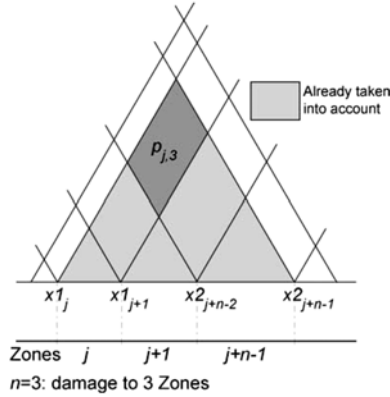
Two adjacent zones, pure longitudinal subdivision:

$$p_{j,2} = p(x l_j, x 2_{j+l}) - p(x l_j, x 2_j) - p(x l_{j+l}, x 2_{j+l}).$$



Three or more adjacent zones, pure longitudinal subdivision:

$$p_{j,n} = p(x l_j, x 2_{j+n-1}) - p(x l_j, x 2_{j+n-2}) - p(x l_{j+1}, x 2_{j+n-1}) + p(x l_{j+1}, x 2_{j+n-2}).$$



### Regulation 7-1.1.2

#### *Transverse subdivision in a damage zone*

1 Damage to the hull in a specific damage zone may just penetrate the ship's watertight hull or penetrate further towards the centreline. To describe the probability of penetrating only a wing compartment, a probability factor  $r$  is used, based mainly on the penetration depth  $b$ . The value of  $r$  is equal to 1, if the penetration depth is  $B/2$  where  $B$  is the maximum breadth of the ship at the deepest subdivision draught  $d_s$ , and  $r = 0$  if  $b = 0$ .

2 The penetration depth  $b$  is measured at level deepest subdivision draught  $d_s$  as a transverse distance from the ship side right-angled to the centreline to a longitudinal barrier.

3 Where the actual watertight bulkhead is not a plane parallel to the shell,  $b$  should be determined by means of an assumed line, dividing the zone to the shell in a relationship  $b_1/b_2$  with  $1/2 \leq b_1/b_2 \leq 2$ .

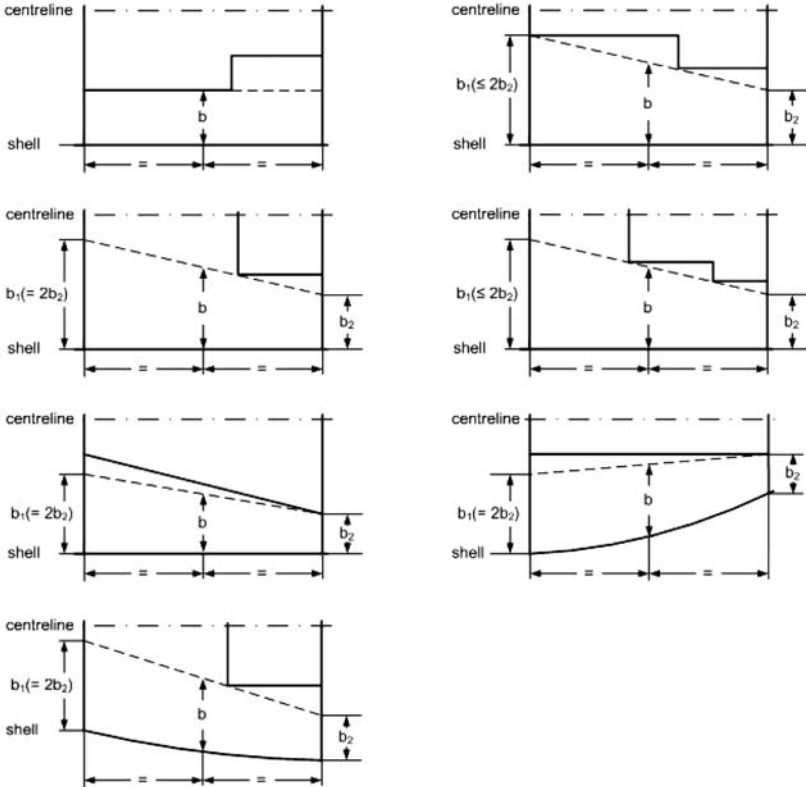
4 Examples of such assumed division lines are illustrated in the figure below. Each sketch represents a single damage zone at a water line plane level  $d_s$  and the longitudinal bulkhead represents the outermost bulkhead position below  $d_s + 12,5$  m.

5 In calculating  $r$ -values for a group of two or more adjacent compartments, the  $b$ -value is common for all compartments in that group, and equal to the smallest  $b$ -value in that group:



$$b = \min \{b_1, b_2, \dots, b_n\},$$

where:  $n$  – number of wing compartments in that group;  
 $b_1, b_2, \dots, b_n$  – mean values of  $b$  for individual wing compartments contained in the group.

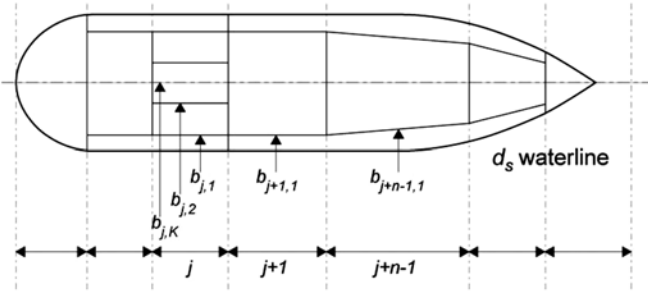


### *Accumulating p*

**6** The accumulated value of  $p$  for one zone or a group of adjacent zones is determined by:

$$P_{j,n} = \sum_{k=1}^{K_{j,n}} P_{j,n,k}$$

where  $K_{j,n} = \sum_{j=1}^{j=n-1} K_j$  the total number of  $b'_k$  for the adjacent zones question.



7 The figure above illustrates  $b$ 's for adjacent zones. The zone  $j$  has two penetration limits and one to the centre, the zone  $j + 1$  has one  $b$  and the zone  $j + n - 1$  has one value for  $b$ . The multiple zones will have  $(2 + 1 + 1)$  four values of  $b$ , and sorted in increasing order they are:

$$(b_{j,1}; b_{j+1,1}; b_{j+n-1,1}; b_{j,2}; b_{j,K}).$$

8 Because of the expression for  $r(x1, x2, b)$  only one  $b_K$  should be considered. To minimize the number of calculations,  $b'_s$  of the same value may be deleted.

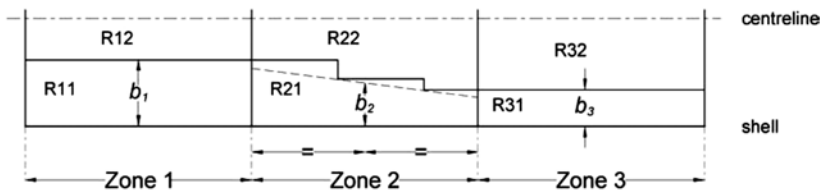
$$\text{As } (b_{j,1}; b_{j+n-1,1}; b_{j,2}; b_{j,K}).$$

**Examples of multiple zones having a different  $b$**

9 Examples of combined damage zones and damage definitions are given in the figures below. Compartments are identified by R10, R12, etc.

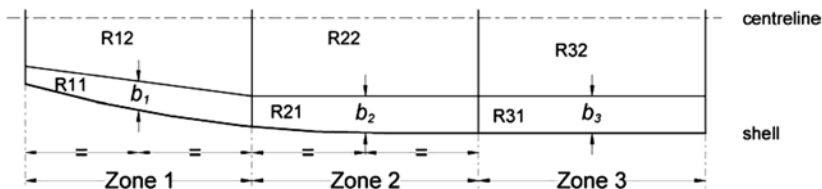


Combined damage of zones 1 + 2 + 3 includes a limited penetration to  $b_3$ , taken into account generating two damages:  
 1) to  $b_3$  with R10, R20 and R31 damaged;  
 2) to  $B/2$  with R10, R20, R31 and R32 damaged.



Combined damage of zones 1 + 2 + 3 includes 3 different limited damage penetrations generating four damages:

- 1) to  $b_3$  with R11, R21 and R31 damaged;
- 2) to  $b_2$  with R11, R21, R31 and R32 damaged;
- 3) to  $b_1$  with R11, R21, R31, R32, and R22 damaged;
- 4) to  $B/2$  with R11, R21, R31, R32, R22 and R12 damaged.



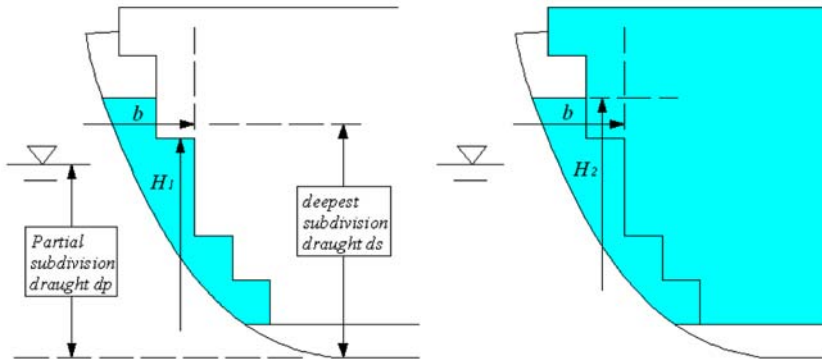
Combined damage of zone 1 + 2 + 3 including 2 different limited damage penetrations ( $b_1 < b_2 = b_3$ ) generating three damages:

- 1) to  $b_1$  with R11, R21 and R31 damaged;
- 2) to  $b_2$  with R11, R21, R31 and R12, damaged;
- 3) to  $B/2$  with R11, R21, R31, R12, R22 and R32 damaged.

**10** A damage having a transverse extent  $b$  and a vertical extent  $H_2$  leads to the flooding of both wing compartment and hold; for  $b$  and  $H_1$  only the wing compartment is flooded. The figure below illustrates a partial subdivision draught  $d_p$  damage.

**11** The same is valid if  $b$ -values are calculated for arrangements with sloped walls.

**12** Pipes and valves directly adjacent to a longitudinal bulkhead can be considered to be part of the bulkhead, provided the separation distance is of the same order as the bulkhead stiffening structure. The same applies for small recesses, drain wells, etc.



## REGULATION 7-2 – CALCULATION OF THE FACTOR ST

### General

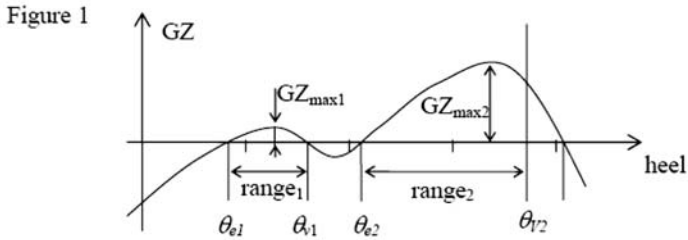
1 Initial condition – an intact loading condition to be considered in the damage analysis described by the mean draught, vertical centre of gravity and the trim; or alternative parameters from where the same may be determined (ex. displacement,  $GM$  and trim). There are three initial conditions corresponding to the three draughts  $d_s$ ,  $d_p$  and  $d_r$ .

2 Immersion limits – immersion limits are an array of points that are not to be immersed at various stages of flooding as indicated in regulations 7-2.5.2 and 7-2.5.3.

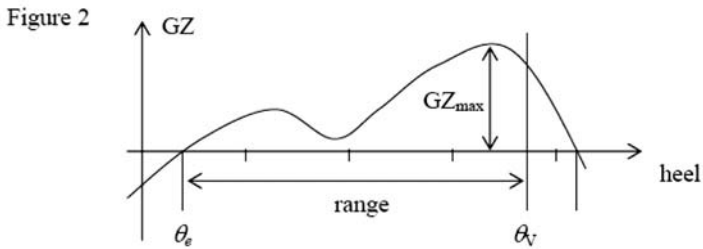
3 Openings – all openings need to be defined: both weathertight and unprotected. Openings are the most critical factor to preventing an inaccurate index  $A$ . If the final waterline immerses the lower edge of any opening through which progressive flooding takes place, the factor « $s$ » may be recalculated taking such flooding into account. However, in this case the  $s$  value should also be calculated without taking into account progressive flooding and corresponding opening. The smallest  $s$  value should be retained for the contribution to the attained index.

### Regulation 7-2.1

1 In cases where the  $GZ$  curve may include more than one «range» of positive righting levers for a specific stage of flooding, only one continuous positive «range» of the  $GZ$  curve may be used within the allowable range/heel limits for calculation purposes. Different stages of flooding may not be combined in a single  $GZ$  curve.



2 In figure 1, the  $s$ -factor may be calculated from the heel angle, range and corresponding  $GZ_{max}$  of the first or second «range» of positive righting levers. In figure 2, only one  $s$ -factor can be calculated.



**Regulation 7-2.2**  
***Intermediate stages of flooding***

1 The case of instantaneous flooding in unrestricted spaces in way of the damage zone does not require intermediate stage flooding calculations. Where intermediate stages of flooding calculations are necessary in connection with progressive flooding, they should reflect the sequence of filling as well as filling level phases. Calculations for intermediate stages of flooding should be performed whenever equalization is not instantaneous, i.e. equalization is of a duration greater than 60 s. Such calculations consider the progress through one or more floodable (non-watertight) spaces. Bulkheads surrounding refrigerated spaces, incinerator rooms and longitudinal bulkheads fitted with non-watertight doors are typical examples of structures that may significantly slow down the equalization of main compartments.

### ***Flooding boundaries***

2 If a compartment contains decks, inner bulkheads, structural elements and doors of sufficient tightness and strength to seriously restrict the flow of water, for intermediate stage flooding calculation purposes it should be divided into corresponding non-watertight spaces. It is assumed that the non-watertight divisions considered in the calculations are limited to «A» class fire-rated bulkheads and do not apply to «B» class fire-rated bulkheads normally used in accommodation areas (e.g., cabins and corridors). This guidance also relates to regulation 4.4.

### ***Sequential flooding computation***

3 For each damage scenario, the damage extent and location determine the initial stage of flooding. Calculations should be performed in stages, each stage comprising of at least two intermediate filling phases in addition to the full phase per flooded space. Unrestricted spaces in way of damage should be considered as flooded immediately. Every subsequent stage involves all connected spaces being flooded simultaneously until an impermeable boundary or final equilibrium is reached. If due to the configuration of the subdivision in the ship it is expected that other intermediate stages of flooding are more onerous, then those should be investigated.

### ***Cross-flooding/equalization***

4 In general, cross-flooding is meant as a flooding of an undamaged space on the other side of the ship to reduce the heel in the final equilibrium condition.

5 The cross-flooding time should be calculated in accordance with the Recommendation on a standard method for evaluating cross-flooding arrangements (resolution MSC.245(83)). If complete fluid equalization occurs in 60 s or less, it should be treated as instantaneous and no further calculations need to be carried out. Additionally, in cases where  $s_{final} = 1$  is achieved in 60 s or less, but equalization is not complete, instantaneous flooding may also be assumed if  $s_{final}$  will not become reduced. In any cases where complete fluid equalization exceeds 60 s, the value of  $s_{intermediate}$  after 60 s is the first intermediate stage to be considered. Only passive open cross-flooding arrangements without valves should be considered effective for instantaneous flooding cases.

6 If complete fluid equalization can be finalized in 10 min or less, the assessment of survivability can be carried out for passenger ships as the smallest values of

$s_{intermediate}$  OR  $s_{final}$ .

7 In case the equalization time is longer than 10 min,  $s_{final}$  is calculated for the floating position achieved after 10 min of equalization. This floating position is computed by calculating the amount of flood water according to resolution MSC.245(83) using interpolation, where the equalization time is set to 10 min, i.e. the interpolation of the flood water volume is made between the case before

equalization ( $T = 0$ ) and the total calculated equalization time.

**8** In any cases where complete fluid equalization exceeds 10 min, the value of  $s_{final}$  used in the formula in regulation 7-2.1.1 should be the minimum of  $s_{final}$  at 10 min or at final equalization.

### ***Cargo ships***

**9** If the Administration considers that the stability in intermediate stages of flooding in a cargo ship may be insufficient, it may require further investigation thereof.

#### **Regulation 7-2.4**

The displacement is the intact displacement at the subdivision draught in question ( $d_s$ ,  $d_p$  and  $d$ ) Regulation 7-2.4.1.1

The beam  $B$  used in this paragraph means breadth as defined in regulation 2.8.

#### **Regulation 7-2.4.1.2**

The parameter  $A$  (projected lateral area) used in this paragraph does not refer to the attained subdivision index.

#### **Regulation 7-2.5**

In cargo ships where cross-flooding devices are fitted, the safety of the ship should be maintained in all stages of flooding. The Administration may request for this to be demonstrated. Cross-flooding equipment, if installed, should have the capacity to ensure that the equalization takes place within 10 min.

#### **Regulation 7-2.5.2.1**

##### ***Unprotected openings***

**1** The flooding angle will be limited by immersion of such an opening. It is not necessary to define a criterion for non-immersion of unprotected openings at equilibrium, because if it is immersed, the range of positive  $GZ$  limited to flooding angle will be zero so « $s$ » will be equal to zero.

**2** An unprotected opening connects two rooms or one room and the outside. An unprotected opening will not be taken into account if the two connected rooms are flooded or none of these rooms are flooded. If the opening is connected to the outside, it will not be taken into account if the connected compartment is flooded. An unprotected opening does not need to be taken into account if it connects a flooded room or the outside to an undamaged room, if this room will be considered as flooded in a subsequent stage.

***Openings fitted with a weathertight mean of closing («weathertight openings»)***

**3** The survival « $S$ » factor will be «0» if any such point is submerged at a stage which is considered as «final». Such points may be submerged during a stage or phase which is considered as «intermediate», or within the range beyond equilibrium.

4 If an opening fitted with a weathertight means of closure is submerged at equilibrium during a stage considered as intermediate, it should be demonstrated that this weathertight means of closure can sustain the corresponding head of water and that the leakage rate is negligible.

5 These points are also defined as connecting two rooms or one room and the outside, and the same principle as for unprotected openings is applied to take them into account or not. If several stages have to be considered as «final», a «weathertight opening» does not need to be taken into account if it connects a flooded room or the outside to an undamaged room if this room will be considered as flooded in a successive «final» stage.

#### **Regulation 7-2.5.2.2**

1 Partial immersion of the bulkhead deck may be accepted at final equilibrium. This provision is intended to ensure that evacuation along the bulkhead deck to the vertical escapes will not be impeded by water on that deck. A «horizontal evacuation route» in the context of this regulation means a route on the bulkhead deck connecting spaces located on and under this deck with the vertical escapes from the bulkhead deck required for compliance with SOLAS chapter II-2.

2 Horizontal evacuation routes on the bulkhead deck include only escape routes (designated as category 2 stairway spaces according to SOLAS regulation II-2/9.2.2.3 or as category 4 stairway spaces according to SOLAS regulation II-2/9.2.2.4 for passenger ships carrying not more than 36 passengers) used for the evacuation of undamaged spaces. Horizontal evacuation routes do not include corridors (designated as category 3 corridor spaces according to SOLAS regulation II-2/9.2.2.3 or as category 2 corridor spaces according to SOLAS regulation II-2/9.2.2.4 for passenger ships carrying not more than 36 passengers) within the damaged space. No part of a horizontal evacuation route serving undamaged spaces should be immersed.

3  $s_i = 0$  where it is not possible to access a stair leading up to the embarkation deck from an undamaged space as a result of flooding to the «stairway» or «horizontal stairway» on the bulkhead deck.

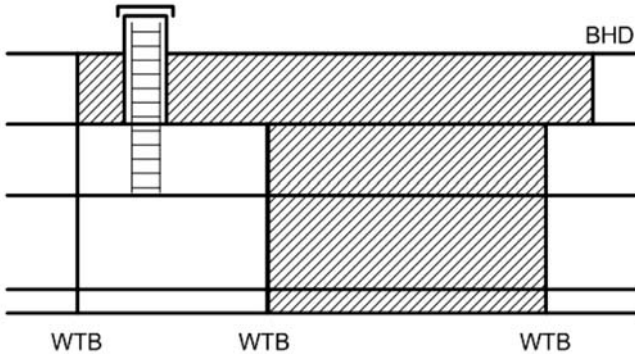
4 Horizontal escapes situated in way of the damage extent may remain effective, therefore  $S_i$  need not be taken as zero. Contributions to the attained index  $A$  may still be gained.

#### **Regulation 7-2.5.3.1**

1 The purpose of this paragraph is to provide an incentive to ensure that evacuation through a vertical escape will not be obstructed by water from above. The paragraph is intended for smaller emergency escapes, typically hatches, where fitting of a watertight or weathertight means of closure would otherwise exclude them from being considered as flooding points.



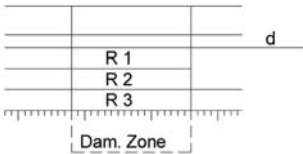
2 Since the probabilistic regulations do not require that the watertight bulkheads be carried continuously up to the bulkhead deck, care should be taken to ensure that evacuation from intact spaces through flooded spaces below the bulkhead deck will remain possible, for instance by means of a watertight trunk.



**Regulation 7-2.6**

The sketches in the figure illustrate the connection between position of watertight decks in the reserve buoyancy area and the use of factor  $v$  for damages below these decks.

<p>Above the waterline</p>	<p>In this example, there are 3 horizontal subdivisions to be taken into account as the vertical extent of damage.</p> <p>The example shows the maximum possible vertical extent of damage <math>d + 12.5</math> m is positioned between <math>H_2</math> and <math>H_3</math>. <math>H_1</math> with factor <math>v_1</math>, <math>H_2</math> with factor <math>v_2 &gt; v_1</math> but <math>v_2 &lt; 1</math> and <math>H_3</math> with factor <math>v_3 = 1</math>.</p> <p>The factors <math>v_1</math> and <math>v_2</math> are the same as above. The reserve buoyancy above <math>H_3</math> should be taken undamaged in all damage cases.</p>
----------------------------	---

<p>Below the waterline</p> 	<p>The combination of damages into the rooms R1, R2 and R3 positioned below the initial water line should be chosen so that the damage with the lowest <math>s</math>-factor is taken into account. That often results in the definition of alternative damages to be calculated and compared. If the deck taken as lower limit of damage is not watertight, down flooding should be considered.</p>
--	--

### Regulation 7-2.6.1

The parameters  $x_1$  and  $x_2$  are the same as parameters  $x_1$  and  $x_2$  used in regulation 7-1.

## REGULATION 7-3 – PERMEABILITY

### Regulation 7-3.2

1 The following additional cargo permeabilities may be used:

Spaces	Permeability at draught $d_s$	Permeability at draught $d_p$	Permeability at draught $d_i$
Timber cargo in holds	0,35	0,7	0,95
Wood chip cargo	0,6	0,7	0,95

2 Reference is made to MSC/Circ.998 (IACS Unified Interpretation regarding timber deck cargo in the context of damage stability requirements) regarding timber deck cargo.

### Regulation 7-3.3

1 Concerning the use of other figures for permeability «if substantiated by calculations», such permeabilities should reflect the general conditions of the ship throughout its service life rather than specific loading conditions.

2 This paragraph allows for the recalculation of permeabilities. This should only be considered in cases where it is evident that there is a major discrepancy between the values shown in the regulation and the real values. It is not designed for improving the attained value of a deficient ship of regular type by the modification of chosen spaces in the ship that are known to provide significantly onerous results. All proposals should be considered on a case-by-case basis by the Administration and should be justified with adequate calculations and arguments.

## **REGULATION 8 – SPECIAL REQUIREMENTS CONCERNING PASSENGER SHIP STABILITY**

### **Regulations 8.3.2 to 8.3.5**

The number of persons carried, which is specified in these paragraphs, equals the total number of persons the ship is permitted to carry (and not  $N = N_1 + 2 N_2$  as defined in regulation 6).

## **REGULATION 8-1 – SYSTEM CAPABILITIES AFTER A FLOODING CASUALTY ON PASSENGER SHIPS**

### **Regulation 8-1.2**

- 1 In the context of this regulation, «compartment» has the same meaning as defined under regulation 7-1 of these Explanatory Notes (i.e. an onboard space within watertight boundaries).
- 2 The purpose of the paragraph is to prevent any flooding of limited extent from immobilizing the ship. This principle should be applied regardless of how the flooding might occur. Only flooding below the bulkhead deck need be considered.

## **REGULATION 9 – DOUBLE BOTTOMS IN PASSENGER SHIPS AND CARGO SHIPS OTHER THAN TANKERS**

### **Regulation 9.1**

- 1 This regulation is intended to minimize the impact of flooding from a minor grounding. Special attention should be paid to the vulnerable area at the turn of the bilge. When justifying a deviation from fitting an inner bottom an assessment of the consequences of allowing a more extensive flooding than reflected in the regulation should be provided.
- 2 Except as provided in regulations 9.3 and 9.4, parts of the double bottom not extended for the full width of the ship as required by regulation 9.1 should be considered an unusual arrangement for the purpose of this regulation and should be handled in accordance with regulation 9.7.

### **Regulation 9.2**

If an inner bottom is located higher than the partial subdivision draught  $d_p$ , this should be considered an unusual arrangement and should be handled in accordance with regulation 9.7.

### **Regulation 9.6**

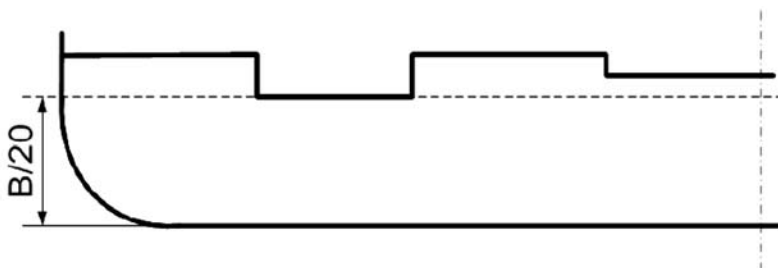
- 1 Any part of a passenger ship or a cargo ship where a double bottom is omitted in accordance with regulation 9.1, 9.4 or 9.5 shall be capable of withstanding

bottom damages, as specified in regulation 9.8. The intent of this provision is to specify the circumstances under which the Administration should require calculations, which damage extents to assume and what survival criteria to apply when double bottoms are not fitted.

2 The definition of «watertight» in regulation 2.17 implies that the strength of inner bottoms and other boundaries assumed to be watertight should be verified if they are to be considered effective in this context.

#### **Regulation 9.7**

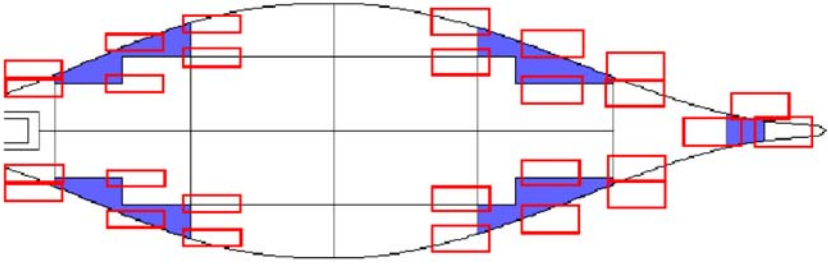
The reference to a «plane» in regulation 9.2 does not imply that the surface of the inner bottom may not be stepped in the vertical direction. Minor steps and recesses need not be considered unusual arrangements for the purpose of this paragraph as long as no part of the inner bottom is located below the reference plane. Discontinuities in way of wing tanks are covered by regulation 9.4.



#### **Regulation 9.8**

1 The term «all service conditions» used in this paragraph means the three loading conditions used to calculate the attained subdivision index *A*.

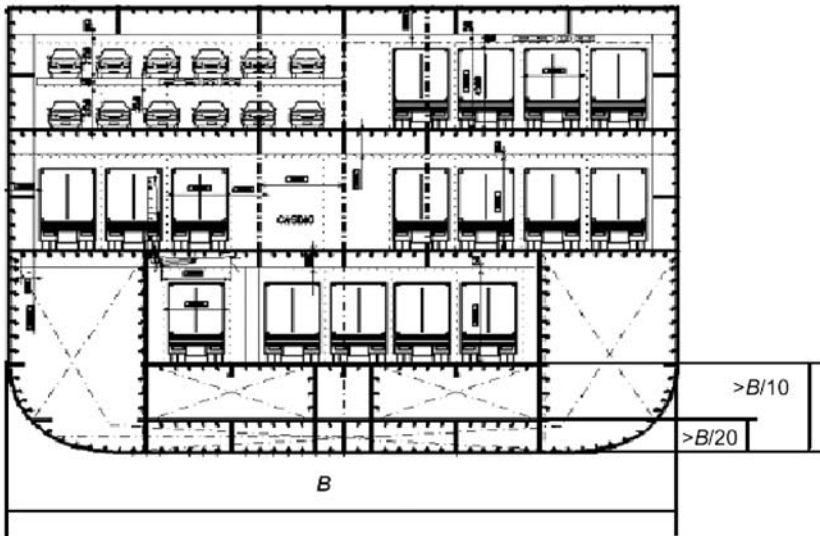
2 The damage extents specified in this paragraph should be applied to all parts of the ship where no double bottom is fitted, as permitted by regulations 9.1, 9.4 or 9.5, and include any adjacent spaces located within the extent of damage. Small wells in accordance with regulation 9.3 do not need to be considered damaged even if within the extent of the damage. Possible positions of the damages are shown in an example below (parts of the ship not fitted with a double bottom are shaded; the damages to be assumed are indicated by boxes).



### Regulation 9.9

1 For the purpose of identifying «large lower holds», horizontal surfaces having a continuous deck area greater than approximately 30 % in comparison with the waterplane area at subdivision draught should be taken to be located anywhere in the affected area of the ship. For the alternative bottom damage calculation, a vertical extent of  $B/10$  or 3 m, whichever is less, should be assumed.

2 The increased minimum double bottom height of not more than  $B/10$  or 3 m, whichever is less, for passenger ships with large lower holds, is applicable to holds in direct contact with the double bottom. Typical arrangements of ro-ro passenger ships may include a large lower hold with additional tanks between the double bottom and the lower hold, as shown in the figure below. In such



cases, the vertical position of the double bottom required to be  $B/10$  or 3 m, whichever is less, should be applied to the lower hold deck, maintaining the required double bottom height of  $B/20$  or 2 m, whichever is less (but not less than 760 mm). The figure below shows a typical arrangement of a modern ro-ro passenger ferry.

## **REGULATION 10 – CONSTRUCTION OF WATERTIGHT BULKHEADS**

### **Regulation 10.1**

For the treatment of steps in the bulkhead deck of passenger ships see Explanatory Notes for regulation 13. For the treatment of steps in the freeboard deck of cargo ships see Explanatory Notes for regulation 13-1.

## **REGULATION 12 – PEAK AND MACHINERY SPACE BULKHEADS, SHAFT TUNNELS, ETC.**

Reference is made to MSC.1/Circ.1211 (Unified interpretations to SOLAS regulation II-1/10 and regulation 12 of the revised SOLAS chapter II-1 regarding bow doors and the extension of the collision bulkhead) concerning interpretations regarding bow doors and the extension of the collision bulkhead.

## **REGULATION 13 – OPENINGS IN WATERTIGHT BULKHEADS BELOW THE BULKHEAD DECK IN PASSENGER SHIPS**

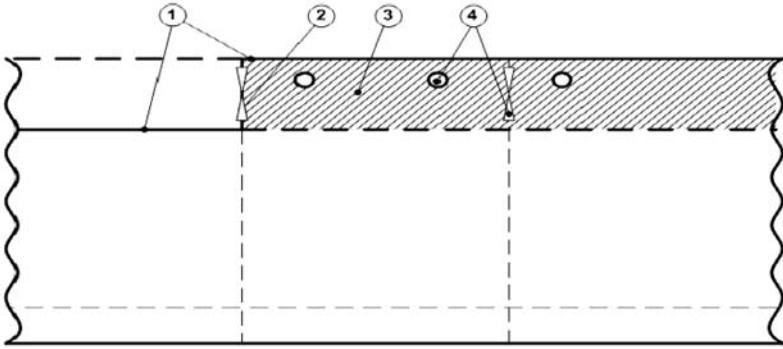
### **General – Steps in the bulkhead deck**

1 If the transverse watertight bulkheads in a region of the ship are carried to a higher deck which forms a vertical step in the bulkhead deck, openings located in the bulkhead at the step may be considered as being located above the bulkhead deck. Such openings should then comply with regulation 17 and should be taken into account when applying regulation 7-2.

2 All openings in the shell plating below the upper deck throughout that region of the ship should be treated as being below the bulkhead deck and the provisions of regulation 15 should be applied. See figure 13.2.

### **Regulation 13.4**

In cases where main and auxiliary propulsion machinery spaces, including boilers serving the needs for propulsion, are divided by watertight longitudinal



- 1 Bulkhead deck
- 2 Considered as located above the bulkhead deck
- 3 Ship's side
- 4 Considered as located below the bulkhead deck

Fig. 13.2

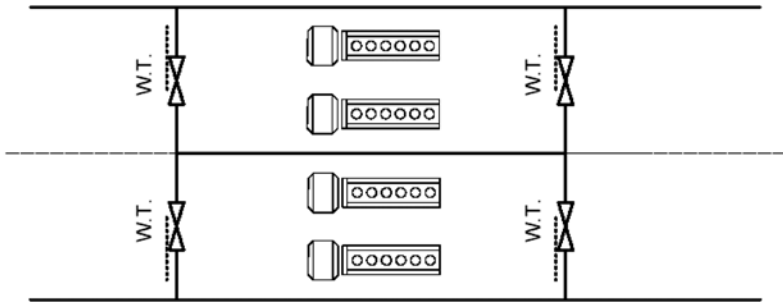


Fig. 13.4

bulkheads in order to comply with redundancy requirements (e.g., according to regulation 8-1.2), one watertight door in each watertight bulkhead may be permitted, as shown in the figure 13.4.

**Regulation 13.7.6**

The IEC standard referenced in the footnote (IEC publication 529, 1976) has been replaced by the newer standard IEC 60529:2003.

## **REGULATION 13-1 – OPENINGS IN WATERTIGHT BULKHEADS AND INTERNAL DECKS IN CARGO SHIPS**

### **Regulation 13-1.1**

1 If the transverse watertight bulkheads in a region of the ship are carried to a higher deck than in the remainder of the ship, openings located in the bulkhead at the step may be considered as being located above the freeboard deck.

2 All openings in the shell plating below the upper deck throughout that region of the ship should be treated as being below the freeboard deck, similar to the bulkhead deck for passenger ships (see relevant figure under regulation 13 above), and the provisions of regulation 15 should be applied.

## **REGULATION 15 – OPENINGS IN THE SHELL PLATING BELOW THE BULKHEAD DECK OF PASSENGER SHIPS AND THE FREEBOARD DECK OF CARGO SHIPS**

### ***General – Steps in the bulkhead deck and freeboard deck***

For the treatment of steps in the bulkhead deck of passenger ships see Explanatory Notes for regulation 13. For the treatment of steps in the freeboard deck of cargo ships see Explanatory Notes for regulation 13-1.

## **REGULATION 15-1- EXTERNAL OPENINGS IN CARGO SHIPS REGULATION 15-1.1**

With regard to air-pipe closing devices, they should be considered weathertight closing devices (not watertight). This is consistent with their treatment in regulation 7-2.5.2.1. However, in the context of regulation 15-1, «external openings» are not intended to include air-pipe openings.

## **REGULATION 16 – CONSTRUCTION AND INITIAL TESTS OF WATERTIGHT DOORS, SIDESCUTTLES, ETC.**

### **Regulation 16.2**

1 Watertight doors should be tested by water pressure to a head of water measured from the lower edge of the door opening to the bulkhead deck or the freeboard deck, or to the most unfavourable final or intermediate waterplane during flooding, whichever is greater.

2 Large doors, hatches or ramps on passenger and cargo ships, of a design and size that would make pressure testing impracticable, may be exempted



from regulation 16.2, provided it is demonstrated by calculations that the doors, hatches or ramps maintain watertightness at design pressure with a proper margin of resistance. Where such doors utilize gasket seals, a prototype pressure test to confirm that the compression of the gasket material is capable of accommodating any deflection, revealed by the structural analysis, should be carried out. After installation every such door, hatch or ramp should be tested by means of a hose test or equivalent.

*Note.* See Explanatory Notes for regulation 13 for additional information regarding the treatment of steps in the bulkhead deck of passenger ships. See Explanatory Notes for regulation 13-1 for additional information regarding the treatment of steps in the freeboard deck of cargo ships.

## **REGULATION 17 – INTERNAL WATERTIGHT INTEGRITY OF PASSENGER SHIPS ABOVE THE BULKHEAD DECK**

### ***General – Steps in the bulkhead deck***

For the treatment of steps in the bulkhead deck of passenger ships see Explanatory Notes for regulation 13.

### **Regulation 17.1**

Watertight sliding doors with reduced pressure head complying with the requirements of MSC/Circ.541, as may be amended, should be in line with regulation 7-2.5.2.1. These types of tested watertight sliding doors with reduced pressure head could be immersed during intermediate stages of flooding.

### **Regulation 17.3**

These provisions regarding the open end of air pipes should be applied only to damages of longitudinal and transverse extent as defined in regulation 8.3 but limited to the bulkhead deck and involving tanks having their open end terminating within the superstructure.

## **GUIDELINES FOR THE PREPARATION OF SUBDIVISION AND DAMAGE STABILITY CALCULATIONS**

### **1 GENERAL**

#### **1.1 PURPOSE OF THE GUIDELINES**

**1.1.1** These Guidelines serve the purpose of simplifying the process of the damage stability analysis, as experience has shown that a systematic and complete presentation of the particulars results in considerable saving of time during the approval process.

**1.1.2** A damage stability analysis serves the purpose to provide proof of the damage stability standard required for the respective ship type. At present, two different calculation methods, the deterministic concept and the probabilistic concept are applied.

#### **1.2 SCOPE OF ANALYSIS AND DOCUMENTATION ON BOARD**

**1.2.1** The scope of subdivision and damage stability analysis is determined by the required damage stability standard and aims at providing the ship's master with clear intact stability requirements. In general, this is achieved by determining *KG*-respective *GM*-limit curves, containing the admissible stability values for the draught range to be covered.

**1.2.2** Within the scope of the analysis thus defined, all potential or necessary damage conditions will be determined, taking into account the damage stability criteria, in order to obtain the required damage stability standard. Depending on the type and size of ship, this may involve a considerable amount of analyses.

**1.2.3** Referring to SOLAS chapter regulation 19, the necessity to provide the crew with the relevant information regarding the subdivision of the ship is expressed, therefore plans should be provided and permanently exhibited for the guidance of the officer in charge. These plans should clearly show for each deck and hold the boundaries of the watertight compartments, the openings therein with means of closure and position of any controls thereof, and the arrangements for the correction of any list due to flooding. In addition, Damage Control Booklets containing the aforementioned information should be available.

## 2 DOCUMENTS FOR SUBMISSION

### 2.1 PRESENTATION OF DOCUMENTS

The documentation should begin with the following details: principal dimensions, ship type, designation of intact conditions, designation of damage conditions and pertinent damaged compartments, *KG*-respective *GM*-limit curve.

### 2.2 GENERAL DOCUMENTS

For the checking of the input data, the following should be submitted:

- .1 main dimensions;
- .2 lines plan, plotted or numerically; I:\MSC\85\26-Add-1.doc
- .3 hydrostatic data and cross curves of stability (including drawing of the buoyant hull);
- .4 definition of sub-compartments with moulded volumes, centres of gravity and permeability;
- .5 layout plan (watertight integrity plan) for the sub-compartments with all internal and external opening points including their connected sub-compartments, and particulars used in measuring the spaces, such as general arrangement plan and tank plan. The subdivision limits, longitudinal, transverse and vertical, should be included;
- .6 light service condition;
- .7 load line draught;
- .8 coordinates of opening points with their level of tightness (e.g., weathertight, unprotected);
- .9 watertight door location with pressure calculation;
- .10 side contour and wind profile;
- .11 cross and down flooding devices and the calculations thereof according to resolution MSC.245(83) with information about diameter, valves, pipe lengths and coordinates of inlet/outlet;
- .12 pipes in damaged area when the destruction of these pipes results in progressive flooding; and
- .13 damage extensions and definition of damage cases.

### 2.3 SPECIAL DOCUMENTS

The following documentation of results should be submitted.

#### 2.3.1 Documentation.

##### 2.3.1.1 Initial data:

- .1 subdivision length  $L_s$ ;
- .2 initial draughts and the corresponding  $GM$ -values;
- .3 required subdivision index  $R$ ; and
- .4 attained subdivision index  $A$  with a summary table for all contributions for all damaged zones.

**2.3.1.2** Results for each damage case which contributes to the index  $A$ :

- .1 draught, trim, heel,  $GM$  in damaged condition;
- .2 dimension of the damage with probabilistic values  $p$ ,  $v$  and  $r$ ;
- .3 righting lever curve (including  $GZ_{max}$  and range) with factor of survivability  $s$ ;
- .4 critical weathertight and unprotected openings with their angle of immersion; and
- .5 details of sub-compartments with amount of in-flooded water/lost buoyancy with their centres of gravity.

**2.3.1.3** In addition to the requirements in paragraph 2.3.1.2, particulars of non-contributing damages ( $s_i = 0$  and  $p_i > 0,00$ ) should also be submitted for passenger ships and ro-ro ships fitted with long lower holds including full details of the calculated factors.

**2.3.2 Special consideration.**

For intermediate conditions, as stages before cross-flooding or before progressive flooding, an appropriate scope of the documentation covering the aforementioned items is needed in addition.

Российский морской регистр судоходства

**СБОРНИК НОРМАТИВНО-МЕТОДИЧЕСКИХ МАТЕРИАЛОВ**

Книга девятнадцатая

*Редакционная коллегия Российского морского регистра судоходства*

Ответственный за выпуск *Е. Б. Мюллер*

Главный редактор *М. Ф. Ковзова*

Редактор *И. В. Сабина*

Компьютерная верстка *Д. Г. Иванова*

Подписано в печать 25.12.09. Формат 60 × 84/16. Гарнитура Таймс.

Усл. печ. л.: 4,7. Уч.-изд. л.: 5. Тираж 200. Заказ 2394.

Российский морской регистр судоходства  
191186, Санкт-Петербург, Дворцовая набережная, 8