

ПРАВИЛА

ПО ГРУЗОПОДЪЕМНЫМ УСТРОЙСТВАМ МОРСКИХ СУДОВ

НД № 2-020101-179



Санкт-Петербург
2023

ПРАВИЛА ПО ГРУЗОПОДЪЕМНЫМ УСТРОЙСТВАМ МОРСКИХ СУДОВ

Правила по грузоподъемным устройствам морских судов Российского морского регистра судоходства утверждены в соответствии с действующим положением и вступают в силу 1 января 2023 года.

В Правилах учтены международные требования, относящиеся к грузоподъемным устройствам морских судов.

Правила издаются в электронном виде на русском и английском языках.

ПЕРЕЧЕНЬ ИЗМЕНЕНИЙ

(изменения редакционного характера в Перечень не включаются)

Изменяемые пункты/главы/разделы	Информация по изменениям	№ и дата циркулярного письма, которым внесены изменения	Дата вступления в силу
Пункт 1.2.1	Введены новые определения по методике проверки выполнения условий прочности, основанных на методе предельных состояний	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 1.6.2	Введен новый пункт 1.6.2, определяющий область применения кранов из ПКМ	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 2.1.3	Введен новый пункт 2.1.3, содержащий требования к нормам расчета кранов из ПКМ	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Глава 2.3	Изменено название главы 2.3	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункты 2.3.1—2.3.3	Внесены изменения по методике проверки выполнения условий прочности, основанных на методе предельных состояний	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 2.3.4	Введен новый пункт 2.3.4 по методике проверки выполнения условий прочности, основанных на методе предельных состояний. Нумерация существующих пунктов 2.3.4 – 2.3.6 заменяется 2.3.5 – 2.3.17, соответственно	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 3.1.1	Пункт 3.1.1 дополнен ссылкой на новый раздел 7	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 4.3.3	Редакционная правка от 13.06.2023: устранены опечатки в формуле	—	09.08.2021

Изменяемые пункты/главы/разделы	Информация по изменениям	№ и дата циркулярного письма, которым внесены изменения	Дата вступления в силу
Пункт 5.5.5	Внесены изменения для уточнения типов постов управления	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Пункт 6.4.2.2	Внесены изменения для уточнения величины пробного груза	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Раздел 7	Введен новый раздел 7, содержащий требования к элементам судовых кранов из ПКМ. Нумерация существующих разделов 7 — 12 заменена на 8 — 13	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Таблица 11.2.1	Редакционная правка от 13.06.2023: устранены опечатки в пункте 5 графы «Пробная нагрузка»	—	01.05.2023
Приложение I	Существующему Приложению присвоен номер I в связи с введением новых приложений II—IV	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023
Приложение II—IV	Введены новые Приложения II—IV по методике проверки выполнения условий прочности, основанных на методе предельных состояний	314-14-1911ц от 22.03.2023	01.05.2023

1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1 ОБЛАСТЬ РАСПРОСТРАНЕНИЯ

1.1.1 Требования Правил по грузоподъемным устройствам морских судов¹ распространяются на грузоподъемные устройства, установленные на морских судах, морских стационарных платформах, плавучих буровых установках и предназначенные для погрузки, выгрузки и перемещения перевозимых грузов и для перемещения людей, а также на другие грузоподъемные устройства, перечисленные в [1.3.1](#).

Требования настоящих Правил распространяются также на съемные детали, подвешиваемые к грузозахватному органу: стропы, подъемные траверсы, рамы и спредеры для контейнеров и т. п., являющиеся принадлежностью судна.

1.1.2 Требования настоящих Правил не распространяются на подвешиваемое буровое оборудование и грузоподъемные механизмы технологического назначения на плавучих буровых установках, буровых и геологоисследовательских судах, трубоукладочных судах и др., а также на грейферы и грузоподъемные электромагниты.

1.1.3 Настоящие Правила следует применять в полной мере для грузоподъемных устройств, техническая документация которых была представлена на рассмотрение Регистру после вступления Правил в силу.

На существующие грузоподъемные устройства распространяются требования правил, по которым они были построены, а также требования разд. [10 – 12](#). При ремонте и переоборудовании существующих грузоподъемных устройств, а также при замене заменяемых и съемных деталей на этих устройствах объем применения настоящих Правил определяется в зависимости от вида производимых работ, степени ответственности ремонтируемых/заменяемых деталей или частей и объема переоборудования.

1.1.4 Выполнение требований настоящих Правил является условием выдачи или сохранения в силе документов Регистра по грузоподъемным устройствам. Эти документы не относятся к классификационным документам Регистра.

1.1.5 Регистр может выставить дополнительные требования, не предусмотренные настоящими Правилами, в случае их необходимости для обеспечения безопасной работы оборудования.

1.1.6 В соответствующих разделах Правил учтены положения Международной конвенции о технике безопасности и гигиене труда на портовых работах 1979 г. (Конвенция МОТ-152) и Свода практических правил МОТ «Техника безопасности и гигиена труда на портовых работах», 2005 г.

¹ В дальнейшем — настоящие Правила.

1.2 ОПРЕДЕЛЕНИЯ И ПОЯСНЕНИЯ

1.2.1 В настоящих Правилах приняты следующие определения и пояснения.

Асимметричный цикл напряжений — цикл, у которого максимальное и минимальное напряжения имеют разные абсолютные значения.

Башмаки судовой подъемной платформы — элементы подвижных частей судовой подъемной платформы, обеспечивающие определенное положение платформы относительно направляющих.

Буфер судовой подъемной платформы — амортизированный упор, обеспечивающий значительное поглощение энергии движения подвижной массы судовой подъемной платформы.

Верхнее строение плавучего крана, кранового судна и т. п. — грузоподъемное сооружение, установленное на открытой палубе, рассчитанной на несение грузоподъемного устройства и груза.

Вылет стрелы — максимальное расстояние между центром тяжести поднятого груза и вертикальной осью вращения вертлюга шпора стрелы.

Вьюшки грузовых стрел — механизмы, служащие для перемещения стрел без груза и удержания неподвижных под грузом стрел, приводимые в действие от лебедок или имеющие автономный привод.

Грузовой судовой лифт — судовой лифт, предназначенный для подъема и спуска грузов без сопровождения людьми.

Грузоподъемное устройство — совокупность установленных на судне (плавучем сооружении) средств, предназначенных для погрузки, выгрузки и перемещения грузов и перемещения людей (судовые грузовые стрелы, судовые краны, подъемники, судовые лифты, судовые подъемные платформы и верхние строения плавучих кранов, кранового судна).

Грузоподъемность — наибольшая масса безопасно поднимаемого груза, включающая массу вспомогательных приспособлений, применяемых для крепления груза: стропов, траверс, платформ, сеток и т.п., а также грейферов, грузоподъемных электромагнитов, кубелей и бадей.

Грузоподъемность судового лифта — наибольшая масса людей или грузов, на подъем или спуск которой рассчитан лифт, включая массу вспомогательных съемных приспособлений, временно устанавливаемых в кабине для крепления поднимаемого груза.

Детали — детали грузоподъемных устройств, служащие для передачи усилий и осуществления кинематической связи, исключая детали, входящие в состав механизмов.

Допускаемая рабочая нагрузка (SWL) — максимально допустимое статическое усилие, действующее на каждую отдельную часть грузоподъемного устройства.

Допускаемой рабочей нагрузкой (SWL) для многошкивных блоков является максимальная допускаемая нагрузка на ушке.

Допускаемой рабочей нагрузкой (SWL) для одношкивных блоков с креплением или без крепления на них коренного конца троса является максимально допустимое усилие в тросе блока. Для одношкивного блока без крепления коренного конца троса допускаемое усилие в тросе составляет половину его максимальной допускаемой нагрузки на ушке блока. Для одношкивного блока с креплением коренного конца троса допускаемое усилие в тросе блока составляет одну треть его максимальной допускаемой нагрузки на ушке блока.

Ежегодный осмотр — производится с целью определения соответствия грузоподъемного устройства выданной на него документации. Объем ежегодного

осмотра устанавливается инспектором Регистра в зависимости от технического состояния устройства.

Заменяемые детали – такие как цепи, кольца, гаки, скобы, блоки, талрепы и т.д., которые являются составной частью грузоподъемного устройства или съемных деталей, прикрепленные к конструкциям грузоподъемного устройства или съемным деталям разъемными соединениями.

Кабина судового лифта – грузонесущая часть судового лифта, огражденная с боковых сторон на всю высоту, имеющая пол и потолочное перекрытие.

Компетентное лицо – инспектор Регистра либо ответственное лицо, уполномоченное или признанное Регистром.

Ответственным лицом, уполномоченным или признанным Регистром как компетентное лицо, может быть ответственный представитель предприятия, признанный Регистром компетентным лицом в отношении производства испытаний съемных и заменяемых деталей пробной нагрузкой, испытаний стальных и растительных тросов и цепей, а также производства термической обработки деталей, при отсутствии инспектора Регистра или при наличии у предприятия разрешения на производство такого рода испытаний и работ без освидетельствования Регистром.

Компетентный орган – министерство, правительственное учреждение или другая администрация, уполномоченная издавать правила, распоряжения или другие инструкции, имеющие силу закона.

Компетентная организация — организация, признанная в качестве имеющей соответствующие знания и опыт в конкретной области.

Конечный выключатель – устройство, автоматически ограничивающее перемещение грузоподъемного устройства или какой-либо его части путем отключения привода механизма в конечных положениях.

Коэффициент безопасности – отношение минимальной величины разрушающей нагрузки к величине допускаемой рабочей нагрузки.

Лебедка с барабаном – лебедка, имеющая барабан для намотки тяговых канатов.

Лебедка с канатоведущим шкивом – лебедка, оборудованная шкивом, создающим тяговое усилие в канате трением в канавках специального профиля.

Лебедки – механизмы для подъема, опускания и перемещения груза или стрел.

Легкие стрелы – судовые грузовые стрелы с грузоподъемностью одиночной стрелы менее 10 т.

Ловители лифта – автоматически срабатывающие устройства, тормозящие с определенным замедлением и удерживающие на направляющих кабину лифта или противовес при превышении заданной скорости при движении вниз или обрыве канатов.

Максимальное напряжение цикла σ_{max} – наибольшее по алгебраическому значению напряжение цикла.

Металлоконструкции (несущие конструкции) – стрелы, мачты, колонны, салинги, мосты, порталы и другие конструкции, воспринимающие нагрузки, действующие на грузоподъемное устройство.

Механизированная стрела – грузоподъемное устройство, имеющее стрелу, которую с грузом можно поднять, опустить и повернуть в поперечном направлении с помощью лебедок, которые являются неотъемлемой частью устройства.

Механизмы – лебедки и вьюшки грузовых стрел, механизмы подъема груза, изменения вылета стрелы, поворота и передвижения кранов и подъемников.

Минимальное напряжение цикла σ_{min} – наименьшее по алгебраическому значению напряжение цикла.

Направляющие судовой подъемной платформы – составная часть судовой подъемной платформы, предназначенная для придания необходимой траектории движения платформы, а также удержания ее при срабатывании ловителей.

Несъемные детали – неразъемно закрепленные на конструкциях грузоподъемного устройства или корпусе судна детали, такие как обухи грузовых стрел и оттяжек на стрелах, обухи топенантов и вертлюги шпоров стрел с их башмаками, вилки шпоров стрел, бугели мачт и стрел, обухи палубные, врезные шкивы и др.

Ограничитель грузоподъемности – устройство, автоматически ограничивающее нагрузку на кран или его часть отключением привода механизма, когда нагрузка превышает допускаемую рабочую нагрузку.

Ограничитель скорости лифта – устройство, приводящее в действие ловители лифта при превышении заданной скорости.

Пассажирский судовой лифт – судовой лифт, предназначенный для подъема и спуска людей или грузов в сопровождении людей.

Первая группа предельных состояний – состояния, при которых происходит истощение несущей способности (прочность, устойчивость или выносливость) сооружений при соответствующих комбинациях нагрузок, которые могут также сопровождаться разрушениями любого вида (вязкое, усталостное, хрупкое), образованием трещин и др.

Плавучее сооружение – такое как понтон, плавучий док, плавучая буровая установка или аналогичная плавучая конструкция.

Платформа судовой подъемной платформы – грузонесущая часть судовой подъемной платформы с боковым ограждением или без него, перемещающаяся по направляющим при помощи тросов, рычажно-тяговой системы, гидравлических конструктивных элементов, зубчатой рейки или шпинделя. Если конструктивно необходимо, платформа образует геометрический контур с палубой, фиксируется запорными устройствами в рабочих положениях во время грузовых операций и в положении «по-походному». Судовая подъемная платформа может иметь одну или две платформы с целью одновременного выполнения грузовых операций на разных палубах.

Подъемник – грузоподъемное устройство упрощенной конструкции типа кран-балок, тельферов, талей (гиней) и горденей с машинным или ручным приводом, стационарно установленное на судне.

Полезный вылет стрелы – максимальное расстояние от центра тяжести поднятого груза до плоскости борта или транца понтона при горизонтальной посадке последнего.

Полное освидетельствование – наружный осмотр, дополняемый при необходимости другими приемами освидетельствования, например, обстукиванием ручником, замерами, дефектоскопией, проверкой в действии и разборкой для выяснения состояния осматриваемых конструкций, механизмов и деталей грузоподъемного устройства и обеспечения их безопасной работы.

Приводной агрегат – гидравлические насосные станции, лебедки.

Принцип свободного заполнения кабины – определение грузоподъемности пассажирского лифта, исходя из допустимого количества пассажиров, зависящего от полезной площади пола кабины.

Пробный груз – груз для проведения испытаний пробной нагрузкой, масса которого удостоверяется с точностью +2 %.

Симметричный цикл напряжений – цикл, у которого максимальное и минимальное напряжения равны по абсолютному значению, но противоположны по знаку.

Спредер для контейнеров – грузозахватное приспособление в виде рамы или балки с устройствами для захвата контейнеров, соответствующими международным стандартам, которые вручную или механическим способом фиксируются в верхних угловых фитингах контейнера.

Средства подъема груза – часть грузоподъемного устройства, в состав которого могут входить металлоконструкции, тросы и заменяемые детали. Средства подъема груза, в отличие от съемных деталей, постоянно прикреплены к грузоподъемному устройству и не могут быть использованы отдельно от него.

Судовая грузовая стрела – грузоподъемное устройство, осуществляющее удержание и перемещение груза системой тросов и блоков, закрепленных на собственной конструкции стрелы и вне ее (на мачтах, колоннах, палубах и лебедках).

Судовая подъемная платформа – грузоподъемное устройство с одной или несколькими платформами для вертикальной транспортировки грузов между грузовыми палубами судна с горизонтальным способом погрузки и выгрузки, приводимое в действие гидравлическим или электромеханическим приводами.

Судовой кран – грузоподъемное устройство (стационарное или передвижное) для перемещений груза, не нуждающееся в системе тросов и блоков, крепящихся вне собственной конструкции крана.

Судовой лифт – грузоподъемное устройство, предназначенное для подъема и спуска людей или грузов в кабине, направляющие которой расположены вертикально в шахте по отношению к положению судна на ровном киле, снабженное запираемыми дверьми на посадочных или загрузочных палубах.

Съемные детали – стропы, подъемные траверсы, рамы и спредеры для контейнеров и т. п., с помощью которых груз может быть прикреплен к грузоподъемному устройству, но которые не являются составной частью устройства или груза.

Трещиностойкость – сопротивление конструкции развитию трещин.

Тяжелые стрелы – судовые грузовые стрелы с грузоподъемностью одиночной стрелы 10 т и более.

Указатель грузоподъемности – устройство, автоматически показывающее (независимо от того, подвешен груз или нет) предельно допустимую расчетную для данного крана нагрузку при различных радиусах вылета стрелы.

Упор судовой подъемной платформы – устройство, ограничивающее движение платформы при аварийном переходе или крайних рабочих положениях.

Устройство для переноса персонала (УПП) – сети, корзины, люльки или иные изделия, специально разработанные и сертифицированные для переноса персонала с помощью судовых грузоподъемных устройств.

Цикл напряжений (деформаций) – совокупность последовательных значений напряжений (деформаций) за один период их изменения при регулярном нагружении (см. [рис. 1.2-6](#))

Шахта лифта судовое пространство, огражденное со всех сторон и предназначенное для размещения кабины и противовеса судового лифта.

Принятая в настоящих Правилах терминология приведена в виде условных обозначений на [рис. 1.2-1 – 1.2-5](#).

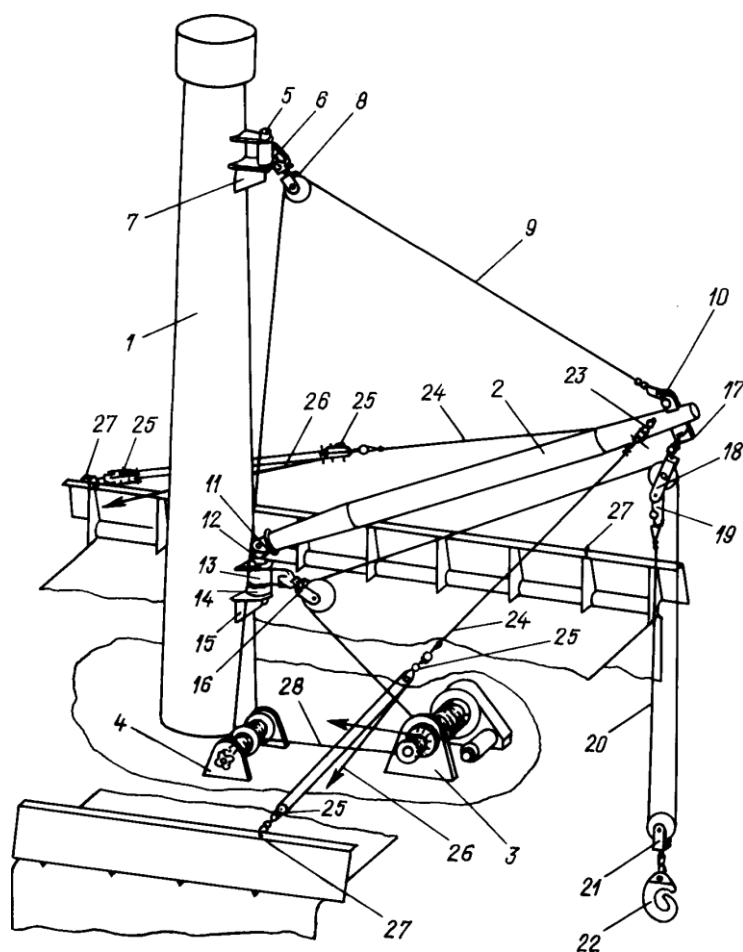


Рис. 1.2-1

Типовая оснастка легкой грузовой стрелы:

- | | |
|----------------------------------|--|
| 1 – грузовая мачта; | 15 – башмак; |
| 2 – стрела; | 16 – направляющий (отводной) блок; |
| 3 – грузовая лебедка; | 17 – обух нока врезной; |
| 4 – топенантная вьюшка; | 18 – верхний грузовой блок; |
| 5 – штырь вертлюга топенанта; | 19 – соединительная скоба; |
| 6 – обух с вертлюгом топенанта; | 20 – грузовой шкентель; |
| 7 – башмак вертлюга топенанта; | 21 – нижний (подвижной) грузовой блок; |
| 8 – топенантный блок; | 22 – гак грузовой; |
| 9 – топенант; | 23 – обух оттяжки; |
| 10 – скоба; | 24 – мантиль оттяжки; |
| 11 – вилка шпора стрелы; | 25 – оттяжки; |
| 12 – стрелы; | 26 – ходовой конец оттяжки; |
| 13 – обойма направляющего блока; | 27 – обух палубный; |
| 14 – установочное кольцо; | 28 – лопарь топенанта |

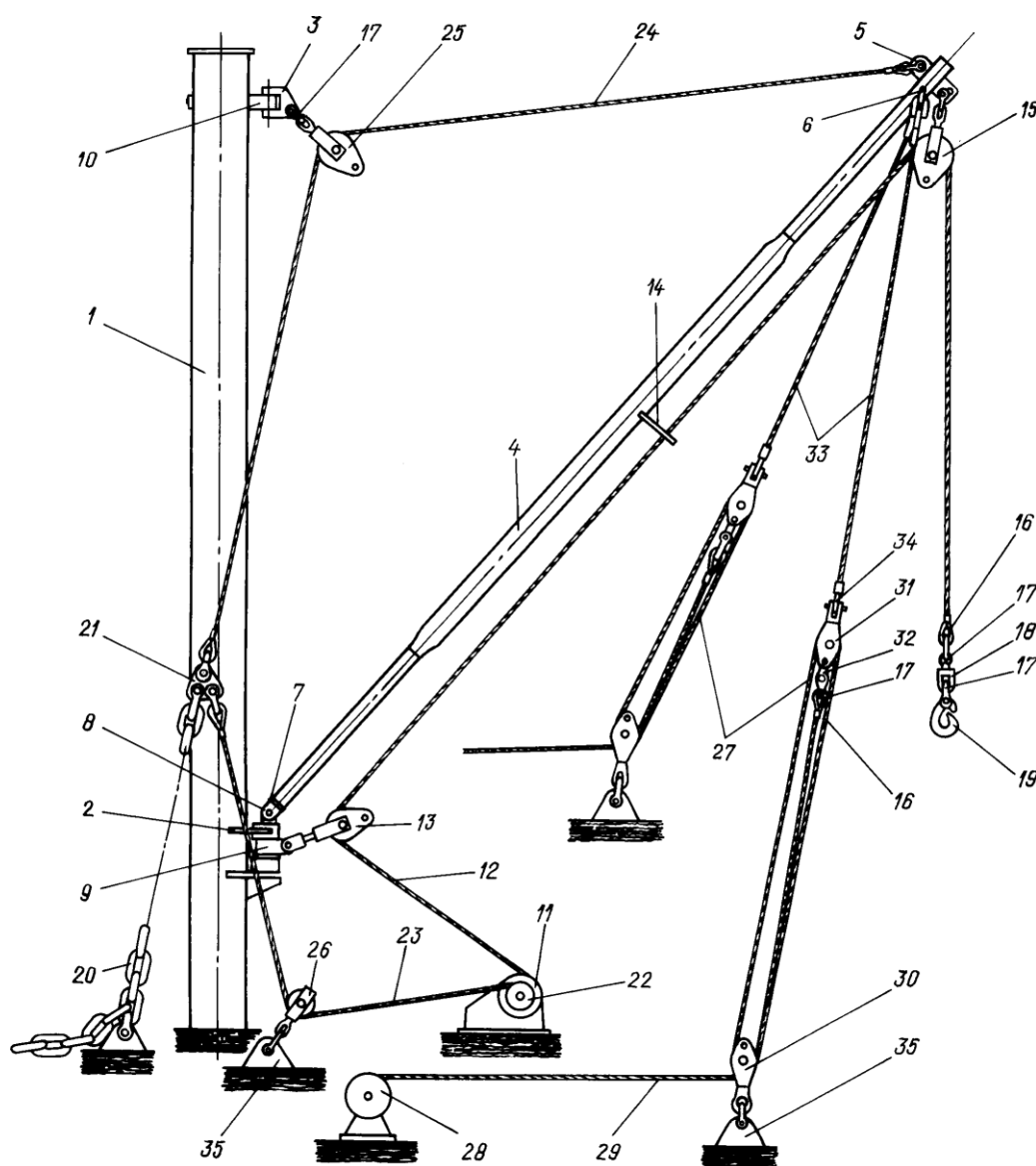


Рис. 1.2-2

Вариант оснастки легкой грузовой стрелы:

- | | |
|---|---|
| 1 – грузовая мачта; | 18 – вертлюг; |
| 2 – вертлюг шпора; | 19 – грузовой гак; |
| 3 – вертлюг топенанта; | 20 – цепной стопор топенанта; |
| 4 – стрела; | 21 – треугольная планка; |
| 5 – врезной обух; | 22 – турачка лебедки; |
| 6 – обух оттяжки; | 23 – лопарь топенанта; |
| 7 – вилка шпора стрелы; | 24 – топенант; |
| 8 – ось вертлюга; | 25 – направляющий блок топенанта; |
| 9 – обойма направляющего блока грузового шкентеля; | 26 – канифас-блок; |
| 10 – обух топенанта; | 27 – таль оттяжки; |
| 11 – грузовая лебедка; | 28 – лебедка оттяжки; |
| 12 – грузовой шкентель; | 29 – ходовой конец троса талей оттяжки; |
| 13 – направляющий (отводной) блок грузового шкентеля; | 30 – нижний блок оттяжки; |
| 14 – направляющая грузового шкентеля; | 31 – верхний блок оттяжки; |
| 15 – грузовой блок; | 32 – ушко; |
| 16 – коуш; | 33 – мантиль оттяжки; |
| 17 – скоба; | 34 – коуш; |
| | 35 – обух с круглой проушиной |

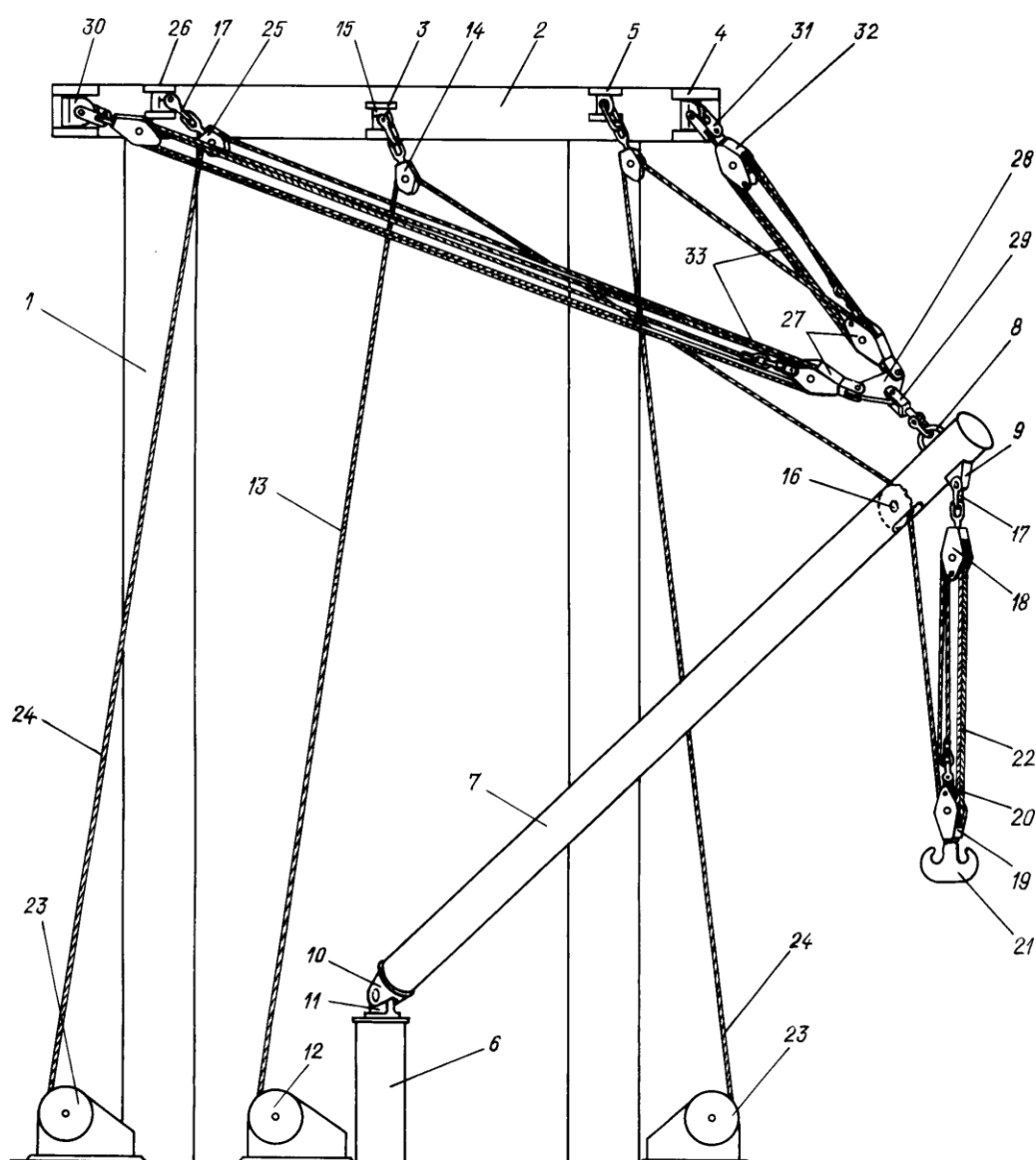


Рис. 1.2-3

Типовая оснастка тяжелой двухтопенантной механизированной стрелы:

- | | |
|--|--|
| 1 – порталная мачта; | 18 – верхний грузовой блок талей; |
| 2 – салинг; | 19 – нижний грузовой блок талей; |
| 3 – вертлюг шкентеля; | 20 – ушко; |
| 4 – вертлюг топенанта; | 21 – грузовой гак; |
| 5 – вертлюг направляющего блока; | 22 – грузовая таль; |
| 6 – фундамент вертлюга шпора; | 23 – лебедка топенантная; |
| 7 – стрела; | 24 – топенант; |
| 8 – обух топенанта; | 25 – направляющий блок топенанта; |
| 9 – обух шкентеля; | 26 – обух направляющего блока топенанта; |
| 10 – вилка шпора стрелы; | 27 – подвижной блок топенант-тали; |
| 11 – вертлюг шпора стрелы; | 28 – треугольная планка; |
| 12 – грузовая лебедка; | 29 – вертлюг; |
| 13 – грузовой шкентель; | 30 – обух блока топенант-талей; |
| 14 – направляющий блок грузового шкентеля; | 31 – двойная вилка; |
| 15 – обух шкентеля; | 32 – неподвижный блок топенант-тали; |
| 16 – врезной шкив; | 33 – топенант-тали |
| 17 – скоба; | |

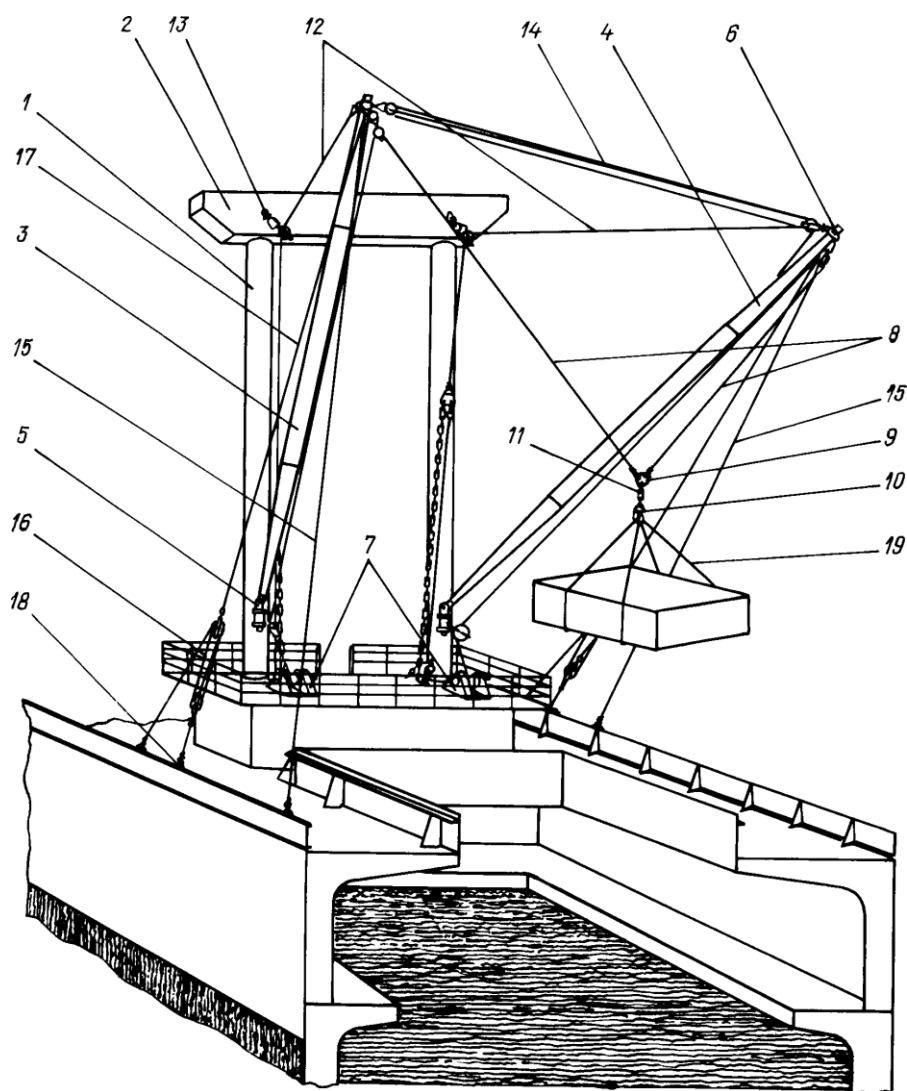


Рис. 1.2-4

Типовая оснастка для работы спаренными шкентелями:

- 1 – порталная мачта;
- 2 – поперечная балка;
- 3 – люковая стрела;
- 4 – забортная стрела;
- 5 – вилка шпора стрелы;
- 6 – ноковый бугель;
- 7 – грузовые лебедки;
- 8 – грузовой шкентель;
- 9 – треугольная планка;
- 10 – грузовой гак;

- 11 – вертлюг;
- 12 – топенант;
- 13 – обух топенанта;
- 14 – топрик-таль;
- 15 – контроттяжка;
- 16 – тали оттяжки;
- 17 – мантыль оттяжки;
- 18 – обух оттяжки;
- 19 – строп

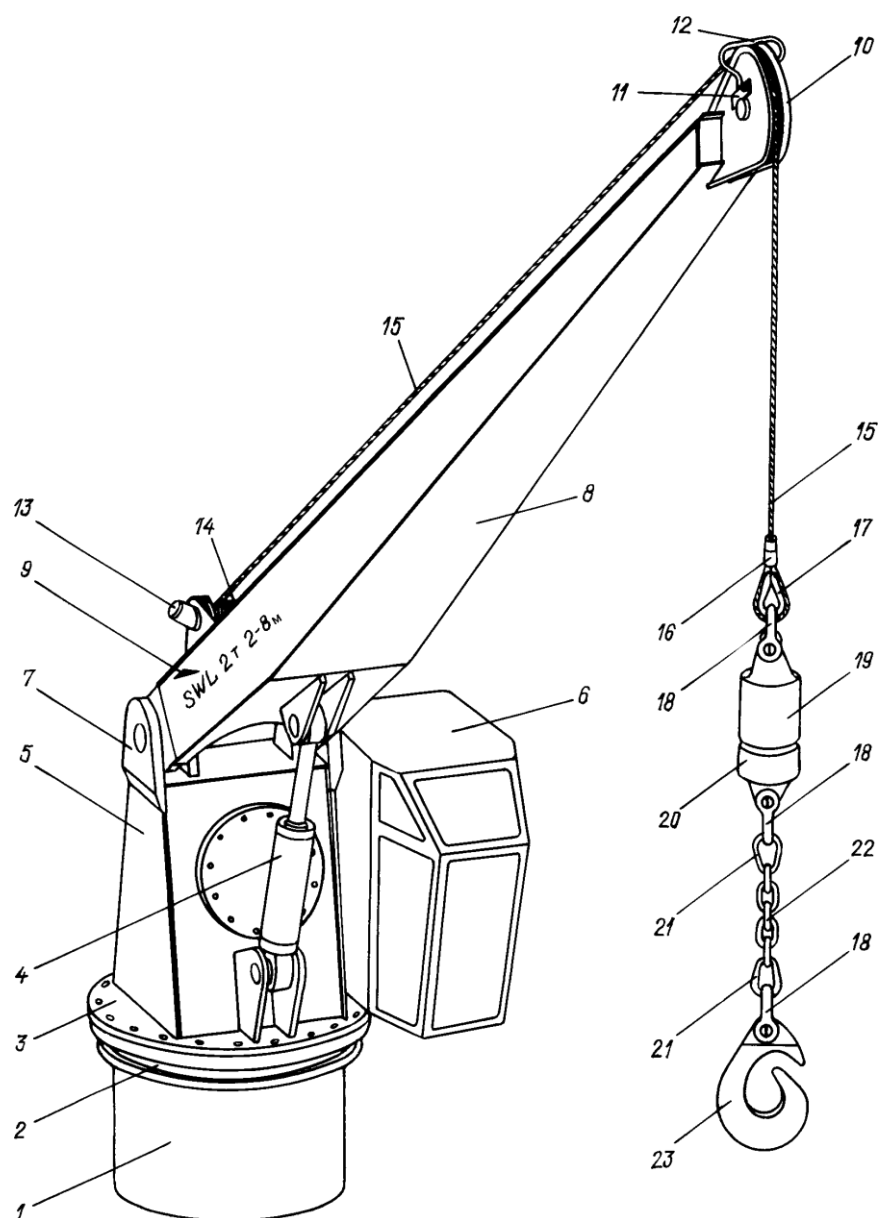


Рис. 1.2-5

Палубный полноповоротный кран:

- | | |
|---|---------------------------------------|
| 1 – колонна крана; | 13 – гидромотор; |
| 2 – круг опорно-поворотный; | 14 – лебедка механизма подъема груза; |
| 3 – поворотная часть крана; | 15 – грузовой шкентель; |
| 4 – гидроцилиндр изменения вылета стрелы; | 16 – тросовый патрон; |
| 5 – помещение для механизмов крана; | 17 – коуш; |
| 6 – кабина управления; | 18 – скоба такелажная; |
| 7 – подшипник шпора стрелы; | 19 – противовес; |
| 8 – стрела; | 20 – вертлюг; |
| 9 – маркировка; | 21 – соединительное звено; |
| 10 – защитный лист; | 22 – цепь; |
| 11 – стопорная планка; | 23 – грузовой гак |
| 12 – защита троса от спадания со шкива; | |

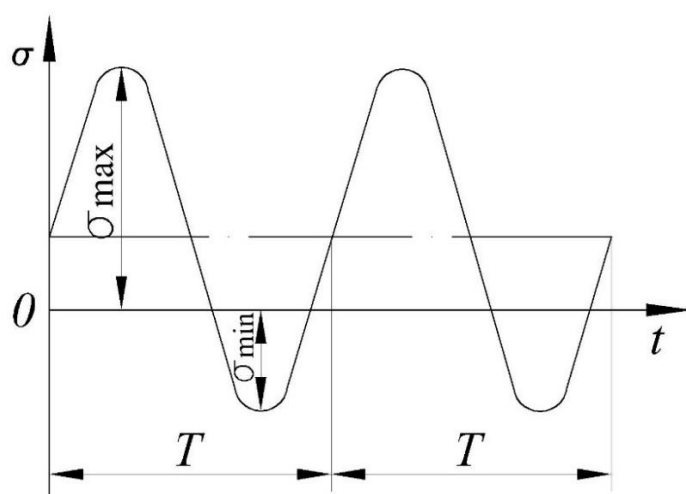


Рис. 1.2-6
Цикл напряжений (деформаций)

1.3 ОБЪЕМ ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЙ

1.3.1 Освидетельствованиям Регистра подлежат следующие грузоподъемные устройства:

- .1** судовые грузовые стрелы, судовые краны и подъемники (тали, тельферы и т.п.) грузоподъемностью 1 т и более;
- .2** верхние строения плавучих кранов и крановых судов;
- .3** краны на плавучих доках и краны на плавучих буровых установках и морских стационарных платформах, предназначенные для разгрузки судов снабжения, грузоподъемностью 1 т и более;
- .4** краны грузоподъемностью 1 т и более, используемые для переноса персонала;
- .5** судовые лифты грузовые грузоподъемностью 250 кг и более и пассажирские с электроприводом, предназначенные для подъема и спуска людей и/или грузов в кабине, движение которой осуществляется канатами, со скоростью не более 1,0 м/с;
- .6** судовые подъемные платформы грузоподъемностью 1 т и более;
- .7** несъемные и заменяемые детали грузоподъемных устройств;
- .8** тросы грузоподъемных устройств;
- .9** съемные детали (стропы, спредеры, подъемные траверсы и рамы и т.п.), являющиеся штатной принадлежностью судна;
- .10** устройства, предназначенные для переноса персонала, являющиеся штатной принадлежностью судна.

Освидетельствование грузоподъемных устройств других типов и назначений не является обязательным и может быть выполнено в соответствии с применимыми требованиями настоящих Правил.

1.3.2 Освидетельствования Регистром включают:

- .1** рассмотрение и одобрение технической документации;
- .2** освидетельствования при изготовлении грузоподъемных устройств, их установке на судне (плавучем сооружении) и ремонте;
- .3** испытания;
- .4** выдачу документов Регистра.

1.3.3 Объектами освидетельствований Регистром являются:

.1 судовые грузовые стрелы:

металлоконструкции,
лебедки и вьюшки,
детали и тросы;

.2 краны и подъемники:

металлоконструкции,
механизмы,
детали и тросы,
приборы безопасности;

.3 лифты:

металлоконструкции,
оборудование лифтов,
лебедки лифтовые,
приборы безопасности,
канаты и детали канатной проводки;

.4 судовые подъемные платформы:

платформы,
оборудование платформ,
несущие средства,
предохранительные устройства;

- .5 приводы механизмов;
- .6 электрическое оборудование грузоподъемных устройств;
- .7 котлы и сосуды под давлением в составе грузоподъемных устройств;
- .8 системы и трубопроводы грузоподъемных устройств;
- .9 устройства для переноса персонала (сети, корзины, люльки или иные изделия, специально разработанные для этой цели).

Номенклатура ответственных конструкций, механизмов и деталей грузоподъемных устройств, подлежащих освидетельствованию Регистром, приведена в [приложении I](#).

1.3.4 Освидетельствования при изготовлении, установке на судне и ремонте грузоподъемных устройств, их механизмов, металлоконструкций, деталей и приборов безопасности проводятся в соответствии с Общими положениями о классификационной и иной деятельности.

1.3.5 Освидетельствования механизмов, гидравлических и паровых приводов механизмов, систем и трубопроводов, электрооборудования, изделий и материалов, а также котлов и сосудов под давлением в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны проводиться в соответствии с применимыми требованиями соответствующих частей Правил классификации и постройки морских судов.

Однако, если требования, содержащиеся в настоящих Правилах, являются равнозначными или иными, чем требования соответствующих частей Правил классификации и постройки морских судов, предпочтение отдается настоящим Правилам.

1.3.6 Освидетельствования грузовых стрел, кранов и подъемников рыболовных судов, которые используются при работе с орудиями лова, а также неподвижно установленных судовых стрел, предназначенных для работы спаренными шкентелями со стрелами другого судна, проводятся как освидетельствования обычных устройств для подъема груза установленной массы, т.е. Регистр не участвует в определении грузоподъемности, необходимой для производства работ с орудиями лова, относя это к компетенции судовладельца.

1.3.7 Освидетельствования механизированных стрел, подъемников типа кран-балок и тельферов проводятся как освидетельствования судовых кранов, а подъемников типа талей (гиней) и горденей – как соответствующих частей судовых грузовых стрел.

1.4 ТЕХНИЧЕСКАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

1.4.1 Техническая документация, представляемая Регистру на рассмотрение и одобрение, должна включать:

- .1** спецификацию (пояснительную записку);
- .2** чертежи общего расположения грузоподъемного устройства с указанием основных характеристик (грузоподъемность, рабочие зоны, вылет стрелы за борт, скорость подъема и спуска груза, максимальный и минимальный вылет, скорость поворота и др.);
- .3** чертежи общего вида грузовых мачт со стрелами, судовых кранов, подъемников, лифтов и судовых подъемных платформ, их креплений к судовым конструкциям и подкреплений корпуса судна в местах их установки;
- .4** чертеж (схему) оснастки и такелажного вооружения грузовых стрел и кранов;
- .5** документацию по сварным соединениям металлоконструкций;
- .6** чертежи металлоконструкций (грузовых мачт, стрел, мостов, порталов, оснований (пьедесталов) и колонн, опорноповоротных устройств кранов, шахт, кабин и направляющих судовых лифтов, платформ и направляющих судовых подъемных платформ и т.п.) с расчетами прочности и устойчивости;
- .7** техническую документацию по механизмам и их приводам:
 - сборочные чертежи с разрезами;
 - чертежи грузовых валов, шестерен и зубчатых колес редукторов, а также соединительных муфт (допускается представить в составе сборочных чертежей);
 - принципиальные схемы гидравлических установок;
 - чертежи фундаментных рам и корпусов с данными по сварке (допускается представить в составе сборочных чертежей);
 - расчеты или результаты расчетов прочности ответственных напряженных деталей;
 - пояснительную записку или описание с указанием основных технических характеристик;
 - программы испытаний головного и серийного образцов механизмов;
- .8** техническую документацию по электрическому оборудованию:
 - описание принципа действия и основные характеристики;
 - спецификацию, включающую перечень комплектующих изделий, приборов и материалов;
 - конструктивные сборочные чертежи;
 - принципиальную схему электрического привода;
 - программу испытаний;
- .9** чертежи деталей с расчетами прочности или доказательствами равнопрочности стандартным деталям, одобренным Регистром;
- .10** чертежи приборов безопасности (в необходимых случаях с расчетами прочности);
- .11** чертежи крепления грузоподъемного устройства «по-походному»;
- .12** схемы усилий, действующих на напряженные элементы грузоподъемного устройства;
- .13** расчеты или результаты расчетов прочности несущих конструкций, а также расчеты устойчивости стреловых кранов и стрел на гибком подвесе;
- .14** инструкцию по работе спаренными грузовыми стрелами с указанием рабочей зоны, допускаемой рабочей нагрузки, типа, размеров и схемы такелажа;
- .15** программу испытаний грузоподъемного устройства в сборе на заводе-изготовителе и после установки на судне;
- .16** документацию по нанесению маркировки на грузоподъемное устройство и отдельные детали, подлежащие освидетельствованию Регистром.

1.4.2 Техническая документация на краны, лебедки, металлоконструкции, детали и приборы безопасности грузоподъемных устройств может представляться отдельно (независимо от технической документации на судно), однако с указанием типов и назначений судов и плавучих сооружений, для которых они предназначены.

1.4.3 Применение металлоконструкций, деталей, механизмов и приборов, изготавливаемых по стандартам и техническим условиям, согласованным или одобренным Регистром, не требует особого согласования. Не требует также особого согласования применение технологических процессов, термической обработки и расчетов, производящихся по стандартам и техническим условиям, одобренным Регистром.

1.4.4 Регистр может в необходимых случаях потребовать расчеты прочности судовых конструкций и подкреплений корпуса в местах установки мачт, колонн, лебедок, кранов, подъемников, обухов, а также креплений стрел и кранов «по-походному».

1.4.5 При изменениях грузоподъемных устройств в связи с модернизацией или ремонтом объем представляемой документации должен соответствовать произведенным изменениям с учетом их влияния на удовлетворение требований настоящих Правил.

1.4.6 При предъявлении к первоначальному освидетельствованию грузоподъемных устройств, построенных по проектам, не одобренным Регистром, объем необходимой технической документации, включая проверочные расчеты, должен соответствовать перечню, приведенному в [1.4.1](#).

В некоторых случаях сокращение требуемой технической документации может быть допущено, принимая во внимание документы предприятий (изготовителей) и иных классификационных обществ (см. также [11.1.4](#)).

1.5 ОБЩИЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ

1.5.1 Все грузоподъемные устройства, их металлоконструкции, механизмы, детали и приборы должны проектироваться и изготавливаться в соответствии с настоящими Правилами и действующими стандартами, согласованными с Регистром. При этом должна быть обеспечена безопасная эксплуатация грузоподъемного устройства при заданных углах крена и дифферента при максимальном вылете стрелы и в заданном диапазоне температур окружающей среды.

1.5.2 Механизмы (приводы) и тормоза.

1.5.2.1 Механические, гидравлические и паровые приводы, системы и трубопроводы, электрическое оборудование в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны удовлетворять применимым требованиям части VIII «Системы и трубопроводы», разд. 6 и 7 части IX «Механизмы» и части XI «Электрическое оборудование» Правил классификации и постройки морских судов.

Мощность лебедок грузовых стрел должна быть ограничена величиной, соответствующей их допустимой рабочей нагрузке. Она может составлять 18,6 – 37 кВт (25 – 50 л.с.) для скоростей подъема 0,4 м/с для грузов массой 8 т и 0,6 м/с – для грузов массой 3 т.

1.5.2.2 Конструкция механизмов грузоподъемных устройств с разобщающимся от механизмов приводом, а также переключающих механизмов, служащих для изменения скорости движения, должна предотвращать падение груза или самопроизвольное движение стрелы или крана при разобщении передачи от привода к механизму или при переключении скоростей.

У механизмов с гидроприводом должны предусматриваться устройства, исключающие падение груза или самопроизвольное движение стрелы или крана при падении давления в гидросистеме.

1.5.2.3 Механизмы подъема груза и изменения вылета стрелы должны быть выполнены так, чтобы опускание груза или стрелы было возможно только приводом.

Необходимо предусмотреть средства, позволяющие производить безопасную остановку и опускание груза в случае аварии.

1.5.2.4 Каждый механизм грузоподъемного устройства, за исключением механизмов с винтовыми приводами с самоторможением или с приводом от гидравлических цилиндров при наличии гидрозамков, должен быть снабжен автоматически срабатывающим тормозом или тормозами, обеспечивающими торможение с коэффициентом запаса, указанным в соответствующих главах настоящих Правил.

Под коэффициентом запаса торможения понимается отношение момента, создаваемого тормозом, к статическому моменту, создаваемому на тормозном валу наибольшим расчетным натяжением троса (механизмы подъема груза, изменения вылета и поворота стрел тросами), а для механизмов с жесткой кинематической связью (механизмы поворота и передвижения кранов, изменения вылета стрел) – расчетной величиной инерционных нагрузок.

Конструкция электроприводных тормозов должна быть такой, чтобы рабочий соленоид не мог быть возбужден обратной ЭДС от какого-либо двигателя, паразитными или блуждающими токами или пробоем изоляции. В аварийном случае, при отсутствии подачи энергии на приводы механизмов подъема, должно быть предусмотрено оттормаживание тормозов вручную.

1.5.2.5 Автоматические тормоза должны срабатывать, когда:

- рычаг управления возвращается в нейтральное положение;
- срабатывает любое аварийное отключение привода;
- имеет место перерыв в подаче энергии;

имеет место отключение одной фазы или значительное падение напряжения или частоты питания в случае применения электроприводных тормозов.

1.5.2.6 Ленточные тормоза должны использоваться только для аварийного торможения.

Тормозные колодки и башмаки должны оставаться надежно прикрепленными в течение всего срока службы. Если тормоз не является саморегулирующимся, должны быть предусмотрены соответствующие средства для быстрой и безопасной регулировки тормозов.

Тормоза должны быть замкнутого типа, если иное не указано в соответствующих главах Правил, и действовать плавно, без толчков, иметь простые легкодоступные средства регулировки и допускать удобную замену фрикционных деталей.

1.5.2.7 Механизмы и их фундаменты должны надежно выдерживать усилия, действующие во время торможения.

1.5.2.8 Усилие для работы с управляемыми тормозами не должно превышать на рукоятке или рычаге 160 Н, а на педали – 310 Н. Для тормозов, регулярно применяемых при обычном режиме работы, усилия должны быть уменьшены по крайней мере в 2 раза. Тормозные педали должны иметь нескользкую поверхность.

1.5.2.9 Механизмы подъема и изменения вылета стрелы грузоподъемных устройств, предназначенных специально для погрузки, выгрузки и перемещения опасных грузов, должны быть снабжены двумя автоматическими действующими независимо друг от друга тормозами замкнутого типа, обеспечивающими удержание груза (стрелы) одним тормозом при отсутствии подачи энергии. Тормоза могут быть последовательного действия.

Если между двигателем и редуктором находится муфта, тормоз должен быть установлен на полумуфте со стороны редуктора или на валу редуктора. Второй тормоз может находиться на валу электродвигателя или в любом месте приводного механизма. Тормоза должны быть расположены таким образом, чтобы для контроля надежности одного тормоза можно было легко устранить действие другого.

Для механизмов подъема и изменения вылета с гидроцилиндром допускается отсутствие второго устройства, равнозначного второму тормозу.

1.5.2.10 Механизмы подъема с ручным приводом должны быть снабжены автоматически действующим грузоупорным тормозом или «безопасной рукояткой», представляющей собой соединение в одно конструктивное целое рукоятки, храпового устройства и тормоза. Допускается использование других устройств (гидропривод с ручным насосом), исключающих самопроизвольное опускание груза.

1.5.2.11 Грузоподъемные устройства с ручным приводом должны быть рассчитаны так, чтобы усилие, приходящееся на каждого обслуживающего, не превышало 160 Н. Ручные тяговые цепи необходимо предохранять от падения их с тягового колеса.

1.5.2.12 Управляемые разомкнутые тормоза должны быть фиксируемыми в замкнутом положении. Создание усилия торможения тормозными грузами не допускается. Применяемые с этой целью пружины должны быть нажимными и иметь направляющие в виде втулок или оправок.

1.5.2.13 Тормоз, установленный между двигателем и передачей, должен находиться на валу передачи.

1.5.2.14 При обеспечении работы нескольких механизмов одним приводом тормоза должны быть установлены на каждом механизме.

1.5.2.15 Тормозной барабан должен быть защищен от воздействия дождя, морской воды, снега, льда, масел или жиров, если тормоз не сконструирован для работы без подобной защиты.

1.5.2.16 Любой тормоз – ручной, ножной или автоматический – должен развивать тормозной момент на 25 % больше момента, который требуется при наиболее

неблагоприятном режиме работы с грузом максимальной грузоподъемности, независимо от потерь в передачах механизмов.

1.5.2.17 Тормоз поворота должен быть в состоянии удерживать стрелу с грузом в неподвижном положении при максимальной величине рабочей нагрузки и радиуса вылета, когда на кран действует максимальная эксплуатационная ветровая нагрузка. Внезапное срабатывание тормоза не должно вызвать повреждение стрелы.

1.5.3 Электрические приводы.

1.5.3.1 Электрические приводы грузоподъемных устройств, оборудованных искусственной вентиляцией, должны иметь блокировку, не допускающую включения или продолжения работы привода при выключенной вентиляции.

1.5.3.2 Заземление подвижной части палубного крана должно осуществляться специальным кабелем, присоединенным к поворотной части или к вращающемуся барабану токосъемником, имеющим не менее двух щеток.

Допускается заземление подвижных частей грузоподъемных устройств через катки и рельсовые пути при условии обеспечения надежного контакта.

1.5.3.3 Не допускается волочение по палубе длинных участков самонаматывающихся гибких кабелей во избежание их повреждения.

Выводы кабеля должны располагаться друг от друга, как правило, на расстоянии не более 50 м. Использование приводных вьюшек должно быть предпочтительным по сравнению с пружинами или противовесами. Вьюшки должны располагаться со стороны воды, предпочтительно снаружи от опор портала.

1.5.3.4 Тележки подъемников должны получать питание через воздушные кабели или кабели в каналах.

Воздушные кабели должны размещаться достаточно высоко, с тем чтобы избежать их соприкосновения с грузом.

Кабельные каналы должны осушаться и быть сконструированы таким образом, чтобы не допустить попадание в них каких-либо предметов, представляющих опасность.

1.5.4 Системы гидравлики.

1.5.4.1 Размеры и конструкция систем гидравлики должны соответствовать установившимся техническим нормам для гидравлических систем. Безопасность работы гидравлических систем при всех предполагаемых условиях эксплуатации должна обеспечиваться за счет применения соответствующих мер, например, подбором фильтров, охладителей, устройств управления и регулирования, регулированием давления в первичном контуре, выбором соответствующего масла и т. п.

1.5.4.2 Конструкция гидравлической системы должна предотвращать рост давления сверх допустимого. Должны быть установлены границы крайних положений поршней в серводвигателях.

1.5.4.3 Соединения труб должны выполняться с применением шлангов высокого давления. Шланги должны быть пригодны для предполагаемых рабочих жидкостей, давлений, температур, условий окружающей среды и отвечать требованиям признанных стандартов.

Разрывное давление шланга должно приниматься равным по крайней мере четырехкратному допустимому рабочему давлению.

Применение резьбовых муфт с зажимными кольцами и швом возможно лишь при предоставлении технического обоснования и подтверждении условий равнопрочности.

1.5.4.4 Система трубопроводов может соединяться с другой гидравлической системой, для которой такое соединение допускается. В этом случае рекомендуется предусматривать второй насосный агрегат и соответствующие запорные клапаны.

1.5.4.5 Системы гидравлических трубопроводов между серводвигателями или гидромоторами должны быть выполнены с повышенной степенью безопасности. Это также относится ко всем связанным с ними устройствам.

Фланцевые болтовые соединения должны быть испытаны на плотность давлением, равным 1,5 расчетного давления или 1,5 максимального рабочего давления.

1.5.4.6 У гидравлических серводвигателей должны предусматриваться устройства, установленные непосредственно на цилиндре и действующие в случае возникновения трещины в системе, предотвращающие быстрое падение груза, стрелы или самопроизвольный поворот устройства.

1.5.4.7 Гидравлические серводвигатели должны быть так установлены и соединены с несущими металлоконструкциями, чтобы на шток поршня не передавались внешние усилия.

1.5.5 Барабаны лебедок.

1.5.5.1 Барабаны лебедок должны иметь такую длину, чтобы, по возможности, обеспечивалась однослойная навивка троса; во всех случаях не должна допускаться навивка троса более чем в три слоя. Исключение может быть допущено для тяжеловесных устройств и двухтопенантных грузовых стрел при условии, что имеется тросоукладчик или прижимное устройство троса с канавками. Применение барабанов с навивкой троса более чем в три слоя в каждом случае должно быть обосновано. Чертежи конструкции барабана и расчеты прочности для барабана с навитыми слоями троса должны быть предоставлены для рассмотрения Регистром. Переход каната в вышележащий слой должен происходить без его защемления между последним витком нижнего слоя и ребордой.

1.5.5.2 Диаметр тросового барабана должен быть не менее 18 диаметров троса.

1.5.5.3 Тросовый барабан для многослойной навивки троса должен быть оборудован с обоих торцов ребордами, которые должны возвышаться над верхним слоем навивки не менее, чем на 2,5 диаметра троса.

Барабаны с канавками, предназначенные для однослойной навивки двух ветвей троса, ребордами могут не снабжаться, если ветви навиваются от краев барабана к середине. При навивке на барабан с канавками одной ветви троса реборда может не устанавливаться со стороны крепления троса на барабане.

1.5.5.4 Барабаны лебедок с машинным приводом при однослойной навивке троса должны иметь обечайку с нарезанной по винтовой линии канавкой, выполненной так, чтобы:

.1 радиус дна канавки в поперечном сечении превышал радиус троса не менее чем на 10 %;

.2 длина дуги выполненного по радиусу дна канавки соответствовала сектору с углом не менее 120°;

.3 зазор между двумя соседними витками троса был достаточным, чтобы сходящий с барабана трос не касался соседнего витка;

.4 ширина канавки в поперечном сечении увеличивалась в направлении от дна наружу, если это необходимо.

1.5.5.5 У лебедок, обслуживающих судовые краны и грузовые или механизированные стрелы, топенантные и грузовые барабаны должны быть достаточными, чтобы принимать рабочую длину троса, необходимого для подъема груза с пайола трюма судна при нахождении стрелы в ее крайнем верхнем рабочем положении, а также с пайола трюма лихтера, пришвартованного к борту судна, при максимальном рабочем вылете стрелы за борт и при наименьшей осадке судна.

1.5.5.6 Число полных витков, остающихся на барабане лебедки, когда полная рабочая длина троса выбрана, должно быть не менее:

трех – для гладких барабанов (без канавок) и двух – для барабанов с канавками, при условии, что:

один виток должен остаться на барабане лебедки судовой грузовой стрелы или крана, уложенных на свои опоры «по-походному»;

два витка – на барабане лебедки судовой грузовой стрелы, когда стрела находится в самом низком положении «по-походному»;

три витка – в случае передвижного крана, когда стрела опущена в горизонтальное положение для уменьшения или добавления секций стрелы;

три витка – для механизированной стрелы на жестких опорах, когда стрела находится в самом низком положении «по-походному».

1.5.5.7 Расположение барабана должно обеспечивать правильную навивку на него троса. Угол временного отклонения троса от плоскости, перпендикулярной оси барабана, не должен превышать 4°.

Рекомендуется все барабаны, которые во время работы находятся вне зоны видимости оператора, снабжать устройствами, обеспечивающими правильную навивку и укладку троса на барабане.

1.5.6 Крепление деталей и тросов.

1.5.6.1 Неподвижные оси, служащие опорой вращающихся на них деталей (барабанов, шкивов, колес, катков и др.), должны быть надежно закреплены от проворачивания и аксиального смещения.

1.5.6.2 Все болтовые, шпоночные и клиновые соединения в грузоподъемных устройствах должны быть предохранены от произвольного развинчивания и разъединения.

1.5.6.3 Крепление заменяемых деталей должно исключать их изгиб или скручивание, для чего допускается применение вертлюгов. В системе подвеса грузозахватного органа, если не исключено скручивание шкентеля, должна быть предусмотрена установка вертлюга. Допускается применение вертлюгов с шариковыми и роликовыми подшипниками, с возможностью их регулярной смазки. Вертлюги должны свободно поворачиваться под нагрузкой.

1.5.6.4 Концы тросов, крепящихся к металлоконструкциям или деталям, должны снабжаться коушами или заделываться в тросовые патроны или зажимы одобренной Регистром конструкции. Концы тросов, крепящихся к барабанам лебедок, могут не иметь коушей или патронов, при этом должно быть обеспечено надежное крепление троса к барабану. Прижимных устройств, использующих силу трения, должно быть не менее двух.

1.5.6.5 Ходовые концы тросов талей оттяжек тяжелых стрел должны надежно крепиться к барабанам лебедок оттяжек.

Надежное крепление тросов к барабанам должно также обеспечиваться при использовании вьюшек для крепления контроттяжек при работе спаренными стрелами.

1.5.6.6 Расположение канатных шкивов, блоков и концов тросов, крепящихся к металлоконструкциям, должно предотвращать спадание канатов с барабанов и шкивов блоков, а также исключать их трение друг о друга или о металлоконструкцию. Крепление канатов должно быть рассчитано на наибольшее статическое усилие, вызываемое пробной нагрузкой.

1.5.6.7 У стрел и подъемников, применяемых для работы с орудиями лова, допускается использование палубных механизмов иных, чем грузовые лебедки, с наложением грузового троса при работе с орудиями лова шлагами на турачку палубного механизма и удержанием свободного конца вручную.

В этом случае при испытании грузоподъемного устройства трос должен быть надежно закреплен на турачке. К используемым таким образом палубным механизмам в остальном применяются соответствующие требования настоящих Правил.

1.5.7 Органы управления и подачи питания.

1.5.7.1 Органы управления механизмами грузоподъемных устройств должны быть выполнены и установлены таким образом, чтобы направление движения рукояток, рычагов или маховиков соответствовало направлению движения груза, а именно: вращение маховика по часовой стрелке должно соответствовать подъему груза,

уменьшению вылета (подъем стрелы) и повороту вправо; перемещение вертикального рычага на себя или горизонтального вверх – подъему груза или уменьшению вылета; перемещение рычага вправо – повороту вправо.

1.5.7.2 Рукоятки, рычаги и маховики в нулевом и рабочих положениях (при ступенчатом регулировании) должны фиксироваться и иметь обозначения. Под фиксированием понимается удержание органа управления в нулевом или рабочих положениях, требующее для вывода из этого положения усилия большего, чем для движения между фиксированными положениями.

Кроме того, следует предусмотреть устройство для блокировки рукояток, рычагов и маховиков в нулевом положении.

Расположение рукояток, рычагов, маховиков и педалей должно обеспечивать удобное пользование ими.

1.5.7.3 Органы управления грузоподъемных устройств должны обеспечивать исключение одновременной работы более чем двух механизмов. Это требование не относится к устройствам, в конструкции которых предусматривается совмещение большего числа движений.

1.5.7.4 Усилие, требующееся для элементов управления, не должно превышать 120 Н при ручном приводе и 300 Н при ножном приводе. Усилие, требующееся для управления часто используемых элементов управления, не должно превышать 40 Н. Для редко используемых органов управления может быть допущено усилие не более 160 Н.

Ход рычага управления не должен превышать:

60 см – при ручном управлении,

25 см – при ножном управлении.

1.5.7.5 При кнопочном управлении каждому направлению движения должна соответствовать отдельная кнопка

Кнопки управления должны иметь пружинное или иное устройство для самовозврата в положение «Стоп», когда оператор снимает руку или ослабляет ее усилие. Это устройство не должно требовать усилий, вызывающих усталость оператора.

1.5.7.6 Органы управления и контрольные приборы должны быть расположены на посту управления таким образом, чтобы можно было легко охватить их взглядом. На них должны быть отчетливо и прочно нанесены направления вызываемых ими движений или функций.

Рычаги для пуска должны иметь условное изображение и надпись, обозначающие направление перемещения для пуска данного устройства.

Надписи должны быть на русском и английском языках.

1.5.7.7 Органы управления (контроллеры, рубильники, кнопки) грузоподъемных устройств, предназначенных для транспортировки опасных грузов или для эпизодической транспортировки людей в специальных рабочих клетях и беседках, а также органы управления, применяемые при переносном дистанционном управлении, должны иметь устройство для самовозврата в нулевое положение.

Если при дистанционном управлении оператор не видит барабана лебедки, должна быть обеспечена правильная навивка троса на барабан (см. также [1.5.5.7](#)).

1.5.7.8 Клапаны подключения паропроводов к механизму подъема должны располагаться в непосредственной близости к механизму, быть доступными в любое время и легкими в обслуживании.

1.5.7.9 Маховики для пуска в эксплуатацию должны иметь условное изображение и надпись, обозначающие направление вращения для открывания и пуска устройств в эксплуатацию.

1.5.7.10 Если грузовая лебедка снабжена передачей с переменной скоростью и если положение рычагов изменения скорости в нейтральном положении создает

возможность свободного вращения барабана, то со стороны барабана должен быть предусмотрен запасной тормоз согласно требованиям [1.5.2.10](#). Рычаг изменения скорости передачи должен иметь соответствующее блокирующее устройство, исключающее возможность отключения передачи во время подъема или опускания груза.

1.5.7.11 Питание катушки электромагнитного тормоза должно исключать возможность случайной подачи энергии при генераторном режиме работы двигателя, блуждающими токами или в результате пробоя изоляции.

1.5.7.12 У грузоподъемных устройств с электрическим приводом подача питания на электродвигатели должна быть возможна лишь после того, как соответствующие рукоятки, маховики и рычаги постов управления будут установлены в нулевое положение.

На посту управления или вблизи него рекомендуется предусмотреть сигнализацию о наличии напряжения в сети питания, а также визуальную сигнализацию о включении или выключении электропривода.

1.5.7.13 Короткие замыкания, а также другие неисправности в цепях управления электрическими приводами, не должны приводить к запуску или продолжению их работы, растормаживанию тормозов или сохранению их в расторможенном состоянии.

При отсутствии подачи энергии в цепях управления все включенные в данный момент приводные механизмы должны автоматически остановиться также и в том случае, если органы управления не находятся в нулевом положении.

1.5.7.14 Цепи управления с независимыми электрическими приводами вышек топенантов и контроттяжек с собственным приводом должны исключать возможность включения или продолжения работы этих приводов при грузе на гаке.

Вместо блокировки допускается обеспечение возможности включения указанных приводов только уполномоченными лицами экипажа.

1.5.7.15 Непосредственно у поста управления грузоподъемными устройствами в пределах вытянутой руки оператора должна быть установлена кнопка или выключатель безопасности для отключения главной цепи электрического привода. Они должны быть окрашены в красный цвет и снабжены надписью «СТОП».

Для гидравлических приводов с механизмом самовозврата рычагов управления в нулевое положение выключатель <stop> не требуется.

1.5.7.16 В главной цепи грузоподъемного устройства должен быть установлен выключатель, доступный только для уполномоченных лиц экипажа, либо должна быть обеспечена возможность запираания выключателя в отключенном состоянии.

1.5.7.17 Применение неизолированных троллейных проводов для питания передвижных грузоподъемных устройств не допускается.

1.5.7.18 Должна быть исключена возможность произвольного включения электрического привода. Электродвигатель механизма подъема должен запускаться только после выхода рукоятки управления из нулевого положения.

1.5.8 Допускаемая рабочая нагрузка.

1.5.8.1 В кабине или у органов управления грузоподъемными устройствами, допускаемая рабочая нагрузка которых зависит от радиуса действия, должна быть размещена диаграмма, показывающая радиус действия и соответствующую допускаемую рабочую нагрузку.

На диаграмме также должны быть указаны максимальный и минимальный радиус действия устройств, а также точка, от которой измеряется радиус.

Такие грузоподъемные устройства должны также быть оборудованы указателем радиуса действия и, где это практически возможно, указателем допускаемой рабочей нагрузки, соответствующей установленному вылету стрелы.

Диаграмма и указатели должны быть расположены таким образом, чтобы оператор мог их четко видеть у органов управления грузоподъемными устройствами.

1.5.8.2 Должна быть четко определена величина максимального груза, который может быть поднят в случае, когда съемные детали (стропы, подъемная траверса и рама, спредер и т.п.) грузоподъемных устройств имеют значительный вес.

Не должно быть путаницы между допустимой рабочей нагрузкой:

под грузовым блоком/гаком грузоподъемного устройства;

съемных деталей;

под съемными деталями.

1.5.8.3 Краны, используемые для подъема контейнеров, должны оборудоваться индикаторами нагрузки, которые показывают массу поднимаемого груза.

1.5.9 Органы управления.

1.5.9.1 Органы управления грузоподъемными устройствами должны быть установлены таким образом, чтобы обеспечивалось наличие достаточного пространства для работы оператора при управлении грузоподъемными устройствами.

1.5.9.2 Органы управления должны:

быть расположены таким образом, чтобы не ограничивать оператору обзор в процессе работы или наблюдения за любым лицом, уполномоченным подавать сигналы оператору;

иметь соответствующую маркировку, указывающую их назначение и способы управления.

1.5.9.3 Если условия управления позволяют, органы управления должны возвращаться в нейтральное положение, как только оператор их отпускает.

1.5.9.4 Следует предусмотреть возможность установки органов управления с автоматическим тормозом для предотвращения их непреднамеренного приведения в действие.

1.5.9.5 Система управления органами должна быть такой, чтобы не происходило их приведения в действие при подаче питания или запуске двигателя. Приведение в действие органов управления должно быть возможным только после соответствующего действия оператора.

1.5.10 Смазка.

1.5.10.1 Все трущиеся и вращающиеся части грузоподъемных устройств должны иметь точки для подвода смазки.

1.5.10.2 Каждая точка смазки должна располагаться так, чтобы смазка осуществлялась надлежащим образом. При необходимости, должны быть предусмотрены точки для централизованной подачи смазки.

1.6 СПЕЦИАЛЬНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ

1.6.1 С целью предотвращения искрообразования при использовании грузоподъемных устройств, расположенных на палубах нефтеналивных, нефтесборных судов, газовозов, химовозов и других подобных судов, такие детали, как гаки, скобы, вертлюги, цепи и т.п., должны быть выполнены как искробезопасные. Для обеспечения искробезопасности допускается применение защитных (медных, полимерных и т.п.) покрытий.

1.6.2 Краны с SWL не более 2,8 т и вылетом стрелы не более 10 м в состав которых входят несущие напряженные элементы, изготавливаемые из полимерных композиционных материалов (ПКМ), должны соответствовать требованиям [разд. 7](#) «Судовые краны из ПКМ».

2 НОРМЫ РАСЧЕТА

2.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

2.1.1 Методы расчета усилий и напряжений в элементах грузоподъемных устройств Правилами не регламентируются, однако Регистр может в отдельных случаях потребовать применения одобренных им методов расчета.

2.1.2 На механизированные стрелы, подъемники типа кран-балок и тельферов распространяются применимые к ним нормы расчета судовых кранов, а на подъемники типа талей (гиней) и горденей – нормы расчета судовых грузовых стрел.

Последнее с учетом особенностей, указанных в [2.2.2](#) и [2.3.16](#), распространяется также на съемные детали.

На краны для плавучих буровых установок распространяются нормы расчета судовых кранов с учетом особенностей их эксплуатации.

2.1.3 Требования к методам расчета, допускаемым напряжениям, запасам прочности и устойчивости к конструкциям кранов из ПКМ изложены в [разд. 7](#) «Судовые краны из ПКМ».

2.2 РАСЧЕТНЫЕ НАГРУЗКИ И НАПРЯЖЕНИЯ

2.2.1 Расчетные нагрузки для судовых грузовых стрел, судовых кранов и подъемников, верхних строений плавучих кранов и крановых судов, судовых лифтов и судовых подъемных платформ приведены в соответствующих разделах настоящих Правил.

2.2.2 В качестве расчетной нагрузки для съемных деталей принимается вес безопасно поднимаемого груза и собственный вес.

Для спредеров следует принять, что центр тяжести контейнера смещен относительно положения центра объема контейнера на 1/10 его ширины и длины.

Для спредеров следует также принять особый случай нагрузки, при котором полезная нагрузка воспринимается только тремя захватными поворотными головками.

Для съемных деталей с подвешиванием на четырех ветвях без выравнивания длин следует доказать обеспечение прочности для случая, когда при невыгодном приложении полезной нагрузки нагружены только три ветви.

2.2.3 При расчетах механизмов грузоподъемных устройств должны быть учтены следующие положения:

.1 расчетные нагрузки механизмов должны определяться с учетом нагрузок грузоподъемного устройства и условий определения усилий в конструктивных элементах;

.2 запасы прочности деталей механизмов должны быть не менее запасов прочности металлоконструкций грузоподъемных устройств;

.3 зубчатые передачи должны удовлетворять условиям 4.2 части IX «Механизмы» Правил классификации и постройки морских судов.

2.2.4 Величина потерь на трение в шкивах блоков и при изгибе тросов на шкивах принимается равной:

5 % на каждый шкив с подшипником скольжения;

2 % – с подшипником качения.

Изменение усилий в конструктивных элементах грузоподъемного устройства при перемещении тросов по блокам должно учитываться по самому неблагоприятному для каждого элемента движению или совокупности движения (подъем или опускание груза или стрелы).

2.2.5 При расчете сжатых и сжатоизогнутых стержней с достаточной степенью точности должно быть учтено влияние продольных сил с учетом эксцентриситета их приложения, строительной погиби и начальной кривизны от собственного веса на величину напряжений (см. также [2.3.12](#)).

2.2.6 Если в сечении действуют нормальное и касательное напряжения, должно определяться приведенное напряжение $\sigma_{пр}$, МПа, вычисленное по формуле

$$\sigma_{пр} = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2}, \quad (2.2.6)$$

где σ – нормальное напряжение в рассматриваемом сечении, МПа;

τ – касательное напряжение в рассматриваемом сечении, МПа.

По этим напряжениям должна производиться проверка условий прочности.

2.2.7 Расчетный модуль упругости стальных тросов принимается равным 98 ГПа.

2.2.8 При расчете на прочность клепаных или болтовых конструкций площади и моменты сопротивления сечений определяются за вычетом отверстий. При расчете на устойчивость вычет на отверстия не требуется.

2.3 ДОПУСКАЕМЫЕ И ПРЕДЕЛЬНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ, ЗАПАСЫ ПРОЧНОСТИ И УСТОЙЧИВОСТИ

2.3.1 Методы определения допускаемых и предельных напряжений.

2.3.1.1 При действии расчетных нагрузок напряжения в металлоконструкциях судовых грузоподъемных устройств не должны превышать допускаемых величин, определенных с помощью метода предельных состояний в соответствии с [2.3.2](#), [2.3.3](#) и [2.3.4](#) или, по согласованию с Регистром, методом допускаемых напряжений в соответствии с [2.3.1.2](#).

Метод расчета по допускаемым напряжениям рекомендуется применять только в случае линейной взаимосвязи между нагрузками и напряжениями в конструкции, а также для предварительных расчетов, т.к. конструкции, рассчитанные этим методом, часто оказываются обладающими излишними запасами прочности.

Метод предельных состояний может применяться для любых расчетных случаев.

2.3.1.2 При действии расчетных нагрузок напряжения в металлоконструкциях судовых грузоподъемных устройств не должны превышать допускаемых величин, приведенных в [табл. 2.3.1.2](#).

Таблица 2.3.1.2

Грузоподъемность, т	Допускаемое напряжение в долях от предела текучести материала σ/R_{eH}	Запас прочности R_{eH}/S	Коэффициент динамичности $\psi_n=0,7R_{eH}/S$	Максимальная скорость подъема или опускания груза, при которой расчетная проверка коэффициента динамичности ψ_n не обязательна, м/с
5 и менее	0,40	2,50	1,75	1,00
10	0,42	2,38	1,67	0,89
15	0,44	2,27	1,59	0,78
20	0,46	2,18	1,52	0,69
25	0,48	2,08	1,46	0,61
30	0,50	2,00	1,40	0,53
40	0,54	1,85	1,30	0,40
50	0,57	1,76	1,23	0,31
60	0,59	1,70	1,19	0,25
75 и более	0,60	1,67	1,17	0,22

Примечание. Промежуточные значения определяются интерполяцией.

Для мачт при одновременной работе нескольких легких одиночных стрел допускаемые напряжения могут быть приняты равными 0,5 предела текучести материала R_{eH} .

Для мачт, раскрепленных стоячим такелажем, допускаемые напряжения должны приниматься на 10 % меньше указанных выше.

Для грузоподъемных устройств с ручным приводом допускаемые напряжения могут быть приняты равными 0,6 предела текучести материала R_{eH} .

В величины допускаемых напряжений [табл. 2.3.1.2](#) введены коэффициенты динамичности действия нагрузок, равные:

$$\psi_n = 0,7R_{eH}/\sigma; \quad (2.3.1.2-1)$$

где ψ_n — нормативный коэффициент динамичности, определяемый как отношение ожидаемого наибольшего динамического усилия к статическому усилию при действии расчетной нагрузки;
 R_{eH}/σ — запас прочности согласно [табл. 2.3.1.2](#).

При максимальной скорости подъема или опускания груза, большей чем $1,33 (\psi_n - 1)$, м/с, необходима расчетная проверка коэффициента динамичности, которая может производиться по формуле:

$$\psi = 1 + 0,318 \frac{v}{\sqrt{f_{cm}}} \quad (2.3.1.2-2)$$

где ψ — коэффициент динамичности, представляющий отношение динамического усилия к его статической величине;
 v — наибольшая скорость перемещения груза, м/с;
 f_{cm} — расчетное вертикальное смещение точки подвеса груза (включая изменение длины троса) при статическом действии усилия от веса груза, соответствующего грузоподъемности, м.

Если при этом вычисленный коэффициент динамичности ψ окажется больше ψ_n , то допускаемые напряжения, указанные в [2.3.1.2](#), должны быть умножены на отношение ψ_n/ψ ; если вычисленный коэффициент окажется равным или менее ψ_n , то эти напряжения принимаются равными приведенным в [2.3.1.2](#).

Расчет коэффициента динамичности можно производить другими методами при предоставлении обоснования использования данных методов.

2.3.1.3 Допускаемая рабочая нагрузка (SWL) тросов (стальных, растительных и синтетических) не должна быть больше гарантированной разрывной нагрузки F_{guar} , установленной при испытании образца (при указанных тросах), разделенной на коэффициент запаса прочности согласно [табл. 2.3.8](#) и [табл. 2.3.9](#).

2.3.2 Расчет конструкционной прочности.

2.3.2.1 Напряжения в металлоконструкциях от любых нагрузок для первой группы предельных состояний должны удовлетворять следующему требованию:

$$\sigma_{us} \leq \sigma_{ult} \quad (2.3.2.1-1)$$

где σ_{us} — расчетное напряжение. При его вычислении действующие нагрузки принимаются в соответствии с коэффициентом γ_{fi} , указанным в [табл. 2.3.2.1-1](#);
 σ_{ult} — предельное напряжение в металлоконструкции, вычисляется по формуле:

$$\sigma_{ult} = \frac{\gamma_n \gamma_d R_n}{\gamma_m} \quad (2.3.2.1-2)$$

где σ_i - расчетное напряжение в металлоконструкции от i -го вида нагрузки;
 γ_n - коэффициент надёжности по назначению конструкции (см [табл. 2.3.2.1-2](#));
 γ_d - коэффициент условий работы (см [табл. 2.3.2.1-3](#));
 γ_m - коэффициент надёжности по материалу (см [табл. 2.3.2.1-4](#));
 R_n - нормативное сопротивление, $R_n = R_{eH}$ где R_{eH} - предел текучести материала.

Коэффициент перегрузки γ_{fi} определяется для напряжений от конкретного вида нагружения (нагрузки от собственного веса, динамических нагрузок, ветровые нагрузки и т.д.) в соответствии с [табл. 2.3.2.1-1](#).

Таблица 2.3.2.1-1

Значения коэффициентов перегрузки γ_{fi}

Виды нагрузок	Случаи нагрузок ¹			
	I нормальные нагрузки рабочего состояния	II максимальные нагрузки рабочего состояния		III максимальная нагрузка нерабочего состояния
		Комбинации нагрузок		
—	IIa	IIb	—	
Собственный вес конструкции (учитывая крен и дифферент судна)	1,22	1,16	1,16	1,22
Вес груза и съемного снаряжения (учитывая крен и дифферент судна)	1,34	1,22	1,22	—
Горизонтальные силы инерции масс крана от разгона и торможения механизмов	1,34	—	1,22	—
Вертикальные силы инерции от подъема и опускания груза	1,34	1,22	1,22	—
Горизонтальные силы инерции от качки на волнении	1,22	1,16	1,16	1,22
Вертикальные силы инерции от качки на волнении	1,22	1,16	1,16	1,22
Давление ветра на конструкцию	1,0	1,22	1,22	1,1

¹Виды и случаи нагрузок определяются в соответствии с 6.2.1 и 6.2.2 настоящих Правил

¹Виды и случаи нагрузок определяются в соответствии с [6.2.1](#) и [6.2.2](#) настоящих Правил

Таблица 2.3.2.1-2

Коэффициент надежности по назначению конструкции γ_n

Основное условие расчета	Последствия повреждения	
	значительные	незначительные
Прочность (ограничение пластических деформаций)	0,95	1,0
Устойчивость	0,90	0,95
Сопротивление усталости	0,95	1,0
Трещиностойкость	0,85	0,95

Таблица 2.3.2.1-3

Значения коэффициента условий работы γ_d

Степень достоверности расчетной схемы	Напряженное состояние	
	Простое ¹	Сложное ²
Удовлетворительная ³	0,90	0,80
Неудовлетворительная ⁴	0,80	0,70

¹Простое напряженное состояние балок, балочных конструкций и ферм, если их элементы имеют длину не менее чем в пять раз больше размеров поперечного сечения.

²Сложное напряженное состояние, если элементы и узлы состоят из коротких и широких балок малой высоты (например, оголовки четырех- стоечных порталов), имеющих сложную конфигурацию, представляющих собой оболочки или соединения балок или стержней.

³Удовлетворительной считается достоверность моделирования нагруженности балок, рам и ферм, воспринимающих весовые, инерционные, ветровые нагрузки.

⁴Неудовлетворительной - моделирование нагруженности элементов, загруженных в основном перекосом, непосредственно воспринимающих местные подвижные нагрузки, опорных элементов подвижных конструкций при статически неопределимой схеме опирания, стержней, подверженных существенному местному изгибу, и т. п.

Таблица 2.3.2.1-4

Значения коэффициентов надежности по материалу γ_m

Государственный стандарт или технические условия на прокат и трубы	Коэффициент надежности по материалу γ_m
ГОСТ 27772 (кроме сталей С590 и С590К) и другая нормативная документация, использующая процедуру контроля свойств проката по ГОСТ 27772	1,025
Для проката с пределом текучести свыше 380 Н/мм ² по ГОСТ 19281, для труб по ГОСТ 8731	1,100
Для остального проката и труб, соответствующих требованиям настоящих норм	1,050
Для проката и труб, поставляемых по зарубежной нормативной документации	1,100
Стальные канаты	1,600

2.3.2.2 Напряжения в сварных соединениях.**2.3.2.2.1 Стыковые соединения.**

Расчетные напряжения по металлу стыкового шва σ_{us}^W должны удовлетворять следующему требованию:

при условии, что шов на 100 % подвергается неразрушающему контролю:

$$\sigma_{us}^W \leq \sigma_{ult}; \quad (2.3.2.2.1-1)$$

в остальных случаях

$$\sigma_{us}^W \leq 0,85 \sigma_{ult} \quad (2.3.2.2.1-2)$$

где σ_{ult} — предельное напряжение в металлоконструкции (определяется по формуле 2.3.2.2.1- 2).

2.3.2.2.2 Тавровые и нахлесточные соединения.

Расчет ведется по касательным напряжениям.

Расчетные касательные напряжения по металлу шва τ_{us}^W должны удовлетворять следующему требованию:

$$\tau_{us}^W \leq \tau_{ult}^W; \quad (2.3.2.2.2-1)$$

где τ_{us}^W – предельное касательное напряжение по металлу шва вычисляется по формуле:

$$\tau_{us}^W = \frac{\gamma_n \gamma_{Wd} R_{Wn}}{\gamma_{Wm}}; \quad (2.3.2.2.2-2)$$

где γ_n — коэффициент надежности по назначению конструкции (см [табл. 2.3.2.1-2](#));
 γ_{Wd} — коэффициент условий работы (см. [табл. 2.3.2.2.2-1](#));
 γ_{Wm} — коэффициент надежности по металлу шва (при $R_{Wn} \leq 490$ МПа $\gamma_{Wm} = 1,25$, при $R_{Wn} \geq 590$ МПа $\gamma_{Wm} = 1,35$);
 R_{Wn} — нормативное сопротивление металла шва по временному сопротивлению $R_{Wn} = 0,55 \cdot R_m$, где R_m — временное сопротивление металла шва, МПа.

Расчетные касательные напряжения по металлу границы сплавления $\tau_{us}^{r,c}$ должны удовлетворять следующему требованию:

$$\tau_{us}^{r,c} \leq \tau_{ult}^{r,c} \quad (2.3.2.2.2-3)$$

где $\tau_{us}^{r,c}$ — предельное касательное напряжение по металлу границы сплавления вычисляется по формуле:

$$\tau_{us}^{r,c} = \frac{\gamma_n \gamma_{Wd} R_{Wn}}{\gamma_{Wm}} \quad (2.3.2.2.2-4)$$

где γ_n — коэффициент надежности по назначению конструкции (см [табл. 2.3.2.1-2](#));
 γ_{Wd} — коэффициент условий работы (см [табл. 2.3.2.2.2-1](#));
 $\gamma_{Wm} 1,0$ — коэффициент надежности по металлу шва;
 R_{Wn} — нормативное сопротивление металла шва по временному сопротивлению $R_{Wn} = 0,45 \cdot R_m$, где R_m — временное сопротивление материала шва, МПа.

Таблица 2.3.2.2.2-1

Значения коэффициента условий работы конструкции γ_{Wd}

Вид соединения	γ_{Wd}
присоединение балок к фланцам ¹	0,7 ÷ 0,8
соединение кронштейна со стенкой балки, подкрепленной диафрагмой	0,65 ÷ 0,7
нахлесточные соединения ²	0,8 ÷ 0,9

¹меньшие значения — для тонких фланцев без ребер;

²меньшие значения для соединения с фланговыми швами большой длины, большие значения для комбинированных соединений с лобовыми и фланговыми швами меньшей длины

2.3.2.3 Напряжения в болтовых и заклепочных соединениях.**2.3.2.3.1 Фланцевые соединения с высокопрочными болтами.**

Расчет применим для болтовых соединений с установленным моментом затяжки.

Напряжения в самом нагруженном болту от любых нагрузок для первой группы предельных состояний должны удовлетворять следующему требованию:

$$\sigma_b \leq \frac{u \mu \gamma_n \gamma_{bd} R_{bn}}{\gamma_{bm}} \quad (2.3.2.3-1)$$

где u — число поверхностей трения или среза;
 μ — коэффициент трения (см. [табл. 2.3.2.3-1](#));
 γ_n — коэффициент надежности по назначению конструкции (см. [табл. 2.3.2.1-2](#));
 γ_{bd} — коэффициент условий работы, см. [табл. 2.3.2.3-2](#);

$\gamma_{bm} = 1,4$ — коэффициент надёжности по материалу болта;
 $R_{bn} = 0,7 \cdot R_m$ — нормативное сопротивление высокопрочного болта, где R_m — временное сопротивление материала болта разрыву.

Таблица 2.3.2.3-1

Коэффициент трения μ

Вид способа очистки поверхности трения	μ
Дробеструйная	0,58
Газопламенная	0,42
Стальными щетками	0,35
Без обработки	0,25

Таблица 2.3.2.3-2

Коэффициент γ_{bd}

При специальной очистке или консервации стягиваемых поверхностей	$0,8 \div 0,85$
Без обработки поверхностей (меньшие значения для соединений с количеством болтов менее 10)	$0,7 \div 0,8$

2.3.2.3.2 Соединения с продольным стыком.

Соединения с продольным стыком предназначены для передачи всех видов нагрузок, действующих в плоскости стыка.

Болты, устанавливаемые в отверстие по посадке и заклепки, рассчитываются на срез болта (заклепки) и смятия боковых контактных поверхностей.

Расчетные напряжения по условию среза

$$\tau_b \leq \frac{u \gamma_n \gamma_{bd} R_{bs}}{\gamma_{bm}} \quad (2.3.2.3-2)$$

где коэффициенты u , γ_n имеют те же значения, что и в [формуле 2.3.2.3-1](#); $\gamma_{bd} = 1,0$; $\gamma_{bm} = 1,2$; $R_{bs} = 0,4 \cdot R_m$; R_m — временное сопротивление материала болта (заклепки) разрыву.

Расчетные напряжения по условию смятия соединяемых листов

$$\tau_b \leq \frac{u \gamma_n \gamma_{bd} R_{bp}}{\gamma_{bm}} \quad (2.3.2.3-3)$$

где коэффициент γ_n имеет те же значения, что и в [формуле 2.3.2.3-1](#)
 $\gamma_{bd} = 1,0$; $\gamma_{bm} = 1,2$; $R_{bp} = k_p \cdot R_{eH}$; $k_p = 1,0$ при соединении одной поверхности среза;
 $k_p = 1,4$ при соединении нескольких поверхностей;
 R_{eH} — предел текучести металла соединяемых листов.

2.3.2.4 При определении предельных напряжений для металлоконструкций в качестве нормативного сопротивления (расчётного предела текучести) должна приниматься его величина, гарантированная стандартом или техническими условиями; однако во всех случаях нормативное сопротивление должно приниматься не более чем 0,70 наименьшего предела прочности (временного сопротивления), гарантированного стандартом или техническими условиями.

2.3.3 Подтверждение устойчивости элементов конструкции.**2.3.3.1 Проверка на общую устойчивость**

Для обеспечения общей устойчивости элементов конструкции напряжения в металлоконструкциях от любых нагрузок для первой группы предельных состояний:

$$\sigma_{us} \leq \sigma_{ult} = \phi \frac{\gamma_n \gamma_d R_n}{\gamma_m} \quad (2.3.3.1-1)$$

где γ_n — коэффициент надежности по назначению конструкции (см. [табл. 2.3.2.1-2](#));
 $\gamma_d = 0,8 \div 0,95$ — коэффициент условий работы;
 γ_m — коэффициент надежности по материалу (см. [табл. 2.3.2.1-4](#));
 R_n — нормативное сопротивление элемента конструкции равное пределу текучести $R_n = R_{eH}$;
 ϕ — коэффициент устойчивости, вычисляется по формуле:

Коэффициент устойчивости:

$$\phi = \frac{0,5 \left(\delta - \sqrt{\delta^2 - 39,5 \bar{\lambda}^2} \right)}{\bar{\lambda}^2} \leq 1 \text{ при } \bar{\lambda} \leq 5 \quad (2.3.3.1-2)$$

$$\phi = \frac{7,6}{\bar{\lambda}^2} \text{ при } \bar{\lambda} \geq 5 \quad (2.3.3.1-3)$$

где $\delta = 10 \cdot (0,96 + \beta \bar{\lambda}) + \bar{\lambda}^2$ — поправочный коэффициент;
 $\bar{\lambda} = \lambda \sqrt{\frac{R_{eH}}{E}}$ — условная гибкость стального элемента;
 $\beta = 0,9$ — для стержней замкнутого сечения и симметричного незамкнутого (тавры, двутавры, трубы);
 $\beta = 0,14$ — для стержней несимметричного сечения из одиночных и сдвоенных прокатных профилей (швеллеров, уголков);
 λ — предельная гибкость стального элемента (см. [табл. 2.3.3.1-2](#));
 E — модуль Юнга.

Таблица 2.3.3.1-2

Предельная гибкость стальных элементов λ

Элементы металлоконструкций	Гибкость элементов	
	Сжатых	Растянутых
Пояса главных ферм	120	150
Одностержневые конструкции стрел, колонн и мачт	150	180
Остальные стержни главных ферм и пояса вспомогательных ферм	150	250
Все прочие стержни	250	350

2.3.3.2 Проверка на местную устойчивость.

Проверке на местную устойчивость подлежат тонкостенные элементы сжатых стержней и сжатые вертикальные стенки, и сжатые пояса балок, работающих на поперечный изгиб. Такие элементы представляют собой панели, в основном нагруженные усилиями, действующими в срединной плоскости.

Условие местной устойчивости i -й панели, находящейся в сложных условиях нагружения нормальными напряжениями от изгиба, сжатия и касательными напряжениями от среза должны удовлетворять следующему требованию:

$$\left(\frac{\gamma_d \sigma_i}{\gamma_m \sigma_{ci}} + \frac{\gamma_d \sigma_z}{\gamma_m \sigma_{zci}} \right)^{q_i} + \left(\frac{\gamma_d \tau}{\gamma_m \tau_{zci}} \right)^2 \leq 1 \quad (2.3.3.2)$$

где σ_i — максимальное значение продольных нормальных (сжимающих) напряжений σ в пределах i -й панели;
 σ_{ci} — критическое напряжение для i -й панели, нагруженной только продольными нормальными напряжениями σ (см. приложение Е1, ГОСТ 33169-2014);
 σ_z — расчетное значение продольных нормальных (сжимающих) напряжений;

σ_{zci} — критическое напряжение для i -й панели, загруженной только поперечными нормальными напряжениями σ_z (см. приложение Е3, ГОСТ 33169-2014);

τ — расчетное значение продольных касательных напряжений τ в пределах i -й панели;

τ_{zci} — критическое напряжение для i -й панели, загруженной только продольными касательными напряжениями τ (см. приложение Е2, ГОСТ 33169-2014)

γ_d — коэффициент условий работы, $\gamma_d = 0,85 \div 0,95$;

γ_m — коэффициент надежности по материалу (см. [табл. 2.3.2.1-4](#));

q_i — показатель степени для i -й панели, находится по формуле:

$$q_i = 0,8 + 0,15\gamma_i^3;$$

где γ — параметр нагружения (см. [рис. 2.3.3.2-2](#))

$$\gamma_i = 1 - \sigma_2/\sigma_1;$$

где σ_1 и σ_2 — нормальные напряжения в верхней и нижней частях i -й панели, соответственно.

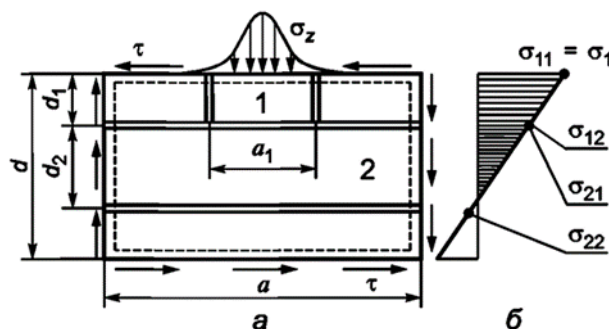


Рис. 2.3.3.2-1

Схема и геометрические параметры пластины с ребрами:

a — схема пластины с ребрами; b — эпюра распределения нормальных напряжений σ (σ_{11} и σ_{12} — расчетные напряжения для панели 1; σ_{21} и σ_{22} — расчетные напряжения для панели 2)

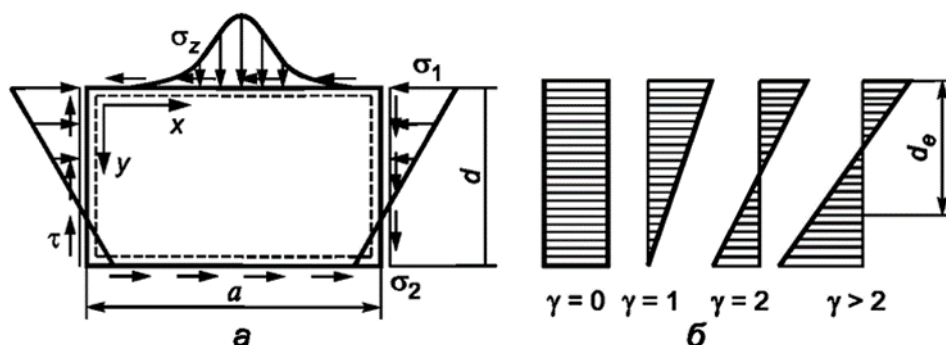


Рис. 2.3.3.2-2

a - общий случай нагружения пластины; b — эпюры распределения нормальных напряжений σ .

2.3.4 Подтверждение усталостной прочности элементов конструкции грузоподъемных устройств.

2.3.4.1 Металлоконструкции грузоподъемных устройств должны быть проверены на усталостную прочность.

2.3.4.2 Расчет на усталостную прочность необходимо проводить в соответствии с требованиями настоящего раздела.

2.3.4.3 Расчет на усталостную прочность является проверочным и выполняется по узлам, расположенным в наиболее нагруженных основных сечениях. На основе анализа проектируемой грузоподъемной машины выбираются сечения, в которых действуют высокие, изменяющиеся по времени нагрузки. В этих сечениях выбираются узлы с высокой концентрацией напряжений, подверженных высоким растягивающим нагрузкам (места приварки ребер, накладок, узлов с угловыми швами и пр.).

2.3.4.4 Узлы металлических конструкций при проведении расчета разделяются на группы с примерно одинаковыми значениями концентраторов напряжений (см. [табл. 2.3.4.4](#)). Примеры узлов металлических конструкций с указанием номеров групп, к которым они отнесены по уровню предела выносливости, приведены в [приложении I](#). Узлы и элементы группы 1–3 не содержат сварных соединений, в группах 4–10 узлы со сварными соединениями.

Таблица 2.3.4.4

Значения базовых пределов выносливости (МПа)										
Значение σ_{-1K} , МПа	Группа узлов (см. приложение I)									
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
$\sigma_{-1K} \leq 420$	130	105	90	75	63	52	43	36	30	25
$420 < \sigma_{-1K} \leq 540$	150	130	105							
$540 < \sigma_{-1K} \leq 700$	185	150	105							
$\sigma_{-1K} > 700$	225	185	130							

2.3.4.5 Рекомендуется в первую очередь выполнить расчет на неограниченную выносливость (на базе количества циклов нагружения $N_0=2 \cdot 10^6$). Если расчет показывает отрицательный результат, то повторить расчет на ограниченную выносливость (для заданного количества циклов нагружения N).

Целью расчета усталостной прочности является определение предельного напряжения σ_{ult} для рассчитываемого соединения.

2.3.4.6 Предельное напряжение при расчете на сопротивление усталости определяется по формуле:

$$\sigma_{us} \leq \sigma_{ult};$$

$$\sigma_{ult} = \frac{\gamma_n \gamma_d \sigma_{-1K}}{\gamma_m} \sqrt[m]{\frac{N_0}{z_e}} \quad (2.3.4.6-1)$$

где γ_n — коэффициент надежности по назначению конструкции или ее элемента (см. [табл. 2.3.2.1-2](#));

γ_d — коэффициент условий работы учитывает неточность моделирования процессов нагружения и накопления циклического повреждения, $\gamma_d = 0,75 + 0,85$;

γ_m — коэффициент надежности по материалу (см. [табл. 2.3.2.1-4](#));

σ_{-1K} — предел выносливости расчетного узла при симметричном цикле нагружения на базе $N_0 = 2 \cdot 10^6$ циклов, вычисляется по формуле:

$$\sigma_{-1K} = k_t \sigma_{-1KB}, \quad (2.3.4.6-2)$$

где $k_t = \left(\frac{t_0}{t}\right)^{0,2}$ — коэффициент влияния толщины основного элемента сварного узла;

σ_{-1KB} — базовый предел выносливости, [табл. 2.3.4.4](#);

z_e — база циклов при расчете на ограниченный предел выносливости;

m — показатель степени кривой усталости, $m = \frac{3,3}{\lg \sigma_B - \lg \sigma_{-1K}}$;

2.3.4.7 Предельное напряжение при расчете на сопротивление усталости при несимметричном цикле нагружения.

$$\sigma_{ult} = \frac{\gamma_n \gamma_d \sigma_{RK}}{\gamma_m} \sqrt[m]{\frac{N_0}{z_e}} \quad (2.3.4.7-1)$$

$$\sigma_{RK} = \frac{2\sigma_{-1K}}{(1-R) + (1+R)\psi_K} \quad (2.3.4.7-2)$$

где при $\sigma_{RK} > R_{eH}$; в расчет принимается значение $\sigma_{RK} = R_{eH}$. $R = \sigma_{min}/\sigma_{max}$, коэффициент асимметрии цикла (σ_{max} и σ_{min} – максимальное и минимальное напряжения цикла нагружения);
 ψ_K – коэффициент чувствительности металла к асимметрии цикла, вычисляется по формуле:

$$\psi_K = 0,57\sigma_{-1K}/R_m \quad (2.3.4.7-3)$$

где R_m – временное сопротивление материала, МПа;
 σ_{-1KB} – базовый предел выносливости аналогичного соединения толщиной $t_0=20$ мм. (см. [табл. 2.3.4.4](#));
 t – толщина того элемента узла, по которому происходит усталостное разрушение, мм.

2.3.4.8 Предельное напряжение на базе ограниченного числа циклов нагружения N определяется по следующей формуле:

$$\sigma_{ult} = \frac{\gamma_n \gamma_d \sigma_{RKN}}{\gamma_m} \quad (2.3.4.8-1)$$

где γ_n – коэффициент надежности по назначению конструкции или ее элемента (см. [табл. 2.3.2.1-2](#));
 γ_d – коэффициент условий работы при сложном напряженном состоянии (см. [табл. 2.3.2.1-3](#));
 γ_m – коэффициент надежности по материалу (см. [табл. 2.3.2.1-4](#));
 σ_{RKN} – предел выносливости при заданном количестве циклов N , вычисляется по формуле:

$$\sigma_{RKN} = \sigma_{RK} \sqrt[m_R]{N_0/N} \quad (2.3.4.8-2)$$

где m_R – показатель степени кривой усталости, определяется по формуле:

$$m_R = \frac{3,3}{\lg \sigma_B - \lg \sigma_{RK}},$$

где σ_{RK} – предел выносливости при $N_0=2 \cdot 10^6$, МПа (см. [формулу 2.3.4.7-2](#));
 $\sigma_B = R_m$ – временное сопротивление материала.

2.3.5 Допускаемые напряжения, указанные в [2.3.1](#), относятся к деформациям растяжения, сжатия и изгиба, а также к приведенным напряжениям.

2.3.6 Конструкция и размеры заменяемых деталей и концевых тросовых патронов должны обеспечивать отсутствие остаточных деформаций при испытании их пробной нагрузкой согласно [10.2.1](#) и отсутствие разрушения при испытании их предельной нагрузкой согласно [10.2.9](#). Детали, изготовленные по стандартам и техническим условиям, согласованным с Регистром, считаются удовлетворяющими этому условию.

Допускаемые напряжения для нестандартизированных несъемных деталей должны приниматься не более допускаемых напряжений для металлоконструкций (см. [2.3.1 – 2.3.4](#)).

2.3.7 Запас прочности цепей топенантов, шкентелей, контроттяжек и съемных деталей, концевых тросовых патронов и прессуемых зажимов (напрессованных втулок) тросов относительно разрывной нагрузки должен быть не менее 4.

Запас прочности калиброванных цепей, работающих на звездочках в подъемниках с ручным приводом, должен быть не менее 3,2.

2.3.8 Запас прочности стальных тросов относительно разрывной нагрузки троса в целом должен быть не менее указанного в [табл. 2.3.8](#).

Таблица 2.3.8

Тросы стальные	Запас прочности при грузоподъемности, т		
Шкентели, топенанты и тали оттяжек стрел, грузовые и стреловые тросы кранов, тросы съемных деталей, стропы	10 и менее	11 – 160	161 и более
	5	$\frac{10^4}{8,85 \cdot SWL + 1910}$	3
Ванты и штаги, мантыли оттяжек, контроттяжки	10 и менее	30	50 и более
	4	3,5	3

2.3.9 Запас прочности тросов, оснастки и стропов из растительного волокна относительно разрывной нагрузки троса в целом должен быть не менее указанного в [табл. 2.3.8](#), а из синтетического – не менее 10.

Таблица 2.3.9

Номинальный диаметр растительного троса, мм	Запас прочности
12	12
14 – 17	10
18 – 23	8
24 – 39	7
40 и более	6

Запас прочности для плетеных ленточных стропов из синтетического волокна должен быть не менее 5.

2.3.10 Запас устойчивости должен быть не менее запаса прочности (относительно предела текучести) на сжатие того же элемента.

2.3.11 Сжатые стержни должны проверяться на общую, а тонкостенные их элементы – на местную устойчивость. Если они удовлетворяют требованиям [4.3.3](#), не требуется проверки трубчатых конструкций на местную устойчивость.

Балки, работающие на поперечный изгиб, должны проверяться на общую устойчивость, а их вертикальные стенки и сжатые пояски – на местную.

2.3.12 Критическая сила центральносжатых стержней должна определяться с учетом начальных эксцентриситета продольных сил и искривления, суммарная величина которых должна приниматься не менее 0,001 длины стержня.

2.3.13 Стальные судовые стрелы могут рассчитываться по условному запасу устойчивости, определенному с учетом изменения сечения по длине стрелы, но без учета начальных эксцентриситета и искривления. Величина этого запаса должна быть не менее 4,5.

2.3.14 Гибкость каждой из ветвей центральносжатых стержней составного сечения на участке между соединительными элементами (планками или решетками) не должна превышать 40.

2.3.15 Гибкость сжатых и растянутых элементов металлоконструкций не должна превышать величин, указанных в [табл. 2.3.15](#).

Таблица 2.3.15

Элементы металлоконструкций	Гибкость элементов	
	сжатых	растянутых
Пояски главных ферм	120	150
Одностержневые конструкции стрел, колонн и мачт	150	180
Остальные стержни главных ферм и пояски вспомогательных ферм	150	250
Все прочие стержни	250	350

При определении гибкости расчетная длина принимается с учетом вида закрепления на концах.

Гибкость определяется в плоскостях главных моментов инерции.

Для судовых стрел может быть допущена гибкость 175, а при осевом усилии 19,60 кН и менее – 200.

2.3.16 При действии расчетных нагрузок напряжения в металлоконструкциях верхних строений не должны превышать допускаемые напряжения, приведенные в [табл. 2.3.16](#), с учетом указаний [2.3.3](#) и [2.3.4](#).

Для верхних строений простейшей конструкции при использовании расчетных нагрузок как для судовых кранов (см. [6.2.3](#)) допускаемые напряжения должны приниматься в соответствии с [2.3.1](#).

Таблица 2.3.16

Комбинация максимальных нагрузок	Допускаемые напряжения в долях предела текучести s/R_{eH}
Рабочее состояние	0,70
Нерабочее состояние	0,75

2.3.17 При действии нагрузок в соответствии с [2.2.2](#) напряжения, возникающие в стальных конструкциях съемных деталей, не должны превышать приведенных в [табл. 2.3.1](#).

При испытаниях съемных деталей пробной нагрузкой возникающие напряжения не должны превышать $0,8R_{eH}$.

При расчете подшипников качения съемных деталей статический коэффициент запаса при нормальной нагрузке должен быть не менее 1,2.

Удельное давление между поворотной захватной головкой спредера и угловым фитингом контейнера при статической нагрузке не должно превышать 50 МПа.

3 МАТЕРИАЛЫ И СВАРКА

3.1 МАТЕРИАЛЫ

3.1.1 Материалы, применяемые для изготовления несущих напряженных элементов металлических конструкций, деталей и механизмов грузоподъемных устройств, а также термическая обработка поковок и отливок в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны удовлетворять применимым требованиям части XIII «Материалы» Правил классификации.

К материалам для несущих напряженных элементов грузоподъемных устройств морских стационарных платформ, плавучих буровых установок, а также судов, предназначенных для эксплуатации в холодных климатических условиях, должны применяться дополнительные требования части XII «Материалы» Правил классификации, постройки и оборудования плавучих буровых установок или Правил классификации, постройки и оборудования морских стационарных платформ соответственно.

Если подтверждено соответствие стали требованиям, изложенным в настоящем разделе, допускается применять сталь, изготовленную по национальным или международным стандартам, а также стандартам предприятий (организаций), указанных в одобренной Регистром технической документации на материалы и изделия и согласованные Регистром согласно требованиям части II «Техническая документация» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов.

Допускается изготовление несущих напряженных элементов судовых кранов из ПКМ. При этом должны выполняться требования изложенные в [разд. 7](#) «Судовые краны из ПКМ» с учетом класса и режима эксплуатации.

3.1.2 Все несущие напряженные элементы металлоконструкций, деталей и механизмов, кроме случаев, перечисленных в [3.1.3](#) и [3.1.4](#), должны изготавливаться из стали. Применение других материалов должно быть в каждом случае подтверждено техническим обоснованием, согласованным Регистром. В обосновании должно быть доказано, что механические свойства выбранного материала отвечают расчетным и не ниже требуемых настоящими Правилами, и что материал может применяться при заданных внешних факторах.

3.1.3 Для изготовления щек блоков для тросов из растительного или синтетического волокна допускается применение дерева твердых пород первого сорта.

3.1.4 Допускается применение чугунного литья для изготовления:

.1 зубчатых, червячных и ходовых колес грузоподъемных устройств с ручным приводом;

.2 червячных колес с ободом из бронзы;

.3 барабанов и турачек лебедок, корпусов редукторов и шкивов блоков;

.4 колодок тормозов, кронштейнов барабанов и корпусов подшипников;

.5 корпусов и блоков гидроаппаратуры управления, гидромоторов, насосов.

3.1.5 Механические свойства и химический состав стального проката для изготовления несущих элементов металлоконструкций грузоподъемных устройств и съемных деталей должны удовлетворять требованиям 3.2, 3.5, 3.13 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов. Выбор категории стали в зависимости от расчетной температуры T_A для свариваемых элементов конструкций производится в соответствии с табл. [3.1.5-1](#) и [3.1.5-2](#), а также с учетом размещения грузоподъемного устройства и группы конструктивного элемента.

Таблица 3.1.5-1

Температура испытаний на ударный изгиб свариваемой конструкционной стали для грузоподъемных устройств, размещаемых на судах

Толщина, мм	Температура испытаний		
	Специальные элементы	Основные элементы	Второстепенные элементы
< 15	$T_A + 10\text{ °C}$	$T_A + 20\text{ °C}$	–
15 – 25	T_A	$T_A + 10\text{ °C}$	$T_A + 20\text{ °C}$
26 – 40	$T_A - 20\text{ °C}$	T_A	$T_A + 10\text{ °C}$
41 – 60	$T_A - 30\text{ °C}$	$T_A - 10\text{ °C}$	T_A
> 60	Должна быть согласована с Регистром в каждом конкретном случае после предоставления технического обоснования	$T_A - 20\text{ °C}$	$T_A - 10\text{ °C}$

Таблица 3.1.5-2

Температура испытаний на ударный изгиб свариваемой конструкционной стали для грузоподъемных устройств, размещаемых на ПБУ/МСП

Толщина, мм	Температура испытаний		
	Специальные элементы	Основные элементы	Второстепенные элементы
< 15	T_A	$T_A + 10\text{ °C}$	$T_A + 20\text{ °C}$
15 – 25	$T_A - 10\text{ °C}$	T_A	$T_A + 10\text{ °C}$
26 – 40	$T_A - 20\text{ °C}$	$T_A - 10\text{ °C}$	T_A
41 – 60	$T_A - 30\text{ °C}^1$	$T_A - 20\text{ °C}$	$T_A - 10\text{ °C}$
> 60	Должна быть согласована с Регистром в каждом конкретном случае после предоставления технического обоснования	$T_A - 30\text{ °C}$	$T_A - 20\text{ °C}$

¹ Для подтверждения применимости должны быть определены значения характеристик трещиностойкости основного металла и металла сварных соединений (CTOD) при T_A .

Расчетная температура конструкций, T_A , определяется в соответствии с 1.2.3 части II «Корпус» Правил классификации и постройки морских судов.

К специальным элементам относятся конструктивные элементы, разрушение которых приводит к разрушению грузоподъемного устройства.

К основным элементам относятся конструктивные элементы, подверженные высоким напряжениям.

Остальные элементы относятся к второстепенным.

Для элементов конструкций, нагружаемых в Z-направлении, должно быть предусмотрено применение зет-сталей.

3.1.6 Сталь поковок и отливок, входящих в состав сварных деталей грузоподъемных устройств, должна удовлетворять требованиям к результатам испытаний на ударный изгиб для проката, выполненным при температуре, соответствующей табл. [3.1.5-1](#) и [3.1.5-2](#).

Сталь поковок и отливок не сварных деталей, а также не сварных деталей, изготовляемых из проката, включая болты, гаки, серьги, втулки, вертлюги и др., должна удовлетворять требованиям международных или национальных стандартов, признанных Регистром или иным требованиям контрактной документации к результатам испытаний на ударный изгиб, но не ниже 27 Дж, при расчетной температуре T_d .

Поковки и отливки, предназначенные для деталей, работающих при отрицательных температурах, должны соответствовать требованиям 3.5.4 и 3.5.5 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов, соответственно.

Сталь цепей грузоподъемных устройств, за исключением подъемников с ручным приводом, предназначенных для работы при температуре ниже -20°C , должна отвечать требованиям 3.6 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов для стали цепей 2-й или 3-й категории.

Цепи, которые не требуют термообработки для повышения качества или прочности, после изготовления должны быть нормализованы.

3.1.7 Все стальные поковки и отливки в составе деталей грузоподъемных устройств, а также сварные детали с напряженными, близко расположенными или пересекающимися сварными швами подлежат термической обработке (поковки из легированных сталей – закалке и отпуску, поковки и отливки из углеродистых сталей – закалке и отпуску или нормализации, электросварные детали – отжигу) для снятия внутренних напряжений.

Термическая обработка деталей должна производиться в закрытых (муфельных) печах при надежном контроле температуры. Режим термической обработки устанавливается в зависимости от марки стали, назначения и размеров деталей и согласовывается с Регистром.

Проведение термической обработки должно подтверждаться документом, оформляемым изготовителем в соответствии со стандартами предприятия. Сведения о термической обработке заменяемых деталей должны быть внесены в Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей (форма 5.1.4).

Если термическая обработка заменяемых деталей производилась под наблюдением компетентного лица, запись об этом в части II Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств производится инспектором Регистра на основании Свидетельства об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей, подписанного упомянутым выше компетентным лицом.

3.1.8 Для изготовления конструкций и деталей грузоподъемных устройств допускается применение сталей повышенной прочности при выполнении предъявляемых к сталям требований Правил.

3.2 СВАРКА

3.2.1 Применение сварки в металлоконструкциях, деталях и механизмах грузоподъемных устройств, контроль качества сварных швов и их термическая обработка в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны отвечать применимым требованиям части XIV «Сварка» Правил классификации и постройки морских судов.

Выбор сварочных материалов и технологических процессов сварки должен осуществляться согласно 2.2 части XIV «Сварка» Правил классификации и постройки морских судов, а также 2.5 части XIII «Сварка» Правил классификации, постройки и оборудования плавучих буровых установок и морских стационарных платформ. Применяемый технологический процесс сварки должен быть одобрен Регистром.

3.2.2 Размеры угловых швов следует назначать возможно меньшими по расчету на прочность и по технологическим условиям. Катет углового шва должен быть не менее 4 мм и не более 1,2 наименьшей толщины соединяемых элементов. Длина углового шва должна быть не менее 50 мм.

Если для сварки тавровых соединений таких ответственных деталей, как обухи поворотных оттяжек (см. [9.2.3](#)), носок для крепления направляющего блока (см. [9.2.6](#)), обух топенанта (см. [9.2.8](#)), обухи на корпусе судна и металлоконструкциях (см. [9.2.9](#)), применяются короткие сварные угловые швы, следует обращать особое внимание на их качество и контроль сварных швов; в частности, качество швов следует проверять одобренным Регистром методом контроля по всей их длине.

3.2.3 Электросварка деталей круглого и кольцевого сечений малых диаметров (цепей, прутковых вант) должна производиться контактным способом.

3.2.4 Стыковые сварные швы передающих нагрузку конструктивных элементов, ориентированные поперек направления нагрузки, должны выполняться с преимущественным использованием двусторонней или односторонней сварки с проваром корня шва. Допустимость односторонней сварки с применением подкладной планки должна быть проанализирована при проектировании с учетом циклической нагруженности конструкции. Для повышения усталостной прочности, если необходимо, применяется дополнительная обработка сварных швов методами аргонодугового оплавления, поверхностно-пластического деформирования или абразивной зачистки.

3.2.5 В конструкциях с замкнутым контуром при отсутствии доступа изнутри допускается применение пробочных швов для закрепления закрывающего листа на внутреннем наборе (диафрагмах). Требования к пробочным швам – см. 1.7.5.13 части II «Корпус» Правил классификации и постройки морских судов.

3.2.6 Качество сварных швов несущих элементов металлоконструкций должно быть проверено радиографическим, либо иным одобренным Регистром методом неразрушающего контроля. Контролю должно быть подвергнуто не менее 10 % длины швов контролируемого соединения. Обязательному контролю подлежат места пересечения сварных швов. Кольцевые непрерывные стыковые швы мачт, колонн, стрел и других несущих металлоконструкций должны подвергаться контролю по всей длине. Сварные швы мачт (колонн), на которых будут установлены стрелы грузоподъемностью более 25 т, должны быть подвергнуты 100 %-му радиографическому контролю до высоты 3,5 м от палубы их закрепления.

4 СУДОВЫЕ ГРУЗОВЫЕ СТРЕЛЫ

4.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

4.1.1 Требования настоящего раздела применимы для судовых грузовых стрел обычной конструкции, работающих в следующих режимах:

одиночной однопенантной стрелы, двухтопенантной стрелы, механизированной стрелы, спаренных стрел.

Стрелы, имеющие специальную конструкцию, подлежат особому рассмотрению Регистром.

4.1.2 Типовые схемы оснастки судовых грузовых стрел приведены в [разд. 1](#).

4.1.3 Каждая грузовая стрела должна иметь топенантную лебедку с механическим приводом, либо топенантную вьюшку, удовлетворяющую требованиям [4.5.2](#).

Там, где устанавливать вьюшку нецелесообразно или практически невозможно, следует применять цепной стопор топенанта, соединенный с тросом топенанта при помощи треугольной планки.

4.1.4 Цепной стопор топенанта грузовых стрел должен крепиться к обуху на палубе или мачте. Крепление тросов топенантов, оттяжек и контроттяжек за счет сил трения (тросовые стопоры, кнехты, утки) не допускается.

4.1.5 Длина тросов топенанта и шкентеля должна быть подобрана так, чтобы при всех возможных комбинациях расположения и движения стрел во время эксплуатации минимальное число витков на соответствующем барабане было бы не менее требуемых [1.5.5.6](#).

4.1.6 Использование канифас-блоков для проводки тросов шкентелей и топенантов не допускается.

4.1.7 Если лебедка грузовой стрелы имеет общий двигатель для подъема и опускания либо стрелы, либо груза, и стрела удерживается с помощью защелки, заскакивающей в барабан топенанта во время поднятия и опускания груза, то механизм зацепления защелки с барабаном должен иметь эффективное блокировочное устройство, действующее таким образом, чтобы защелка не выходила из зацепления с барабаном до тех пор, пока двигатель не войдет в зацепление с приводом барабана топенанта.

4.1.8 При уменьшении усилия в грузовом шкентеле должно быть исключено свободное падение направляющего блока под влиянием собственного веса. Для этого в конструкции узла крепления блока к обойме, насаженной на вертлюг шпора, должен быть предусмотрен ограничивающий упор, или направляющий блок должен быть оборудован головкой типа «утиный нос».

4.1.9 Должно быть предусмотрено надежное крепление стрел «по-походному». Если крепление стрелы «по-походному» – вертикальное у мачты, и при этом не обеспечивается установка стрелы с помощью топенанта, необходимо предусмотреть специальное устройство для такой установки.

4.1.10 Оттяжки для поворота грузовых стрел должны быть спроектированы таким образом, чтобы была обеспечена возможность работы стрелы при максимальном вылете, крене судна или плавучей буровой установки 5° и дифференте судна или плавучей буровой установки 2°.

4.1.11 Опору шпора стрелы следует устанавливать над палубой, на которой установлены лебедки, на такой высоте, чтобы не мешать обслуживающему персоналу и правильному наматыванию шкентеля на барабан.

4.1.12 Вертлюг шпора стрелы с одиночным топенантом и обух топенанта, как правило, должны находиться на одной вертикали. Смещение крепления топенантов

относительно шпора стрелы в каждом случае должно быть обосновано, подтверждено расчетами и согласовано Регистром.

4.1.13 Фундаменты вертлюгов тяжелых стрел должны обладать достаточной прочностью и жесткостью. Палуба в месте установки фундамента должна быть подкреплена. Подпятник вертлюга должен быть снабжен отверстием для спуска воды.

4.1.14 Конструкция и установка двухтопенантных стрел должны предотвращать самопроизвольное движение стрелы в ее крайних положениях. При необходимости должны быть предусмотрены конструктивные меры по ограничению углов поворота топенантов или стрел.

4.1.15 Механизированные стрелы должны быть оборудованы конечными выключателями для автоматической остановки в крайних положениях механизмов вылета и поворота стрелы, а также, в обоснованных случаях, и другими приборами безопасности в соответствии с требованиями [5.5](#).

4.1.16 Конструкция и расположение спаренных грузовых стрел должны предусматривать возможность использования стрел в режиме работы одиночных грузовых стрел.

4.1.17 Оборудование стрел, устанавливаемых неподвижно для работы спаренными шкентелями, должно включать:

.1 установку достаточно прочных контроттяжек и деталей их крепления у палубы и нока стрелы;

.2 установку деталей для спаривания шкентелей (в том числе установку контрольной цепочки между шкентелями);

.3 осуществление мероприятий, позволяющих в процессе эксплуатации контролировать предельные положения стрел и контроттяжек, предусмотренные расчетом, а также угол расхождения шкентелей, которые должны быть указаны в Инструкции по работе спаренными стрелами.

Визуальные способы контроля установки стрел или предельной высоты подъема груза могут применяться при обеспечении достаточной надежности такого контроля в действительных условиях эксплуатации (например, если границы допустимых областей обслуживания или фиксированные схемы установки стрел определяются такими судовыми конструкциями, как комингсы люков, надстройки, рубки и т.п.).

Рекомендуется применение штатно установленных указателей контроля положения стрелы относительно горизонта и диаметральной плоскости судна.

При отсутствии надежности визуального контроля предельных положений стрел и угла расхождения шкентелей для этой цели должны предусматриваться такие конструктивные меры, как маркировка тросов топенантов контроттяжек, обухов контроттяжек, или другие приемлемые меры. Фиксирование мест крепления контроттяжек и их длин должно обеспечиваться конструктивным, а не визуальным контролем;

.4 установку топриков или внутренних оттяжек, предотвращающих поворот стрелы в сторону контроттяжки.

4.1.18 При работе стрел, предназначенных для работы спаренными шкентелями, должен быть обеспечен свободный пронос груза над планширем фальшборта и комингсов люка при ограниченном угле расхождения шкентелей, который не должен превышать 120°.

4.1.19 Ходовые концы тросов талей оттяжек тяжелых стрел должны надежно крепиться к барабанам лебедок.

Надежное крепление тросов к барабанам должно также обеспечиваться при использовании вышек для крепления контроттяжек при работе спаренными стрелами.

4.1.20 Съёмные, заменяемые и несъёмные детали судовых грузовых стрел должны отвечать требованиям [разд. 9](#).

4.2 РАСЧЕТ

4.2.1 Определение усилий в элементах грузоподъемного устройства при работе одиночными стрелами должно производиться при угле наклона к горизонту: 15° – для легких стрел и 25° – для тяжелых стрел.

Если наименьший угол наклона стрел в действительных условиях эксплуатации превышает указанный выше, в расчетах может быть принят этот наименьший угол.

Для врезного шкива грузового шкентеля и грузовых блоков со шкентелем, параллельным стреле, расчет усилия должен производиться при возможно большем в эксплуатации угле наклона стрел, но не менее 60° .

4.2.2 Максимальный угол наклона стрелы к горизонтали не должен превышать 70° .

4.2.3 Максимальный угол поворота стрелы относительно диаметральной плоскости при вылете стрелы за борт не должен превышать 75° .

4.2.4 При конструктивном смещении шпора стрелы относительно вертикали, проходящей через обух топенанта на величину, превышающую 0,025 высоты обуха топенанта над шпором стрелы, усилия в стреле, топенанте и оттяжках должны определяться специальным расчетом с учетом ограничений по установке оттяжек и предельного положения стрел.

4.2.5 При расчете усилий в элементах двухтопенантной стрелы могут применяться требования [4.2.1](#) с тем, однако, изменением, что натяжение топенанта должно определяться при наибольшем повороте стрелы в сторону, противоположную рассматриваемому топенанту.

При конструктивном смещении шпора двухтопенантной стрелы относительно вертикальной плоскости, проходящей через обухи крепления топенантов, могут применяться требования [4.2.4](#).

4.2.6 Должно быть предотвращено самопроизвольное заваливание двухтопенантных стрел в горизонтальной плоскости при наибольшем повороте стрелы от среднего положения. При этом для тяжелых стрел должны учитываться углы крена и дифферента, указанные в [4.2.9](#). Условием, предотвращающим заваливание, считается наличие горизонтальной составляющей натяжения топенантов, перпендикулярной к направлению стрелы в плане, равной не менее 0,1 массы поднимаемого груза.

4.2.7 Определение усилий в элементах стрел, предназначенных для работы спаренными шкентелями, должно производиться при самом неблагоприятном для рассчитываемого элемента положении наибольшего безопасно поднимаемого груза на траектории, определяемой ограниченным углом расхождения шкентелей (см. [4.1.18](#)).

Если для работы предусматривается несколько вариантов установки стрел, то для расчета должен приниматься вариант, при котором возникают наибольшие усилия. Это относится также к определению расчетного положения стрел и контроттяжек при установлении площадей, допускаемых к обслуживанию стрелами со спаренными шкентелями.

Усилия в стрелах, шкентелях и топенантах при работе спаренными шкентелями, как правило, не должны превышать усилий при работе одиночными стрелами. Если усилие в элементе устройства (например, осевое усилие в стреле) при работе спаренными шкентелями превышает усилие при работе одиночными стрелами, то выбор прочных размеров этого элемента должен производиться по усилию при работе спаренными шкентелями.

4.2.8 Установка стрел и контроттяжек при работе спаренными шкентелями должна предотвращать самопроизвольное заваливание стрел к мачте (опрокидывание) при всех возможных вариантах установки стрел и положения груза.

Опрокидывание стрел разрешается предотвращать установкой дополнительных внутренних оттяжек. Для этой цели могут быть использованы поворотные оттяжки.

Условием, предотвращающим опрокидывание, считается наличие положительного натяжения топенанта стрелы с грузом, но без учета собственной массы стрелы и ее деталей.

4.2.9 Расчетное усилие в поворотных оттяжках стрелы должно приниматься не менее 25 % силы тяжести груза, соответствующего грузоподъемности.

Для тяжелых стрел величина усилия должна быть проверена при крене 5°, дифференте 2° и наибольшем вылете стрелы за борт. Если углы крена или дифферента в условиях эксплуатации больше указанных выше, то в расчете должны приниматься истинные значения углов.

Если предусматриваются специальные мероприятия по уменьшению углов крена при работе тяжелой стрелой, например, балластировка, то при расчете усилия в оттяжке эти мероприятия могут быть приняты во внимание.

Расчетное усилие в топрике или таях, соединяющих ноки спаренных стрел, должно приниматься не менее 10 % силы тяжести груза, соответствующего грузоподъемности при работе одиночной стрелой.

4.2.10 При одновременной работе двух и более легких стрел на одной мачте взаимное расположение стрел должно приниматься таким, при котором возникают наибольшие напряжения в сечениях мачты, а при раскреплении мачты стоячим такелажем – и наибольшее его натяжение.

При отсутствии специальных обоснований начальное натяжение стоячего такелажа следует принимать равным 1/12 разрывного усилия троса в целом.

4.2.11 Когда возможно несколько положений стрелы, расчеты производятся для каждого положения в отдельности. Допускаемые углы наклона должны быть указаны в Свидетельстве об испытании и полном освидетельствовании грузоподъемных устройств (форма 5.1.2).

4.2.12 Для стрел, детали которых закреплены на салинге, необходимо учитывать моменты изгиба и кручения, которые могут возникнуть при неравномерном распределении сил в полиспадах.

4.2.13 В качестве расчетной нагрузки для судовых грузовых стрел принимается вес поднимаемого груза.

Учет собственного веса при расчете усилий (кроме расчета при работе спаренных стрел) необходим, если масса стрелы составляет 20 % грузоподъемности и более.

При специальной (не трубчатой) конструкции стрел должно быть учтено давление ветра как для судовых кранов.

При определении усилий в поворотных оттяжках тяжелых стрел должны быть учтены углы крена и дифферента согласно [4.2.9](#).

4.3 ГРУЗОВЫЕ МАЧТЫ

4.3.1 Грузовые мачты должны иметь не менее двух жестких опор.

В качестве верхней опоры может служить палуба достаточно прочной рубки или надстройки. Места крепления грузовых мачт должны быть соответственно подкреплены.

4.3.2 Толщина стенок грузовых мачт, расположенных в пределах закрытых помещений, должна быть не менее 5,0 мм, а у расположенных в открытых пространствах или не имеющих доступа внутрь – не менее 6,5 мм; у имеющих доступ внутрь – не менее 5,0 мм. Грузовые мачты, используемые для вентиляции, должны иметь толщину стенки не менее 6,5 мм.

4.3.3 Наружный диаметр грузовой мачты D , мм, в зависимости от толщины ее стенок t , мм, не должен превышать указанных соотношений:

$$D=1000t/(25-t) \text{ при } t \leq 15 \text{ мм,}$$

$$D=100t \text{ при } t > 15 \text{ мм.}$$

Если напряжения в мачте ниже допускаемых, может быть допущено увеличение ее диаметра, что должно быть в каждом случае подтверждено расчетом, согласованным Регистром (см. также [2.3.1](#)).

4.3.4 Конструкция грузовых мачт и их деталей не должна позволять скапливания воды в недоступных местах. Все части, кроме закрытых конструкций, должны быть доступны для осмотра, очистки и окраски.

4.3.5 Расчетные усилия в грузовых мачтах должны определяться при таком расположении стрелы или комбинациях стрел, которые вызывают наибольшие усилия.

4.3.6 Штаги должны устанавливаться так, чтобы не препятствовать работе стрел и бегучего такелажа. Не рекомендуется закреплять штаги к концам салинга (траверсы) мачты.

4.3.7 Тросы стоячего такелажа должны быть снабжены талрепами; обухи крепления вант и штагов должны быть надежно укреплены на корпусе судна; направление плоскостей обухов должно соответствовать указанному в [9.2.9](#). Крепление двух и более тросов одной деталью (например, скобой) не допускается.

4.4 СТРЕЛЫ

4.4.1 Толщина стенок стальных стрел должна быть не менее 4 мм. Наружный диаметр стрел не должен превышать величины, указанной в [4.3.3](#).

Диаметр сечений стрелы у нока и шпора должен быть не менее 0,65 диаметра в средней части стрелы.

Поперечные стыковые сварные швы не должны располагаться в средней части стрелы.

Расположение этих швов должно отвечать стандартам, признанным Регистром.

Наибольшая строительная погиб стальной стрелы должна быть не более 1/1500 ее длины как в плоскости подвеса, так и в плоскости, ей перпендикулярной.

4.4.2 Обухи для крепления оттяжек должны располагаться на возможно меньшем расстоянии от обухов крепления грузового блока в соответствии с [9.2.9](#).

4.4.3 В случае установки врезного шкива стрела должна быть дополнительно подкреплена, для того чтобы момент сопротивления в районе установки шкива был не меньше момента сопротивления стрелы без шкива.

4.4.4 После установки обухов, врезного шкива и окончания всех сварочных работ каждая стрела должна быть испытана на непроницаемость надувом воздуха давлением 0,03 МПа.

4.4.5 Контроль качества сварных соединений стрел осуществляется внешним осмотром, измерениями и радиографическим методом в соответствии с [3.2.6](#).

4.5 ЛЕБЕДКИ И ВЬЮШКИ

4.5.1 Грузовые лебедки, а также лебедки топенантов и поворотных оттяжек стрел, предназначенные для изменения положения стрел под грузом, должны удовлетворять применимым общим техническим требованиям [1.5](#). Их привод должен обладать тормозным моментом, превышающим в 1,5 раза необходимый номинальный момент.

4.5.2 Вьюшки топенантов и контроттяжек должны быть снабжены храповым устройством, автоматически срабатывающим при разъединении или выходе из строя приводов от лебедок, а также при выключении тока или прекращении питания электродвигателя автономного привода вьюшки.

У вьюшек, приводящихся в действие приводным тросом от барабана или турачки лебедки, автоматическое срабатывание может не требоваться, если стопорный вал (собачка) поднимается над храповиком не более чем на 15 мм.

4.5.3 Вьюшки с автономным приводом должны также удовлетворять требованиям, предъявляемым к лебедкам (см. [4.5.1](#)), за исключением требований, относящихся к тормозам грузоподъемных устройств с электроприводами.

4.5.4 У вьюшек, приводящихся в действие приводным тросом, барабан должен быть разделен ребордой на две части: для рабочего и приводного тросов. Должно быть предусмотрено надежное крепление приводного троса к барабану вьюшки и к барабану или турачке лебедки.

4.5.5 Лебедки и вьюшки должны устанавливаться таким образом, чтобы угол отклонения троса на обойме барабана относительно плоскости, перпендикулярной продольной оси барабана, был не более 4° и чтобы было достаточное натяжение троса для обеспечения правильной намотки троса на барабан при всех возможных положениях грузовых стрел. Если это необходимо, следует предусмотреть тросоукладчик или устройство для прижима (см. также [1.5.5.7](#)).

4.5.6 У лебедок оттяжек однопенантных тяжелых стрел рекомендуется предусматривать меры для предотвращения возникновения недопустимых напряжений в стреле и топенанте под воздействием тяговых усилий в оттяжках.

4.5.7 Механизмы зацепления (храповые колеса и собачки) должны выдерживать крутящий момент, превышающий не менее чем в 1,5 раза максимальный крутящий момент, вызываемый усилием в грузовой стреле в условиях максимальной нагрузки.

4.5.8 Топенантная вьюшка, приводимая в действие другой лебедкой с помощью приводного троса, не должна использоваться на грузовой стреле, у которой допускаемая рабочая нагрузка (при одинарном шкентеле) превышает 3 т.

4.5.9 Приводной трос, используемый для приведения в действие топенантной вьюшки:

не должен применяться на барабане, который в силу своего состояния и конструкции может повредить трос;

не должен иметь на барабане больше витков, чем предусмотрено. Дополнительные витки можно накладывать на барабан, имеющий соответствующие реборды;

не следует травить через барабан, особенно если этот трос из искусственного волокна.

Характеристики выбранного троса должны обеспечивать его достаточную прочность и надежность при эксплуатации.

4.6 ПРИБОРЫ БЕЗОПАСНОСТИ

4.6.1 Требования [5.5.1](#), [5.5.2](#), [5.5.3](#) и [5.5.5](#), регламентированные для судовых кранов и подъемников, распространяются также на механизированные стрелы.

4.6.2 При установке приборов безопасности для механизированных стрел характер работы должен учитываться для стрел, работающих в спаренном режиме.

5 СУДОВЫЕ КРАНЫ И ПОДЪЕМНИКИ

5.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

5.1.1 Требования настоящего раздела распространяются на краны, а также подъемники с учетом их специфичных условий работы и особенностей конструкций.

5.1.2 Конструкция и установка стреловых кранов на судах должна предотвращать их опрокидывание (см. также [5.7.1](#)).

5.1.3 Конструкция кранов со стрелами на гибком подвесе должна предотвращать самопроизвольное опрокидывание стрелы в сторону, противоположную вылету, с учетом возможных в эксплуатации углов крена и дифферента, с применением при необходимости ограничивающих упоров (см. также [5.2.4](#)).

5.1.4 Конструкция судовых кранов и подъемников должна обеспечивать надежное крепление их к корпусу судна, морской стационарной платформы или плавучей буровой установки. Конструкция корпуса судна, морской стационарной платформы и плавучей буровой установки в месте установки крана или подъемника должны быть соответственно подкреплены.

5.1.5 Должно быть предусмотрено надежное крепление судовых кранов, их стрел и подъемников «по-походному».

5.2 РАСЧЕТ

5.2.1 В качестве суммарной расчетной нагрузки для судовых кранов принимается:

- .1 масса поднимаемого груза;
- .2 собственный вес;
- .3 давление ветра на поверхности палубного крана и груза в продольном и поперечном направлениях, равное 400 Па.

При расчете усилий в элементах кранов должны быть учтены углы наклона согласно [5.2.3](#). Для кранов, предназначенных для работы на волнении, расчетные нагрузки должны удовлетворять требованиям [6.2.1](#) и [6.2.2](#).

5.2.2 При определении ветровой нагрузки за расчетную наветренную площадь крана следует принимать: для конструкции со сплошными стенками – площадь, ограниченную контуром конструкции; для решетчатых конструкций – площадь, ограниченную контуром конструкции, за вычетом проемов между стержнями.

За расчетную площадь крана, имеющего несколько плоскостей балок одинаковой высоты (сплошных или решетчатых), расположенных одна за другой, следует принимать: при расстоянии между балками, меньшем высоты балки – площадь передней балки полностью; при расстоянии между балками, равном или большем высоты балки, но меньшем двойной ее высоты, – площадь передней балки полностью плюс 50 % каждой последующей балки; при расстоянии между балками, равном или большем двойной ее высоты – площадь всех балок полностью. Части задних балок, которые не перекрываются передней балкой, учитываются полностью.

Для конструкций из труб величина расчетной наветренной площади может быть уменьшена умножением на поправочный коэффициент 0,75.

Расчетная наветренная площадь груза оценивается по фактическому контуру грузов, для подъема которых предназначен кран.

У кранов грузоподъемностью до 10 т включительно при отсутствии достаточных данных площадь груза может быть принята 2 м² на 1 т при грузоподъемности до 2 т включительно и 1 м² на 1 т при грузоподъемности 10 т; для промежуточных значений грузоподъемности площадь груза определяется интерполяцией.

5.2.3 При определении усилий в конструктивных элементах судовых кранов, установленных на судах и плавучих буровых установках, расчет должен производиться при крене 5° и дифференте 2°. Если углы крена или дифферента в условиях эксплуатации больше, в расчете должны приниматься истинные значения углов.

5.2.4 Для крановых стрел на гибком подвесе должно быть доказано расчетным путем или функциональным испытанием, что стрела не может опрокинуться в сторону, противоположную вылету.

Условием, предотвращающим опрокидывание, считается наличие положительного натяжения стреловых тросов при наименьшем вылете и наклонении в сторону, противоположную вылету, на возможный в эксплуатации угол (но не менее 5° крена и 2° дифферента) при давлении ветра со стороны вылета согласно [5.2.1.3](#).

5.3 МЕТАЛЛОКОНСТРУКЦИИ

5.3.1 Толщина стенок несущих элементов металлоконструкций, доступных для осмотра и ухода со всех сторон, а также металлоконструкций кранов и подъемников в закрытых помещениях должна быть не менее 4 мм; толщина стенок коробчатых или трубчатых элементов металлоконструкций, недоступных для осмотра и ухода с внутренней стороны, должна быть не менее 6 мм.

Наибольшая строительная погибь стрелы крана должна быть не более $1/1500$ ее длины как в плоскости подвеса, так и в плоскости, перпендикулярной к ней.

5.3.2 Наружный диаметр трубчатых элементов металлоконструкций не должен превышать величины, указанной в [4.3.3](#).

5.3.3 Следует избегать нагрузки заклепок на отрыв головок, особенно если она вибрационная; применять такую конструкцию допускается только в исключительных случаях. Работа на растяжение заклепок с потайными или полупотайными головками не допускается.

Отверстия для заклепок и чистых болтов должны сверлиться одновременно в соединяемых элементах или в отдельных элементах по кондукторам.

Заклепки и болты в соединениях несущих элементов должны иметь диаметр не менее 12 мм. Предельная толщина склепываемых элементов не должна превышать 5 диаметров заклепки.

Число заклепок, крепящих элемент в узле или расположенных по одну сторону стыка, должно быть не менее двух.

5.4 МЕХАНИЗМЫ

5.4.1 Механизмы кранов и подъемников должны удовлетворять применимым общим техническим требованиям [1.5](#).

5.4.2 Коэффициент запаса торможения механизма подъема груза должен быть не менее 1,5. Коэффициент запаса торможения механизма изменения вылета стрелы должен быть не менее 2; при этом статический момент на тормозном валу, создаваемый весом груза, весом стрелы и противовесом, должен определяться в таком положении стрелы, при котором величина момента имеет наибольшее значение.

При наличии на приводе двух и более тормозов запас торможения устанавливается в предположении, что весь груз удерживается одним тормозом.

Коэффициент запаса торможения каждого из этих тормозов при одновременном срабатывании должен быть не менее 1,25. Если тормоза срабатывают не одновременно, действительны коэффициенты запаса для одиночных тормозов.

5.4.3 Тормоза механизмов поворота и передвижения должны быть автоматически действующими и управляемыми; применение тормозов открытого типа является в каждом случае предметом специального рассмотрения Регистром.

Коэффициент запаса торможения должен быть не менее 1.

Коэффициент запаса торможения для верхних строений плавучих кранов (крановых судов) и кранов, предназначенных для работы на волнении, должен быть не менее 1,5.

Механизмы поворота и передвижения кранов с ручным тормозом должны быть снабжены стопорами, предотвращающими возможность самопроизвольного поворота или передвижения кранов.

5.5 ПРИБОРЫ БЕЗОПАСНОСТИ

5.5.1 Судовые и палубные краны, а также механизированные подъемники с приводом от источника энергии для остановки механизмов в крайних положениях должны быть оборудованы следующими ограничителями (автоматически действующими выключателями):

ограничителем подъема, предотвращающим подъем грузоподъемного приспособления (гака, подъемной рамы или траверсы, спредера и т.п.) в положение, где оно ударяется о конструкции крана или подъемника;

ограничителем опускания, обеспечивающим, чтобы на барабане лебедки всегда оставалось минимальное число витков троса;

ограничителем минимального вылета стрелы, обеспечивающим, чтобы стрела крана не могла опрокидываться в направлении, противоположном вылету, за пределы минимального радиуса работы стрелы;

ограничителем максимального вылета стрелы, обеспечивающим, чтобы вылет стрелы не выходил за пределы максимального радиуса работы стрелы;

ограничителем движения тельферов, кошек и т.п., обеспечивающим, чтобы эти подъемники останавливались прежде, чем они достигнут упоров на концах рельсового (подкранового) пути;

ограничителем поворота на кранах с ограниченной дугой поворота;

ограничителем избыточного перемещения кранов, установленных на рельсах, предотвращающим их приближение к упорам на концах рельсового пути;

ограничителем замыкания грейфера.

После срабатывания ограничителей (конечных выключателей) должна быть обеспечена возможность движения механизмов в обратном направлении.

При использовании замыкателей, шунтирующих конечные выключатели (например, для опускания стрел кранов ниже положения максимального вылета при установке «походному»), они должны быть доступны только для уполномоченных лиц экипажа.

5.5.2 Если одно движение крана или механизированной стрелы может послужить причиной второго движения, которое способствует приближению к ограничителю (например, движение вываливания стрелы, которое может вызвать движение подъема с достижением его предельной точки), ограничитель должен остановить оба движения.

Если стрела крана при ее опускании накладывается на грузозахватное приспособление, одновременно должны срабатывать ограничитель опускания и ограничитель максимального вылета стрелы крана.

5.5.3 Краны, устойчивость которых зависит от положения груза на гаке, должны быть оборудованы ограничителями грузоподъемности (допускаемой рабочей нагрузки – SWL), автоматически отключающими механизмы крана при попытке подъема груза, превышающего грузоподъемность, допустимую для данного вылета стрелы.

Ограничитель грузоподъемности должен срабатывать, когда масса поднимаемого или опускаемого груза превышает допускаемую рабочую нагрузку на величину, рассчитанную заранее, которая обычно должна быть в пределах 3—10 % больше допускаемой рабочей нагрузки. Ограничитель должен только предотвращать движения, которые могут увеличить перегрузку. После срабатывания ограничитель грузоподъемности не должен препятствовать опусканию груза.

Для ограничителей грузоподъемности должны быть выполнены следующие требования:

установлены датчики с электрическим выходным сигналом для измерения механических усилий в стреле и вылета стрелы;

выходные цепи должны быть разомкнуты в случае превышения предела срабатывания, неисправности ограничителя или отсутствия питания.

Рекомендуется установка ограничителей на кранах иных типов и на подъемниках.

Для повышения безопасности при эксплуатации судовых и палубных кранов рекомендуется оборудовать их регистраторами следующих параметров:

- календарной даты и времени;
- текущего значения массы груза;
- текущего значения вылета стрелы;
- срабатывания ограничителя грузоподъемности.

5.5.4 Краны с переменным вылетом стрелы и постоянной грузоподъемностью по всему участку вылета стрелы должны быть оборудованы ограничителем грузоподъемности подъемного механизма.

5.5.5 Грузоподъемные устройства с кабиной управления или с дистанционным управлением должны быть оборудованы пневматическим/электрическим звуковым предупредительным устройством, приведение в действие которого оператором должно быть возможно в любое время. Звуковой предупредительный сигнал должен быть хорошо слышен и должен четко отличаться от других звуковых сигналов и рабочего шума.

5.5.6 Краны, работающие в тандемном режиме и укрепленные на общем опорно-поворотном устройстве, а также работающие в тандемном режиме отдельно стоящие краны, должны быть снабжены автоматически действующими выключающими устройствами для остановки в случае появления рассогласований в работе кранов или, по крайней мере, должны быть оборудованы звуковой сигнализацией для извещения оператора кранов об этом.

Такие краны должны быть оборудованы системой управления, обеспечивающей управление обоими кранами с любого из них по выбору оператора.

Отключение обоих кранов при работе в тандемном режиме должно происходить при срабатывании одного любого ограничителя.

5.6 ПРОТИВОВЕСЫ

5.6.1 Конструкция кранового противовеса должна исключать возможность изменения установленной массы в эксплуатации. Крепление отдельных грузов в противовесе должно исключать их смещение.

5.6.2 Передвижные противовесы должны или передвигаться автоматически с изменением вылета стрелы, или, в зависимости от последнего, иметь хорошо видимый указатель положения противовеса. При передвижении подвижного противовеса должна быть исключена возможность его заклинивания.

5.7 ПЕРЕДВИЖНЫЕ КРАНЫ И ПОДЪЕМНИКИ

5.7.1 Устойчивость передвижных кранов должна быть обеспечена как в рабочем, так и в нерабочем состоянии. Проверка устойчивости должна производиться по методике и нормам, одобренным Регистром.

5.7.2 Передвижные краны должны быть снабжены прочными постоянными рельсовыми захватами или обратными роликами.

5.7.3 Передвижные краны и подъемники, установленные на открытых палубах, должны быть оборудованы блокировочными устройствами, предотвращающими их непроизвольное перемещение в нерабочем положении (в положении «по-походному»).

Краны и подъемники могут не снабжаться блокировочными устройствами, если при действии на них в нерабочем состоянии ветровой нагрузки с максимально допустимой расчетной скоростью коэффициент запаса торможения механизмов перемещения согласно [5.4.3](#) будет составлять не менее 1,2.

5.7.4 При использовании в качестве блокирующих устройств рельсовых захватов их конструкция должна обеспечивать закрепление крана и подъемников на всем пути их перемещения. Блокировочные устройства с механическим приводом должны быть оборудованы приспособлениями для приведения их в действие вручную.

5.7.5 Ходовые колеса механизмов передвижения кранов, грузовых тележек и подъемников должны быть выполнены или установлены таким образом, чтобы исключалась возможность схода колес с рельсов.

5.7.6 Рамы передвижных кранов и грузовых тележек должны быть снабжены несущими деталями, которые отстоят не более чем на 20 мм от рельсов и могут быть использованы как опоры при поломке колес или осей. Детали должны быть рассчитаны на наибольшую возможную нагрузку.

5.7.7 Передвижные краны, грузовые тележки и подъемники с механическим приводом передвижения для смягчения возможного удара об упоры должны быть снабжены буферами. Буферы могут быть установлены на упорах.

5.7.8 На концах рельсового пути должны быть установлены упоры, рассчитанные на восприятие удара крана, тележки или подъемника, движущихся с наибольшим рабочим грузом при номинальной скорости.

5.7.9 При передвижении нескольких кранов или грузовых тележек по одному пути они должны быть снабжены ограничителями передвижения для предотвращения столкновения.

5.8 КРАНЫ, ИСПОЛЬЗУЕМЫЕ ДЛЯ ПЕРЕНОСА ПЕРСОНАЛА

5.8.1 Требования настоящей главы распространяются на судовые краны и краны, установленные на ПБУ/МСП, используемые для переноса персонала. Термин «перенос персонала» включает в себя использование кранов совместно с УПП для перемещения персонала между судами и/или ПБУ/МСП, и подъема персонала краном в пределах судна и/или ПБУ/МСП.

5.8.2 Перенос персонала должен осуществляться с помощью сети, корзины, люльки или иного изделия, специально разработанного и сертифицированного для этой цели. Использование УПП для иных, чем перенос людей целей, не допускается.

5.8.3 Крановщик должен видеть УПП с людьми во время всей транспортировки, а также зоны подъема и спуска УПП и иметь прямую непрерывную радио или телефонную связь с переносимым персоналом.

5.8.4 Скорость перемещения УПП по вертикали должна быть не более 20 м/мин.

5.8.5 Случайные движения УПП необходимо предотвращать с помощью оттяжных канатов или других стабилизирующих устройств.

5.8.6 В случае захвата УПП спредером в каждом фитинге должны быть установлены фиксаторы для блокировки замков спредера, а страховочные цепи УПП должны быть закреплены крюками за скобы спредера.

5.8.7 При переносе персонала должны выполняться следующие условия:

- .1** высота волнения не должна превышать 2 м;
- .2** скорость ветра не должна превышать 10 м/с;
- .3** не допускается перенос людей при плохой видимости (сильном дожде, снеге, тумане), обледенении, а также в любых других условиях, которые могут поставить под угрозу безопасность людей;
- .4** зоны начала подъема и спуска УПП должны быть свободны от любых посторонних предметов.

5.8.8 Диаграмма нагрузки и кривая нагрузки, построенные для подъема персонала, должны быть представлены на рассмотрение в составе технической документации крана.

5.8.9 SWL УПП не должна превышать 50 % SWL грузоподъемного устройства для соответствующего вылета стрелы при переносе персонала.

5.8.10 В качестве расчетной нагрузки при проектировании и анализе грузоподъемного устройства, применяемого для переноса персонала, должен применяться двойной вес персонала. УПП должно рассматриваться как часть нагрузки.

5.8.11 При анализе грузоподъемного устройства и построении диаграммы нагрузки должны учитываться вылет стрелы и высота волн.

5.8.12 Запас прочности тросов для нагрузки, соответствующей полной загрузке при переносе персонала, должен быть не менее 10.

5.8.13 Для переноса персонала должны использоваться нераскручивающиеся, коррозионностойкие стальные тросы. Область применения троса должна быть подтверждена производителем.

5.8.14 Трос, разрывная нагрузка которого должна быть не менее чем в 4 раза больше расчетной нагрузки при наиболее неблагоприятных условиях переноса персонала, должен быть установлен между УПП и гаком таким образом, чтобы предотвратить возможность травмирования персонала гаком.

5.8.15 Лебедки механизма подъема груза и изменения вылета стрелы кранов, используемых для переноса персонала, должны быть подвергнуты освидетельствованию для переноса персонала.

5.8.16 Лебедки механизма подъема груза и изменения вылета стрелы должны быть оснащены двумя тормозами нормально замкнутого типа. В случае аварийной остановки или прекращения подачи питания тормоза должны срабатывать

автоматически. Должна быть предусмотрена возможность отдельного испытания каждого тормоза.

5.8.17 Должны быть предусмотрены меры по возобновлению подъема или спуска переносимого персонала в безопасное положение из любой позиции в случае прекращения подачи питания.

5.8.18 Если гидравлические цилиндры используются для изменения вылета, складывания или выдвижения стрелы, они должны быть снабжены невозвратными клапанами на обоих впускных и выпускных коллекторах, чтобы гарантировать, что цилиндры остаются в неизменном положении в случае неисправности гидравлической системы. Необходимые невозвратные клапаны должны быть установлены непосредственно рядом с цилиндрами.

5.8.19 На барабане лебедки всегда должно оставаться не менее трех витков троса.

5.8.20 Гаки, используемые для подъема персонала, должны быть снабжены предохранительными защелками, оснащенными средствами надежной фиксации, предотвращающими самопроизвольное открытие предохранительной защелки. Блокирующее устройство и/или устройство, которое работает под удерживающим усилием пружины, не может рассматриваться как надежное фиксирующее средство.

5.8.21 При переносе персонала грузоподъемное устройство должно управляться с одного поста управления, для которого выполняются требования [5.8.3](#).

5.8.22 Панель управления краном должна быть оборудована специальным ручным переключателем для входа в режим переноса персонала/подъема груза, блокируемым в обоих положениях с помощью ключа, а также индикатором непрерывного светового предупреждения об активации режима переноса персонала. Автоматические или ручные системы защиты от перегрузки, если установлены, должны автоматически выключаться при активации режима переноса персонала.

5.8.23 В режиме подъема персонала должны поддерживаться следующие функции:

.1 все тормоза автоматически включаются, когда элементы управления находятся в нейтральном положении и во время аварийной остановки;

.2 система автоматической защиты от перегрузки, если установлена, блокируется;

.3 система ручной защиты от перегрузки блокируется;

.4 компенсаторы движения, система натяжения тросов, компенсаторы качки, если установлены, блокируются, за исключением устройств, специально разработанных для подъема персонала;

.5 системы аварийного разобщения, если установлены, блокируются, т.е. они не должны быть активированы независимо от положения переключателя или ручки аварийной разблокировки.

5.8.24 Характеристики УПП должны соответствовать следующим условиям:

.1 номинальная нагрузка УПП рассчитывается следующим образом:

165 кг для первого человека,

100 кг для каждого последующего человека;

.2 конструкция УПП должна быть такой, чтобы персонал имел возможность держаться за УПП, находясь ближе к его краю;

.3 размеры УПП должны быть такими, чтобы оно было устойчиво при спуске на палубу.

5.8.25 УПП должно иметь твердое, нескользкое покрытие дна/пола, выдерживающее нагрузку, не менее чем вдвое превышающую паспортную грузоподъемность УПП, и жесткие перила ограждения высотой не менее 1100 мм по всему периметру дна/пола, выдерживающие горизонтальную нагрузку, равную не менее половины паспортной грузоподъемности. Конструкция ограждения между

перилами и дном/полом должна исключать случайное выскальзывание персонала при раскачивании УПП во время переноса. Должна быть предусмотрена возможность надежного крепления переносимого персонала к УПП с помощью страховки. Страховочные пояса людей, находящихся в УПП, должны быть постоянно закреплены за соответствующие точки крепления в УПП. Длина фала страховочного устройства должна быть такой, чтобы человек в любом случае оставался в пределах УПП.

5.8.26 УПП должно подвешиваться на крюк грузоподъемного устройства с помощью специального кольца, которое в рабочем положении должно быть неразъемным. Допускается перемещение УПП контейнерными кранами с установленными на них спредерами.

5.8.27 Должна быть исключена возможность опрокидывания УПП в случае, когда переносимый персонал занимает положение у одной из сторон, создавая наибольший опрокидывающий момент.

5.8.28 Для обеспечения безопасности стропы, используемые для подвешивания УПП, не должны использоваться для других целей и иметь запас прочности:

для цепных стропов – не менее 8;

для канатных стропов – не менее 10;

для коушей (скоб, колец), служащих для подвешивания УПП на крюк – не менее чем 10.

5.8.29 Концы тросов должны крепиться при помощи заплетенных коушей или коушей с зажимами. Применение обжимных втулок не допускается. Длина используемых для подъема УПП стропов должна быть установлена в соответствии с разработанными схемами строповки.

5.8.30 Для подъема и перемещения УПП допускается использовать только автоматические спредеры с тройной (электрической и механической) блокировкой раскрытия поворотных замков. Применение механических спредеров и рам с ручным раскрытием замков не допускается.

5.8.31 Испытания включают подъем и удержание в течение 10 мин груза, расположенного на дне/полу УПП, масса которого в два раза превышает грузоподъемность УПП.

6 ВЕРХНИЕ СТРОЕНИЯ ПЛАВУЧИХ КРАНОВ И КРАНОВЫХ СУДОВ. КРАНЫ НА ПЛАВУЧИХ ДОКАХ

6.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

6.1.1 К верхним строениям плавучих кранов, крановых судов и к кранам на плавучих доках применяются все требования настоящих Правил, предъявляемые к судовым кранам, с учетом изменений и дополнений, указанных в настоящем разделе.

6.1.2 При допускаемых в эксплуатации наклонениях плавучего крана или кранового судна противовес не должен выступать за линию борта.

6.1.3 Верхние строения должны быть оборудованы ограничителями грузоподъемности, отвечающими требованиям [5.5.3](#).

6.2 РАСЧЕТ

6.2.1 В качестве расчетных нагрузок для верхних строений принимаются следующие:

- .1** вес груза;
- .2** собственный вес конструкций и расположенного на них оборудования;
- .3** ветровая нагрузка (давление ветра на груз и металлоконструкции принимается для максимальных нагрузок рабочего состояния – не менее 400 Па, для сброса груза – не менее 125 Па, для максимальной нагрузки нерабочего состояния – не менее 2000 Па; расчетное давление ветра для нерабочего состояния может быть уменьшено при представлении обоснованных доказательств, учитывающих условия акватории и эксплуатации верхнего строения, но во всех случаях оно должно приниматься не менее 1000 Па);
- .4** нагрузки от крена и дифферента судна.

П р и м е ч а н и е . При определении усилий в конструктивных элементах верхних строений, предназначенных для работы на тихой воде, расчет должен производиться для статического крена 5° при положении стрелы поворотного верхнего строения на борт, и статического дифферента 2° при положении стрелы вдоль судна. Меньшие значения статического крена и дифферента должны быть подтверждены посредством анализа, основанного на расчетах или результатах испытаний. Если углы крена и дифферента в условиях эксплуатации больше указанных выше, то в расчете должны приниматься истинные значения углов;

- .5** силы инерции, действующие на верхнее строение при качке на волнении;
- .6** инерционные нагрузки при подъеме груза с подхватом при ускорении (торможении) подъема (спуска) груза (коэффициент динамичности рассчитывается по методике, одобренной Регистром; при этом его величина для верхних строений, предназначенных для работы на тихой воде, в любом случае должна приниматься не менее 1,15, а для верхних строений, предназначенных для работы на волнении, – не менее 1,4);
- .7** силы инерции, возникающие при торможении (разгоне) механизмов изменения вылета, поворота и передвижения и нагрузки от раскачивания груза на волнении (учитываются при помощи углов отклонения груза, определяемых по методике, одобренной Регистром; в любом случае величины углов должны приниматься не менее 3° вдоль и поперек стрелы одновременно). Отсчет углов производится от вертикали при максимальном динамическом крене верхнего строения;
- .8** центробежные силы инерции, возникающие при повороте верхнего строения;
- .9** вертикальные силы инерции, действующие на груз при качке на волнении (учитываются при помощи коэффициента динамичности, определяемого по методике, одобренной Регистром; в любом случае коэффициент принимается не менее 1,25).

6.2.2 В качестве комбинаций расчетных нагрузок для верхних строений принимаются следующие:

- .1** нормальные нагрузки рабочего состояния.

Расчетными нагрузками являются грузоподъемность, собственный вес конструкций, силы инерции при плавных пусках и торможениях, среднее давление ветра. Они учитываются при расчете верхнего строения на выносливость (усталостную прочность), выполняемом по методике, одобренной Регистром. Полученная при этом величина запаса прочности должна быть не менее определенной расчетом по [6.2.2.2](#);

- .2** максимальные нагрузки рабочего состояния.

Первый случай. Верхнее строение неподвижно (работает только подъемный механизм), производится подъем (отрыв) груза от земли (палубы) или торможение его при спуске, сброс груза. Расчетными нагрузками являются грузоподъемность с учетом

наибольшего коэффициента динамичности, собственный вес элементов конструкции и давление ветра для рабочего состояния на конструкцию крана и груз, инерционные нагрузки от сброса груза и от качки на волнении.

Коэффициент динамичности должен определяться с учетом наибольшей скорости перемещения груза, жесткости конструкции (включая тросы) и масс конструкции и груза как для случая подъема (отрыва) груза, так и для случая торможения при спуске.

Второй случай. Верхнее строение с грузом находится в движении (передвижение, изменение вылета стрелы, поворот), причем происходит торможение или разгон одного из механизмов.

Расчетными нагрузками являются грузоподъемность и собственный вес элементов конструкции с учетом коэффициентов толчков при движении по подкрановому пути, наибольшие горизонтальные силы инерции масс верхнего строения и груза с учетом буксования ходовых колес, сбрасывания муфт предельного момента или других конструктивных особенностей, давление ветра рабочего состояния на конструкцию и груз, инерционные нагрузки от качки на волнении.

Коэффициент толчков определяется в зависимости от скорости движения и наличия стыков в рельсах;

.3 максимальная нагрузка нерабочего состояния. Расчетными нагрузками являются собственный вес элементов конструкций и давление ветра нерабочего состояния на конструкцию.

При достаточных основаниях может потребоваться применение отличных от указанных комбинаций нагрузок, обусловленных характером эксплуатации или конструкцией верхних строений.

6.2.3 Для верхних строений простейшей конструкции, например, мачтовых или мачтостреловых, могут быть применены расчетные нагрузки, приведенные в [5.2.1](#).

6.3 МЕТАЛЛОКОНСТРУКЦИИ, БАРАБАНЫ, БЛОКИ

6.3.1 Толщина стенок несущих элементов металлоконструкций должна быть не менее, мм: 5,0 – при двусторонней окраске профилей,

6,0 – для закрытых коробчатых сечений,

5,0 – для горячекатаных или прессованных труб с герметично закрытыми торцами.

6.3.2 Ширина полки профиля в сварных конструкциях должна быть не менее 30 мм, а в клепаных или болтовых – не менее 50 мм.

6.3.3 Отношение диаметра барабана (блока) к диаметру троса должно быть не менее 16 – для барабана, 18 – для рабочего блока, 14 – для уравнительного блока.

6.3.4 Конструктивно должен быть предусмотрен доступ внутрь металлоконструкций для возможности их освидетельствования изнутри. В случае невозможности обеспечения такого доступа должны быть выполнены требования [11.4.4](#).

6.3.5 Сварные конструкции и соединения элементов металлоконструкций должны удовлетворять требованиям 1.7 части II «Корпус» и части XIV «Сварка» Правил классификации и постройки морских судов.

6.4 ИСПЫТАНИЯ

6.4.1 Верхнее строение головного плавучего крана (кранового судна), предназначенного для работы на волнении, должно быть подвергнуто испытаниям в натурных условиях в объеме, соответствующем [11.3.4](#), при максимальных значениях волнения и ветрового давления.

6.4.2 Верхнее строение серийного плавучего крана (кранового судна), предназначенного для работы на волнении, дополнительно к испытаниям, проводимым в соответствии с [11.3.5](#), испытывается:

.1 пробным грузом, равным 1,4 грузоподъемности на максимальном вылете стрелы вдоль судна. Пробная нагрузка прикладывается статически, время выдержки под нагрузкой должно быть не менее 5 мин;

.2 пробным грузом, масса которого должна быть не менее величины, определенной в [табл. 11.3.4](#) в объеме, соответствующем [11.3.4](#).

7 СУДОВЫЕ КРАНЫ ИЗ ПОЛИМЕРНЫХ КОМПОЗИЦИОННЫХ МАТЕРИАЛОВ (ПКМ)

7.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

7.1.1 Требования настоящего раздела распространяются на краны, указанные в [1.6.2](#).

7.1.2 Краны в состав которых входят несущие напряженные элементы, изготавливаемые из ПКМ, должны проектироваться:

при применении ПКМ на основе углеродных волокон — на эксплуатационные режимы работы не выше класса U_3 (по классификации ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207);

при применении ПКМ на основе стеклянных волокон - на эксплуатационные режимы работы не выше класса U_1 (по классификации ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207).

7.1.3 Определения и пояснения, относящиеся к общей терминологии настоящих Правил, приведены в [1.2](#) «Определения и пояснения». Для целей настоящего раздела применяется также терминология 1.2.2 части XVI «Конструкция и прочность судов из полимерных композиционных материалов» Правил классификации с учетом следующего:

Полимерные композиционные материалы (ПКМ) — материалы конструкционного назначения, состоящий из армирующих волокон, полимерного связующего (матрицы) и образующийся непосредственно при изготовлении элементов ГПУ.

Метод вакуумной инфузии — метод, относящейся к методам закрытого формования, заключающийся в том, что пропитка армирующего материала связующим производится за счет создания вакуума в герметичной полости, образуемой формой, в которую укладывается сухой армирующий материал, и герметичной пленкой, плотно прилегающей к форме;

Технология роботизированной пространственно-стержневой намотки (РПН) — технология намотки непрерывными ровингами, реализующая ферменную конструкцию из ПКМ с помощью промышленных роботов-манипуляторов с встроенной системой пропитки армирующего материала.

7.2 ТЕХНИЧЕСКАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

7.2.1 В дополнение к положениям [1.4](#) техническая документация должна содержать:

- программу образцов испытаний образцов применяемых ПКМ;
- перечень допустимых технологических дефектов и эксплуатационных повреждений;

- протоколы испытаний элементарных образцов ПКМ;

- результаты исследований и испытаний (в случае применения ПКМ иных чем из угле- и стеклопластика на основе эпоксидных связующих, см. 6.11.2.2 части XVI «Конструкция и прочность судов из полимерных композиционных материалов» Правил классификации);

- технологическая инструкция изготовления ПКМ.

7.3 ТРЕБОВАНИЯ К РАСЧЕТУ ПРОЧНОСТИ КРАНОВ ИЗ ПКМ

7.3.1 При вычислении действующих напряжений в конструкции кранов из ПКМ необходимо в качестве основного метода расчета использовать метод конечных элементов (МКЭ).

7.3.2 Внешние эксплуатационные нагрузки на кран определяются в соответствии с [2.2](#) «Расчетные нагрузки и напряжения» с учетом принятых коэффициентов динамичности.

7.3.3 При формировании расчетных комбинаций нагрузок необходимо руководствоваться ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207 в соответствии с типом крана и режимами работы.

7.3.4 Подтверждением работоспособности, долговечности и надежности проектируемой конструкции крана из ПКМ является расчетное обоснование прочности и устойчивости конструкции с учетом влияния циклического характера воздействий в соответствии с режимами работы крана согласно ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207.

7.3.5 При оценке прочности конструкции из ПКМ, следует применять критерий оценки прочности по допускаемым напряжениям. Допускаемые напряжения следует определять следующим образом:

$$[\sigma]_{\text{perm}} = \sigma_{\text{ult}} / K_{\text{comp}} \quad (7.3.5)$$

где σ_{ult} – предел прочности ПКМ при исследуемом характере нагружения (растяжении, сжатии, сдвиге и т.д.);

K_{comp} – комплексный коэффициент безопасности для ПКМ, учитывающий ожидаемое влияние эксплуатационных факторов в течении всего срока службы крана.

7.3.6 При расчетах элементов конструкции на устойчивость коэффициент K_{comp} используется как коэффициент запаса по отношению к критическим эйлеровым усилиям или напряжениям.

7.3.7 Коэффициент K_{comp} необходимо определять следующим образом:

$$K_{\text{comp}} = K_f \cdot \gamma_n \cdot (\gamma_f / 1.1) \quad (7.3.7)$$

где K_f – коэффициент влияния внешних воздействий на физико-механические свойства ПКМ с учетом циклических воздействий на всем сроке эксплуатации (см. [7.3.8](#));

γ_n – коэффициент ответственности крана и анализируемого элемента конструкции согласно ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207;

γ_f – коэффициент надежности по ИСО 8686-1:2012/ГОСТ 32579.1-207, учитывающий все возможные отклонения нагрузок по анализируемой комбинации нагрузок.

7.3.8 Значения коэффициента K_f для пластинчатых и стержневых элементов конструкции приведены в [табл. 7.3.8](#).

Таблица 7.3.8

Значение коэффициента влияния внешних воздействий

Комплексный коэффициент влияния внешних воздействий	Пластинчатые элементы		Стержневые элементы
	Углепластик	Стеклопластик	Углеровинг
K_f	1,6	2,2	1,3

8 СУДОВЫЕ ЛИФТЫ

8.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

8.1.1 Требования настоящего раздела не распространяются на судовые грузовые лифты грузоподъемностью менее 250 кг, лифты специальных конструкций, например забортные, а также на вспомогательные приспособления, удерживающие груз в кабине: талрепы, гаки, башмаки на рельсах, шлагбаумы и т. п., не являющиеся составной частью лифта.

8.1.2 Лифты и их детали должны быть спроектированы, изготовлены и установлены таким образом, чтобы обеспечивалась их надежная и безопасная эксплуатация в полном соответствии с настоящими Правилами, признанными стандартами на лифты и техническими условиями на изготовление одобренными Регистром.

Приборы безопасности должны быть испытаны в соответствии с требованиями международных или национальных стандартов (например EN 81-50:2014 или ГОСТ 33984.3-2017), что должно быть подтверждено документами, выданными компетентными организациями.

8.1.3 Отношение диаметра барабана, канатоведущего шкива или блока, измеренного по дну канавки, к диаметру каната должно быть не менее значений, указанных в [табл. 8.1.3](#).

Таблица 8.1.3

Назначение лифта	Барабан или канатоведущий шкив	Отводные блоки	Блоки ограничителей скорости, включения ловителей и др.
Пассажирский	40	30	25
Грузовой	30	25	25

8.1.4 Лифты должны иметь машинные помещения, защищенные от атмосферных воздействий, изолированные и снабженные дверьми, запирающимися на замок.

Размеры машинного помещения должны обеспечивать:

.1 подход к лебедке и электродвигателю не менее чем с двух сторон при ширине прохода не менее 500 мм;

.2 ширину прохода (в свету) с передней стороны панелей управления не менее 750 мм.

При необходимости обслуживания панелей с задней стороны зазор (в свету) между панелью и стеной должен быть не менее 750 мм;

.3 свободную площадь в машинном помещении при входе не менее 1000 x 1000 мм.

Высота машинного помещения должна обеспечивать возможность монтажа и демонтажа оборудования.

8.1.5 В шахтах и машинных помещениях не допускается расположение оборудования, не относящегося к лифтам.

8.1.6 Отверстия для пропуска каната в полу машинного и блочного помещений должны быть такого размера, чтобы зазор между канатом и кромкой отверстий был не менее 25 мм. Вокруг отверстия должны быть устроены бортики высотой не менее 50 мм.

8.1.7 Каждый вырез в палубе для площадки грузового лифта должен быть оборудован ограждениями высотой не менее 1 м над уровнем палубы с каждой стороны выреза, за исключением стороны доступа для грузовых операций.

Механизмы грузового лифта должны быть блокированы, если ограждение не вполне закрыто.

8.1.8 По периметру каждого выреза в палубе и под грузовой площадкой со всех сторон должны быть поставлены устройства для автоматической остановки площадки на данной палубе. Если на палубе расположены блокировочные устройства, с помощью которых площадка сохраняется в неподвижном состоянии во время грузовых операций, то они должны быть связаны с механизмами управления грузового лифта таким образом, чтобы отключалось питание приводного механизма, пока блокировочные устройства не освобождены.

8.2 РАСЧЕТ

8.2.1 Общие требования.

Методы расчета усилий и напряжений в элементах лифта Правилами не регламентируются, однако Регистр может в отдельных случаях потребовать применения одобренных им методов расчета.

8.2.2 Расчетные нагрузки.

8.2.2.1 При расчете прочности и устойчивости металлоконструкций и несъемных деталей, а также деталей приборов безопасности и направляющих устройств следует учесть:

.1 для рабочего состояния:

грузоподъемность;

собственную массу оборудования;

составляющие веса при крене судна 15°;

составляющие веса при дифференте судна 3°;

силы инерции при качке;

силы инерции при посадке кабин (противовесов) на ловители и буфера;

.2 для нерабочего состояния:

массу оборудования;

составляющие веса при крене судна 30°;

составляющие веса при дифференте 6°;

силы инерции при качке.

Расчетные нагрузки должны соответствовать самому неблагоприятному случаю работы рассматриваемого элемента конструкции.

8.2.2.2 Для пассажирских лифтов полезная площадь пола кабины устанавливается в соответствии с [табл. 8.2.2.2](#).

Таблица 8.2.2.2

Вместимость кабины, чел.	Полезная площадь пола кабины, м ² , не более	Вместимость кабины, чел.	Полезная площадь пола кабины, м ² , не более
3	0,70	12	2,20
4	0,90	13	2,35
5	1,10	14	2,50
6	1,30	15	2,65
7	1,45	16	2,80
8	1,60	17	2,95
9	1,75	18	3,10
10	1,90	19	3,25
11	2,05	20	3,40

Примечание. Требования таблицы не распространяются на лифты, проект которых разработан до 1982 г.

Наибольшую полезную площадь пола кабины допускается увеличить до следующих размеров, м²:

1,17 – для 5 чел.;

1,66 – для 8 чел.;

2,35 – для 12 чел.;

3,56 – для 20 чел.

При определении грузоподъемности лифта масса одного человека принимается равной 80 кг. Допускается учитывать уменьшение полезной площади пола кабины

в следующих случаях: при установке поручней – пропорционально их отстоянию от стен кабины;

при применении навесных дверей – на величину площади, занимаемой одной из створок при ее открывании.

При расчете нагрузок положение центра тяжести груза в кабине предполагается следующим: для пассажирских лифтов – на 1/6 ширины и 1/6 глубины от центра пола кабины;

для грузовых лифтов – на 1/2 ширины и 1/2 глубины.

Положение центра тяжести груза или пассажиров по высоте принимается равным не менее 1/2 высоты кабины, считая от пола.

Если груз в лифте транспортируется на тележке, должно быть учтено фактическое расположение груза в кабине.

8.2.2.3 Силы инерции при качке, вводимые в расчет, должны быть не менее определенных по приведенным ниже формулам.

Бортовая качка:

$$P_y = a \left(0,061 \frac{\theta_{maxz}}{T_1^2} + \sin \theta_{max} \right); \quad (8.2.2.3-1)$$

$$P'_z = ka \left(0,061 \frac{\theta_{maxy}}{T_1^2} + \cos \theta_{max} \right). \quad (8.2.2.3-2)$$

Килевая качка:

$$P_x = a \left(0,061 \frac{\psi_{maxz}}{T_1^2} + \sin \psi_{max} \right) \quad (8.2.2.3-3)$$

$$P''_z = ka \left(0,061 \frac{\psi_{maxy}}{T_1^2} + \cos \psi_{max} \right), \quad (8.2.2.3-4)$$

- где P_x – составляющая сил инерции, параллельная продольной оси судна, кН;
 P_y – составляющая сил инерции, параллельная поперечной оси судна, кН;
 P_z – составляющая сил инерции, параллельная вертикальной оси судна, кН;
 P'_z – вертикальная составляющая сил инерции при бортовой качке, кН;
 P''_z – вертикальная составляющая сил инерции при килевой качке, кН;
 a = 11,38, коэффициент, равный произведению постоянного коэффициента 1,16 на $g=9,81$, где g – ускорение свободного падения, м/с²;
 Q – масса элемента конструкции лифта и/или допустимого груза, т;
 θ_{max}, ψ_{max} – амплитуды бортовой и килевой качки соответственно, град. Амплитуды качки для рабочего состояния лифта следует принимать максимальными, при которых эксплуатация лифта еще разрешена, а для нерабочего состояния они должны быть не менее 30° и 6° с периодом качки 12 и 7 с, соответственно;
 x, y, z – координаты центра тяжести элемента конструкции лифта относительно осей, началом которых является центр тяжести судна, м;
 T_1, T_2 – периоды бортовой и килевой качки соответственно, с;
 k – коэффициент динамичности, учитывающий движение лифта, минимальные значения которого для основных режимов работы указаны в [табл. 8.2.2.3-1](#).

Таблица 8.2.2.3-1

№ п/п	Режим работы лифта	Коэффициент динамичности k
1	Пуск и остановка лифта	1,2
2	Посадка на буфер	3,5
3	Посадка на ловитель резкого торможения	3,5
4	Посадка на ловитель плавного торможения	3,0
5	Вкатывание тележки в кабину	1,5

Возможно использование данных [табл. 8.2.2.3-2](#), однако при этом необходимо учесть значительное влияние положения лифта на величины результирующих составляющих нагрузки.

8.2.2.4 В основу расчета прочности лебедок и их фундаментов принимаются тяговые усилия канатов согласно [8.2.3.2](#) с учетом потерь на преодоление сил трения, а также крена и дифферента судна. Коэффициент динамичности определяется расчетным ил и экспериментальным путем, однако в любом случае он должен приниматься не менее 1,4.

8.2.2.5 Расчетное замедление при аварийной посадке на рабочей скорости кабины порожнем или противовеса на буфера должно быть не более 25 м/с^2 . Допускается превышение этой величины,

Таблица 8.2.2.3-2

№ п/п	Случаи нагрузки	Результирующие составляющие нагрузки, кН		
		P_x	P_y	P_z
1	Нормальная работа без наклона судна	—	—	$11,8Q$
2	Нормальная работа при крене 15° и дифференте 3°	$1,1Q$	$3,2Q$	$16,4Q$
3	Ловители плавного торможения или буфера при крене 15° и дифференте 3°	$1,1Q$	$3,2Q$	$41,1Q$
4	Ловители резкого торможения при крене 15° и дифференте 3°	$1,1Q$	$3,2Q$	$68,5Q$
5	Лифт не работает при крене 30° и дифференте 6°	$2,1Q$	$6,3Q$	$16,9Q$
Примечание. Результирующие составляющие учитывают нагрузки от силы инерции, крена и дифферента судна, указанные в 8.2.2.1 .				

если длительность действия этого превышения не более 0,04 с. Буфера кабины должны быть также рассчитаны на восприятие кинетической энергии кабины с испытательным грузом, на 10 % превышающим грузоподъемность лифта.

8.2.3 Нормы прочности.

8.2.3.1 При действии нагрузок, указанных в [8.2.2.1](#) с учетом [8.2.2.3](#), напряжения в элементах конструкции лифтов не должны превышать допускаемые напряжения, указанные в [табл. 8.2.3.1](#) с учетом требований [2.3.3](#) и [2.3.4](#):

Таблица 8.2.3.1

Режим работы лифта	Допускаемые сопоставляемые напряжения, не более
Пуск и остановка лифта	$0,4 R_{eH}$
Посадка на буфер	$0,6 R_{eH}$
Посадка на ловитель резкого торможения	$0,7 R_{eH}$
Посадка на ловитель плавного торможения	$0,8 R_{eH}$
Вкатывание тележки в кабину	$0,6 R_{eH}$
Примечание. R_{eH} – верхний предел текучести применяемого материала.	

Для лебедок и их фундаментов допускаемые напряжения должны приниматься не более величины, равной $0,6R_{eH}$.

При расчете прочности деталей из чугуна запас прочности относительно допускаемых напряжений должен быть удвоен.

8.2.3.2 Запас прочности тяговых канатов относительно их разрывного усилия в целом должен быть не менее указанного в [табл. 8.2.3.2](#).

Таблица 8.2.3.2

Нагрузка лифтов	Тип лебедки	
	барабанная	тракционная
Пассажирского:		
статическая	9	12
динамическая	6,5	8,5
Грузового:		
статическая	8	10
динамическая	5,5	7,0

Коэффициенты запаса прочности тяговых канатов в [табл. 8.2.3.2](#) приняты применительно к одной ветви. Нагрузка S , кН, на одну ветвь определяется по формуле

$$S = \frac{Q + Q_k + Q_1 + 0,5Q_2}{100n}, \quad (8.2.3.2)$$

где Q – номинальная грузоподъемность лифта, кг;
 Q_k – масса кабины, кг;
 Q_1 – масса канатов от точки сбегающих их с барабана или канатоведущего шкива или блока, расположенных до точки крепления на кабине при ее нижнем положении, кг;
 Q_2 – масса натяжного устройства уравнивающих канатов, кг;
 n – число канатов или ветвей канатов, на которых подвешена кабина.

Для каната включения ловителя отношение разрывного усилия к максимальному усилию, вычисленному с учетом динамики от качки, должно быть не менее 5.

8.2.4 Нормы жесткости и устойчивости.

8.2.4.1 Жесткость конструкции шахты, к которой крепятся направляющие, должна быть такой, чтобы под действием расчетных нагрузок, указанных в [8.2.2.1](#), с учетом [8.2.2.3](#) и [8.2.2.4](#), суммарная упругая деформация по штихмасу (расстояние между направляющими) была не более +2 мм.

Прогиб направляющих при тех же нагрузках не должен превышать 0,001 расстояния между опорами крепления направляющих к шахте.

Прогиб фундаментных балок под лебедки при тех же нагрузках не должен превышать 0,0005 расстояния между опорами балок.

8.2.4.2 Гибкость направляющих должна быть не более 120.

8.3 МЕТАЛЛОКОНСТРУКЦИИ

8.3.1 Шахта.

8.3.1.1 Шахта лифта должна иметь верхнее и нижнее перекрытия, а также ограждение по всей высоте.

Перекрытия и ограждение шахты должны быть рассчитаны с учетом нагрузок в соответствии с [8.2](#) и удовлетворять применимым требованиям части II «Корпус», части V «Деление на отсеки», части VI «Противопожарная защита» Правил классификации и постройки морских судов и Правил о грузовой марке морских судов.

8.3.1.2 Не допускается располагать шахты перед таранной переборкой, а также на расстоянии менее $0,2B$ от борта.

8.3.1.3 Для обеспечения выхода из шахты при аварийной остановке кабины должен быть предусмотрен стационарный трап или скобы для подъема с креплением к шахте по всей ее высоте.

8.3.1.4 В нижней части шахты требуется наличие приямка глубиной, обеспечивающей расстояние от опорной плиты кабины или противовеса до буфера не более 200 мм при положении кабины на уровне нижней остановки. При положении кабины на полностью сжатом буфере расстояние от дна приямка до нижних выступающих частей кабины (за исключением башмаков нижней балки и вертикального щита под порогом) должно быть не менее 750 мм. Уменьшение этого расстояния может быть допущено при наличии съемных устройств, обеспечивающих расстояние не менее 750 мм при посадке на них кабины.

8.3.1.5 Осушение приямка шахт может осуществляться ручными насосами, водяными эжекторами или другими средствами осушения, а также при помощи сточных труб, выведенных в близлежащие осушаемые отсеки судна.

Сточные трубы должны снабжаться легкодоступными самозапорными кранами. Диаметр их должен быть не менее 39 мм.

8.3.1.6 Для обслуживания установленного в шахте лифта оборудования (отводных блоков, ограничителя скорости и др.) допускается устройство в ее ограждении и перекрытиях запирающихся люков или съемных листов. Крышки люков и съемные листы должны открываться наружу.

8.3.1.7 Внутренняя поверхность шахты со стороны дверей кабины должна быть гладкой и ровной, без выступов и выемок.

Это требование должно выполняться по всей ширине дверного проема плюс 50 мм в каждую сторону, а по высоте – в пределах зоны открывания дверей, но не менее 300 мм у пассажирских лифтов и не менее 200 мм у грузовых лифтов.

В остальных местах поверхности шахты, ограниченной шириной дверного проема плюс 50 мм в каждую сторону, допускаются выступы и выемки не более 150 мм; при этом выступы и выемки более 5 мм (кроме лифтов, кабины которых имеют автоматические двери) должны иметь скосы под углом не менее 60° к горизонтали. У лифтов с автоматическими дверями скосы необходимы только у выступов более 50 мм и только снизу.

8.3.1.8 Высота шахты лифта должна быть такой, чтобы после срабатывания конечных выключателей и остановки лифта:

.1 обеспечивалась возможность свободного хода кабины (противовеса) вверх на расстояние не менее 200 мм;

.2 расстояние между площадкой на крыше кабины, предназначенной для обслуживающего персонала, и выступающими частями перекрытия шахты или оборудования, установленного под перекрытием, было не менее 750 мм.

8.3.2 Шахтные двери.

8.3.2.1 Все входные и погрузочные проемы в шахте должны закрываться дверями. Ширина дверей в свету должна быть не более ширины кабины лифта. Навесные двери должны открываться только наружу.

Высота двери шахты пассажирских лифтов должна быть не менее 1800 мм; при этом минимальный проем в свету должен составлять 1600 мм. У грузовых лифтов высота дверей шахты должна быть не более 1400 мм, если при загрузке и разгрузке кабины не требуется вход людей в кабину. Высота двери шахты измеряется от палубы до верхней кромки дверного проема.

8.3.2.2 Конструкция и материал дверей, если они входят в герметичный контур, должны удовлетворять требованиям части III «Устройства, оборудование и снабжение» и части VI «Противопожарная защита» Правил классификации и постройки морских судов.

8.3.2.3 Двери должны быть снабжены смотровыми отверстиями. У лифтов с автоматически действующими дверями и у лифтов, оборудованных на остановочных палубах указателями прибытия кабины на данную остановочную палубу, наличие смотровых отверстий в шахтных дверях необязательно.

8.3.2.4 Усилие статического сжатия створок полуавтоматических шахтных дверей должно быть не более 150 Н.

8.3.2.5 Шахтные двери должны быть оборудованы запирающими устройствами, закрывающими двери прежде, чем кабина уйдет с уровня остановки на расстояние 150 мм.

8.3.2.6 Шахтные двери, открываемые вручную, кроме автоматических запирающих устройств должны быть оборудованы неавтоматическими устройствами, удерживающими отпертые двери в закрытом положении.

8.3.2.7 Должна быть исключена возможность отпирания запирающего устройства двери снаружи шахты, когда на уровне этой двери нет кабины, а также при управлении движением кабины из машинного помещения лифта (см. [8.10.3.5](#)).

Исключением является возможность отпирания замков дверей шахты при отсутствии кабины на остановке с помощью специальных устройств уполномоченными лицами экипажей.

8.3.2.8 Створки автоматических дверей в случае возникновения препятствия при их закрытии должны автоматически вернуться в исходное положение.

8.3.3 Направляющие.

8.3.3.1 Кабина лифта и ее противовес должны иметь прочные и жесткие направляющие.

8.3.3.2 Направляющие и их стыки должны быть предохранены от смещения в любом направлении.

8.3.3.3 Длина роликовых направляющих для кабины и противовеса должна быть такой, чтобы при возможных перемещениях кабины или, соответственно, противовеса за пределы их крайних рабочих положений (и при сжатых буферах) башмаки не сходили со своих направляющих.

8.3.4 Кабина.

8.3.4.1 Кабина должна иметь пол и потолочное перекрытие, а также ограждение на всю высоту.

8.3.4.2 Кабина должна иметь потолочное перекрытие, которое должно выдерживать без остаточной деформации нагрузку от нахождения на перекрытии двух человек (масса одного человека – 80 кг).

8.3.4.3 Кабины пассажирских лифтов должны быть снабжены дверями. Кабины грузовых лифтов могут не иметь дверей, закрывающих дверной проем, при наличии приспособлений для удержания груза (см. [8.1.1](#)). Раздвижные двери решетчатого типа допускаются только для кабин грузовых лифтов.

8.3.4.4 Навесные двери кабины должны открываться только внутрь.

8.3.4.5 Усилие статического сжатия створок автоматических раздвижных дверей кабины должно быть не более 150 Н.

8.3.4.6 На подволоке кабины пассажирского лифта должен быть предусмотрен запирающийся люк размером в свету 400×500 мм, а в самой кабине – скоб-трап или другое устройство для возможности выхода на крышу кабины в аварийных случаях. В кабине должна находиться инструкция по использованию аварийного выхода из кабины шахты. Допускается уменьшение размеров люка в лифтах, спроектированных до 1982 г., при предоставлении технического обоснования невозможности выполнения требования настоящего пункта.

8.3.4.7 Кабина пассажирского лифта должна иметь поручни.

8.3.4.8 Высота дверей кабины лифта должна быть не менее высоты шахтных дверей (см. [8.3.2.1](#)).

8.3.4.9 Подвижной пол кабины должен быть выполнен из одного щита. Размеры щита должны быть такими, чтобы ширина неподвижной части пола (рамка) с боковых и задней сторон кабины не превышала 25 мм, щит должен иметь ход не более 20 мм. У кабин, оборудованных подвижным полом при раздвижных дверях и системе управления, предусматривающей движение кабины только с закрытыми дверями, порог (нижние направляющие дверей) допускается выполнять неподвижным.

Выключатель подвижного пола лифтов должен приводить в действие контакты безопасности при достижении нагрузки на пол 250 Н.

Функцию подвижного пола допускается заменить надежным электронным грузоизмерительным устройством, расположенным между кабиной и тяговыми канатами и обеспечивающим при такой же минимальной нагрузке требующийся процесс включения.

8.3.4.10 Под порогом кабины во всю ширину двери должен быть установлен вертикальный щит заподлицо с передней кромкой порога или подвижного пола.

Высота щита должна быть не менее 150 мм, а у лифтов с дверями шахты, открываемыми посредством привода до полной остановки кабины, – не менее 300 мм.

8.3.4.11 В дверях кабин, открываемых вручную, должны быть предусмотрены смотровые отверстия.

8.4 ПРОТИВОВЕС

8.4.1 Крепление отдельных грузов в противовесе должно исключать смещение этих грузов более чем на 5 мм от их нормального положения.

8.4.2 Массы противовеса должны быть надежно соединены прижимными планками и стяжными болтами, гайки которых следует предохранять шплинтами. Допускаются и другие равноценные соединительные элементы.

8.4.3 Противовес должен быть оборудован направляющими башмачками. При оборудовании противовеса роликовыми башмаками должны быть предусмотрены жесткие контрольные башмаки.

8.4.4 Лифты с барабанной лебедкой могут быть выполнены без противовеса.

8.5 БУФЕРА

8.5.1 В приемке шахты под кабиной и противовесом должны быть установлены буфера (упоры).

8.5.2 У лифтов могут применяться пружинные или гидравлические буфера, обеспечивающие при посадке кабины (противовеса) на буфер замедление не более 25 м/с^2 . Превышение этой величины допускается, если время действия замедления не превышает 0,04 с.

Применение жестких упоров с упругой прокладкой допускается только у лифтов с номинальной скоростью, не превышающей 0,7 м/с.

Применение жесткого упора с упругой прокладкой у больничных лифтов не допускается.

8.5.3 Замедление противовеса при его посадке на буфер (упор) не должно вызывать посадки кабины на ловители.

8.6 ЛОВИТЕЛИ

8.6.1 Кабины и противовесы лифтов должны быть оборудованы ловителями, способными остановить и удержать кабину (противовес) на направляющих при спуске в случае:

- .1 возрастания скорости спуска до величины, указанной в [8.7.1](#);
- .2 обрыва канатов.

8.6.2 Ловители кабин пассажирских лифтов должны приводиться в действие ограничителем скорости. Ловители кабин грузовых лифтов допускается приводить в действие только при обрыве всех тяговых канатов (без установки ограничителя скорости) посредством связи механизма включения ловителей:

- .1 с тяговыми канатами;
- .2 с противовесом;
- .3 с механизмом включения ловителей противовеса.

8.6.3 Ловители противовеса могут приводиться в действие одним из следующих способов:

- .1 ограничителем скорости при возрастании скорости спуска до величины, указанной в [8.7.1](#);
- .2 посредством связи механизма включения ловителей с тяговыми канатами;
- .3 посредством связи механизма включения ловителей с кабиной.

8.6.4 Кабины и противовесы всех лифтов могут быть оборудованы ловителями как резкого, так и плавного торможения; при этом максимальная величина замедления при посадке кабины или противовеса на ловителя не должна превышать 25 м/с^2 (без учета качки на волнении). Допускается превышение этой величины, если время действия замедления не превышает 0,04 с.

8.6.5 Ловители должны приводиться в действие только механическими устройствами.

8.6.6 Ловители после срабатывания должны автоматически возвращаться в рабочее положение, как только кабина (противовес) начинает подъем.

8.7 ОГРАНИЧИТЕЛИ СКОРОСТИ

8.7.1 Ограничители скорости должны приводить в действие ловители при спуске кабины (противовеса) со скоростью, превышающей рабочую скорость в пределах 15 – 40 %.

8.7.2 Должна быть обеспечена возможность испытания срабатывания ограничителя и ловителей при спуске кабины (противовеса) с рабочей скоростью. В случае невозможности испытания движением кабины проверка срабатывания ограничителя скорости должна быть обеспечена другим способом.

8.7.3 При срабатывании ограничителя скорости тяговое усилие в рабочей ветви каната должно превышать усилие для включения ловителей не менее чем в два раза.

8.8 КАНАТЫ, ДЕТАЛИ КАНАТНОЙ ПРОВОДКИ И КРЕПЛЕНИЯ КАНАТОВ

8.8.1 Для лифтов канаты должны быть выбраны по расчету согласно [8.6.2](#), однако в пассажирских лифтах их диаметр ни в коем случае не должен быть менее 8 мм для тяговых канатов и 6 мм для канатов ограничителей скорости.

8.8.2 Число отдельных тяговых канатов, на которых подвешиваются кабина и противовес, должно быть не менее указанного в [табл. 8.8.2](#).

Таблица 8.8.2

Тип лифта	Тип лебедки	
	барабанная	тракционная
Пассажирский	1	3
Грузовой	1	2

8.8.3 Применяемые канаты должны быть коррозионностойкими с линейным касанием проволок, с органическим или синтетическим сердечником и состоять из одного куска без узлов и сплесней. Применение канатов, не являющихся коррозионностойкими, и канатов со стальным сердечником допускается при предоставлении проектантом обоснований, относящихся к отсутствию контакта с морской средой и характеру нагрузок на канат. В остальном канаты должны удовлетворять требованиям международных или национальных стандартов и общим требованиям, предъявляемым к тросам грузоподъемных устройств (см. [10.5.1](#) и [10.5.2](#)).

8.8.4 Должна быть обеспечена надлежащая прочность всех деталей канатной проводки и креплений канатов к кабине, противовесу и к барабану лебедки (в случае применения барабанной лебедки). В отношении блоков, коушей, патронов и прессуемых зажимов следует руководствоваться требованиями [10.3.4](#), [10.3.7](#), [11.2.1](#) и [11.2.4](#).

8.9 ЛЕБЕДКА

8.9.1 Лебедки лифтов могут быть как тракционными (т.е. с канатоведущим шкивом), так и барабанными.

В обоих случаях лебедка лифтов должна быть снабжена штурвалом или другим устройством для приведения ее в действие вручную с максимальным усилием не более 735 Н.

8.9.2 Каждая лебедка должна быть оборудована автоматически действующим тормозом замкнутого типа с тормозным моментом, соответствующим 1,5-кратной номинальной нагрузке на канатоведущем шкиве или барабане при спуске загруженной кабины. Применение ленточных тормозов не допускается. Должна быть предусмотрена возможность растормаживания привода лифта для обеспечения перемещения кабины при обесточенном электродвигателе. Тормозной барабан или тормозной шкив должны быть установлены на валу, имеющем неразрываемую кинематическую связь с канатоведущим шкивом (барабаном). При прекращении воздействия на растормаживающее устройство действие тормоза должно восстанавливаться автоматически.

8.7.9.3 В узлах лебедки, передающих крутящий момент (за исключением электродвигателя), применение посадки с натягом деталей этих узлов допускается только при условии дополнительного крепления их шпонками, шпильками, болтами и т. п. Дополнительные крепежные детали должны рассчитываться на наибольший крутящий момент.

8.9.4 При однослойной навивке каната на барабан последний должен иметь нарезанные по винтовой линии канавки. При многослойной навивке барабан может быть гладким, однако в этом случае обязательно наличие канатоукладчика. Реборды гладких (без канавок) барабанов должны возвышаться над верхним слоем навивки не менее чем на 2,5 диаметра каната.

8.9.5 При наиболее низком положении кабины и противовеса на барабане должно оставаться навитыми не менее полутора витков каждого закрепленного на барабане каната, не считая витков, находящихся под зажимным устройством.

Элементы крепления канатов на барабане должны быть рассчитаны без учета трения каната.

8.9.6 Канатоведущий шкив должен иметь канавки, форма которых при заданном угле обхвата канатами, а также при выбранном материале шкива позволяла бы обеспечивать необходимое сцепление канатов со шкивом. Конструктивными мерами должна быть обеспечена остановка привода лифта, исключая возможность подъема кабины при аварийной остановке противовеса и наоборот. Спадание канатов (цепей) с приводных и направляющих элементов должно быть исключено во всех режимах работы лифта.

8.10 ЭЛЕКТРИЧЕСКИЙ ПРИВОД, УПРАВЛЕНИЕ, СИГНАЛИЗАЦИЯ И ОСВЕЩЕНИЕ

8.10.1 Общие требования.

8.10.1.1 Электрическое оборудование лифта в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должно удовлетворять применимым требованиям части XI «Электрическое оборудование» Правил классификации и постройки морских судов.

8.10.1.2 Питание электрического привода лифта может осуществляться как от главного, так и от секционного или группового распределительного щита через специальное отключающее устройство (выключатель), установленное в машинном помещении лифта вблизи входа.

Выключатель должен одновременно отключать питание приводного двигателя и цепей управления. Если в машинном помещении установлены приводные механизмы нескольких лифтов, подвод питания к каждому из них должен производиться через отдельный выключатель.

8.10.1.3 Электрический привод лифта должен иметь защиту, обеспечивающую отключение его при перегрузке, а также защиту от короткого замыкания в силовой цепи, действующую без выдержки времени.

8.10.1.4 Цепи управления электрическим приводом лифта должны иметь отключающее устройство и защиту от короткого замыкания.

8.10.1.5 Лифты всех типов должны быть снабжены устройствами, обеспечивающими отключение электрического двигателя, срабатывание тормоза и остановку лифта:

- .1 во всех случаях действия ловителей кабины;
- .2 при обрыве или ослаблении одного, нескольких или всех тяговых канатов как со стороны кабины, так и со стороны противовеса;
- .3 при переходе кабиной крайних остановок более чем на 200 мм;
- .4 при переходе крайних рабочих положений натяжного устройства каната ограничителя скорости;
- .5 при открытии дверей кабины или шахты;
- .6 при отпирании автоматического замка дверей шахты (за исключением случаев, когда автоматические замки отпираются жесткими, т.е. неподвижными отводками).

8.10.1.6 На неподвижных конструкциях выключателей с ручным управлением должны быть четко обозначены положения «включено» и «отключено».

8.10.1.7 Для заземления кабины лифтов должны использоваться одна из жил кабеля или один из проводов токопровода.

В качестве дополнительного заземляющего проводника рекомендуется использовать несущие тросы кабелей, а также несущие канаты кабины.

8.10.1.8 Металлические направляющие кабины и противовеса, а также металлические конструкции ограждения шахты должны иметь надежные заземляющие соединения с корпусом судна.

8.10.2 Электрический привод.

8.10.2.1 Электрический привод пассажирского лифта должен обеспечивать плавность срабатывания кабины, равномерное нарастание ускорения, плавность торможения и замедления движения кабины при ее подходе к остановке, а также точную ее остановку у дверей шахты.

При этом максимальное ускорение (замедление) движения кабины при рабочем состоянии лифта без учета качки не должно превышать 2 м/с^2 .

Максимальное допускаемое замедление кабины при остановке кнопкой «безопасности» (см. [8.10.3.2](#)) должно быть не более 3 м/с^2 .

8.10.2.2 Подключение приводного электрического двигателя к сети должно быть осуществлено не менее чем двумя аппаратами, обеспечивающими двойной разрыв цепи питания электрического двигателя при каждой остановке лифта.

8.10.2.3 Электрический привод лифтов с номинальной скоростью более 0,71 м/с должен обеспечивать возможность движения кабины со скоростью не более 0,35 м/с (скорость осмотра шахты – см. также [8.10.3.5](#)).

8.10.2.4 Растормаживание электрического магнитного тормоза должно осуществляться одновременно с включением приводного электрического двигателя или непосредственно после его включения. Отключение приводного электрического двигателя должно сопровождаться срабатыванием электрического магнитного тормоза или включением электрического торможения с последующим срабатыванием электрического магнитного тормоза.

8.10.3 Системы управления и сигнализации.

8.10.3.1 Питание цепей управления электрическим приводом лифта должно осуществляться от фидера питания этого электрического привода. Подключение к фидеру должно быть выполнено после отключающего устройства.

8.10.3.2 Управление лифтами должно осуществляться специальными кнопочными аппаратами. Все аппараты управления, за исключением предназначенных только для вызова кабины на погрузочную палубу, должны иметь кнопки «безопасности», обеспечивающие отключение питания электрического привода. Эти кнопки должны быть красного цвета, иметь ясно видимую надпись и располагаться вблизи кнопок управления.

8.10.3.3 Аппараты управления пассажирскими лифтами должны устанавливаться в кабине, а грузовыми лифтами – на погрузочных палубах.

8.10.3.4 Попутный вызов загруженной кабины пассажирского лифта от аппаратов, установленных на погрузочных палубах, допускается только при одновременном закрывании дверей шахты и кабины. В грузовых лифтах выполнение попутного вызова при движении загруженной кабины не допускается.

8.10.3.5 Для проведения осмотров шахты и ее насыщения должна быть предусмотрена возможность управления электрическим приводом лифта с крыши кабины посредством стационарного или переносного поста управления. При этом скорость движения кабины не должна превышать указанной в [8.10.2.3](#). Кнопочный аппарат должен быть оборудован двумя кнопками управления (одна – для подъема, другая – для спуска кабины), имеющими самовозврат в положение «стоп». Для общей проверки работы электрооборудования в машинном помещении лифта должен быть установлен кнопочный аппарат с кнопками «вверх», «вниз» и «стоп».

Лифты с номинальной скоростью движения кабины 0,70 м/с и менее для управления с крыши должны быть оборудованы аппаратами управления только на спуск кабины, если обеспечение скорости не более 0,35 м/с электрическим приводом невозможно. При управлении электрическим приводом лифта с крыши кабины или из машинного помещения, если это предусматривается, все другие аппараты управления должны блокироваться или автоматически отключаться.

8.10.3.6 На погрузочных палубах должна быть установлена световая сигнализация (сигнал «занято»), указывающая о загруженности лифта, если кабина оборудована устройством контроля загрузки; о движении кабины и об открытой шахтной двери. Сигнал может быть вмонтирован в вызывной аппарат или расположен в непосредственной близости от него.

8.10.3.7 Электрический привод пассажирского лифта должен автоматически отключаться при попытке подъема груза, превышающего грузоподъемность лифта на 10 %, с одновременным включением звукового или светового сигнала «Лифт перегружен».

8.10.3.8 Пассажирские лифты должны быть оборудованы сигнальной связью, включаемой из кабины при неисправности лифта (при аварийной остановке кабины между палубами, при посадке кабины на ловители и т.д.).

Цепь этой сигнальной связи должна быть независимой от силовой цепи и цепи управления. Питание этой системы связи должно быть предусмотрено от аварийного источника энергии судна. Вместо такой сигнальной связи допускается применение телефонной или другой двусторонней переговорной связи.

8.10.3.9 Выключатели для отключения внутреннего и внешнего управления, расположенные вне шахты и машинного помещения, должны приводиться в действие специальным ключом.

8.10.3.10 Прямо́к шахты должен иметь автоматическое сигнализирующее устройство, срабатывающее при превышении водой или другой жидкостью в прямке установленного допустимого уровня.

8.10.4 Предохранительные устройства.

8.10.4.1 Конечные выключатели спуска и подъема, действующие в цепи управления, дверные контакты и контакты ловителей должны быть самовозвратными, причем возврат контакта выключателя в исходное состояние должен осуществляться только после прекращения принудительного воздействия.

8.10.4.2 Каждая дверь шахты и кабины должна быть снабжена электрическими контактами, включенными в цепь управления и обеспечивающими следующие условия:

.1 пуск и движение кабины должны быть возможны только при закрытых и запертых дверях шахты и закрытых дверях кабины. Допускается пуск и движение кабины лифта при закрытых, но не запертых дверях шахты на расстояние, не превышающее 150 мм от уровня остановки. Допускается пуск и движение кабины с открытыми дверями, если она оборудована устройством, фиксирующим отсутствие пассажира или груза;

.2 открывание дверей кабины или шахты, а также отпирание автоматического замка двери шахты должно вызывать остановку движущейся кабины, за исключением случаев, когда автоматические замки отпираются жесткой (неподвижной) отводкой.

Дверные контакты при открывании двери должны работать на разрыв цепи управления; работа на замыкание не допускается;

.3 при многостворчатых дверях шахты или кабины должен быть обеспечен контроль закрывания каждой створки.

8.10.4.3 Не допускается использование конечного выключателя главного тока в качестве главного выключателя согласно [8.10.1.2](#).

8.10.4.4 В прямке шахты, а также под перекрытием шахты в месте установки отводных блоков должны быть установлены выключатели для отключения цепи управления вручную.

8.10.4.5 Должна быть предусмотрена электрическая блокировка крышки люка на подволоке кабины, исключающая возможность движения кабины лифта при открытом состоянии крышки.

8.10.5 Освещение.

8.10.5.1 Кабина, шахта, прямо́к, машинное помещение, а также подходы и посадочные площадки лифта должны быть оборудованы стационарным электрическим освещением, отвечающим требованиям разд. 6 части XI «Электрическое оборудование» Правил классификации и постройки морских судов.

8.10.5.2 Питание сети освещения кабины лифта должно осуществляться по отдельному фидеру (от сети освещения судна) независимо от фидера питания электрического привода.

8.10.5.3 Должно быть обеспечено постоянное включение сети освещения кабины лифта при открытых дверях шахты, а для пассажирского лифта – также при наличии людей или груза в кабине.

8.10.5.4 Светильники в кабинах лифтов должны быть расположены таким образом, чтобы они не мешали пассажирам, погрузке и разгрузке кабины и не могли повреждаться при грузовых операциях.

8.10.5.5 В машинном помещении лифта, а также в приямке должны быть установлены штепсельные розетки для переносных ламп, питаемые током безопасного напряжения.

8.10.5.6 Кабина пассажирского лифта должна быть оборудована стационарным аварийным электрическим освещением, отвечающим требованиям 9.4 части XI «Электрическое оборудование» Правил классификации и постройки морских судов.

9 СУДОВЫЕ ПОДЪЕМНЫЕ ПЛАТФОРМЫ

9.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

9.1.1 Требования настоящего раздела распространяются на судовые подъемные платформы (СПП) грузоподъемностью 1 т и более, предназначенные для погрузки/разгрузки в вертикальной плоскости грузов и колесной техники.

9.1.2 Конструкция и расположение судовых подъемных платформ должны обеспечивать безопасный уход и осмотр.

9.1.3 Платформы, предусмотренные для закрытия грузовых отверстий на открытых палубах и незащищенных надстройках, должны быть непроницаемыми при воздействии моря с учетом требований разд. 7 части III «Устройства, оборудование и снабжение» Правил классификации и постройки морских судов.

9.1.4 Следует обеспечить, чтобы поверхность платформы при подъеме и спуске, а также во время грузовых операций, с учетом указанных в [табл. 9.2.2.1](#) наклонов судна, постоянно находилась в плоскости, параллельной обслуживаемым грузовым палубам.

9.1.5 При поломке одного несущего средства оставшиеся должны конструктивно и функционально обеспечить взаимодействие платформы с направляющими деталями. При подобном аварийном случае приводные агрегаты судовой подъемной платформы должны автоматически останавливаться.

В соответствующем случае необходимо обеспечить с помощью вспомогательного устройства контролируемый спуск платформы в блокируемое или подпираемое положение, которое позволяет освободить ее от груза.

9.1.6 При наличии тросового или цепного подвеса платформы должны быть закреплены по крайней мере на четырех независимых несущих средствах.

Каждый тросовый или цепной подвес должен быть снабжен выключателем, который автоматически отключит привод в случае провисания или разрыва несущего средства.

9.1.7 Тросы для судовых подъемных платформ могут применяться и без органического сердечника. Номинальную прочность при растяжении проволоки следует выбирать как для бегучего такелажа.

9.1.8 Для судовых подъемных платформ рекомендуется применять предварительно растянутые тросы. Растягивающая нагрузка, действующая не менее 30 мин, должна при этом составлять 0,7 минимальной разрывной нагрузки троса.

9.1.9 При монтаже на судне допускается заливка концов стальных тросов судовых подъемных платформ в тросовые патроны. Испытание соединений под нагрузкой следует выполнять согласно [11.3.13](#).

9.1.10 Конструкция и устройства управления судовыми подъемными платформами должны обеспечивать, чтобы в местах погрузки платформа и грузовая палуба находились на одном уровне и сохраняли его во время грузовых операций.

Если используются гибкие несущие средства (например, тросы) и уровень уравнительными приспособлениями автоматически не восстанавливается, то перед погрузкой платформу следует стопорить на уровне палубы. Произведенная блокировка должна иметь оптическую сигнализацию на пульте управления. Подъем и спуск платформы должны производиться только после ее автоматической деблокировки или отключения сигнального устройства.

Во избежание ошибок в управлении рекомендуется автоматизировать схему управления вплоть до применения программных устройств.

9.1.11 При установке платформы «по-походному» должны быть предусмотрены ее стопорение на уровне палубы и блокировка привода. На пульте управления должна

срабатывать световая сигнализация. Возникшие во время движения судна крены и дифференты не должны приводить к расхождению платформ.

9.1.12 Привод судовой подъемной платформы должен обеспечивать плавное начало движения платформы, равномерное увеличение скорости, плавность торможения и замедление движения платформы при ее подходе к месту остановки, а также точную остановку на требуемом уровне.

9.1.13 Приводные агрегаты судовых подъемных платформ, находящиеся в закрытых судовых помещениях, должны быть сконструированы с учетом диапазона температур, установленного для этих помещений.

9.1.14 У гидравлических приводных агрегатов, которые при поломках в системе надежно предотвращают самостоятельное опускание платформы, тормоза можно не устанавливать.

9.1.15 Пульты управления судовых подъемных платформ должны быть расположены таким образом и иметь такие устройства, чтобы обслуживающий персонал, непосредственно или с помощью сигнальщиков, мог бы проследить весь путь платформы. Однако пульт управления ни в коем случае не должен быть расположен на расстоянии менее 1500 мм от выреза в палубе для платформы.

9.1.16 Коммутационные элементы на пульте управления судовых подъемных платформ должны быть установлены с самовозвратом в нулевое положение. Возникшие во время движения наклоны судна не должны вызывать произвольного пуска приводов подъемников. Аварийные выключатели следует располагать согласно [1.5.7.16](#).

9.1.17 При наличии нескольких пультов управления должно быть обеспечено одновременное использование только одного пульта и наличие соответствующих устройств (переговорной) связи.

9.1.18 При подтверждении безопасности для персонала допускается управление судовой подъемной платформой с платформы.

9.1.19 На пульте управления должны быть следующие световая и звуковая сигнализации:

- .1 о срабатывании любой из защит;
- .2 при движении платформы (мигающая лампа);
- .3 о незакрытии ограждений;
- .4 о неисправности в электрической или гидравлической схемах.

По усмотрению судовладельца допускается устанавливать иные устройства сигнализации.

9.1.20 Все пульты управления должны быть оборудованы устройствами, защищающими их от включения некомпетентным лицом.

9.1.21 Элементы управления и сигнализации должны иметь надписи на русском и английском языках, нанесенные четким шрифтом несмываемой краской или другим эквивалентным способом.

9.1.22 Судовые подъемные платформы должны быть оборудованы конечными выключателями для самого верхнего и самого нижнего положения платформы, а также приборами, предохраняющими от перегрузки. Гидравлические приводы должны быть защищены предохранительными клапанами, давление срабатывания которых должно быть не более 1,1 максимального расчетного давления.

9.1.23 При аварии главного подъемного механизма устройства безопасности должны автоматически останавливать платформу.

9.1.24 Вырезы в палубах для платформ должны иметь ограждение высотой не менее 1 м. Подвижные ограждения должны быть оборудованы устройствами, автоматически блокирующими или деблокирующими эти ограждения в соответствии с движением платформы. Ограждения и защитные рельсы должны иметь предупреждающую окраску и освещение.

9.1.25 Если на платформах транспортируются люди, занимающиеся перегрузкой грузов, не только сидя в кабине водителя машины, но и прямо на платформе, то, по крайней мере, на одной из продольных сторон платформы следует предусмотреть съемные ограждения, а также нанести прочную маркировку с надписью, указывающую место нахождения людей на платформе.

Высота ограждения должна быть не менее 1 м при расстоянии между стойками не более 3 м.

Высота промежуточного леера должна быть не менее 0,5 м.

9.1.26 Пространство под платформами, которые передвигаются с помощью рычажно-тяговой системы, шпинделей и т.п., должно быть предохранено от доступа посторонних людей. Для противовесов следует предусмотреть закрытые шахты. Участки, представляющие опасность при движении платформы, следует маркировать предупреждающей окраской или предупредительными сигнальными лампами.

9.2 РАСЧЕТ

9.2.1 Общие требования.

9.2.1.1 Если не указано иное, в расчетах прочности и устойчивости судовых подъемных платформ следует учесть применимые общие и специальные требования для грузоподъемных устройств, в частности для кранов, приведенные в разд. 2 и 5.

9.2.1.2 Расчетным условием является подъем и спуск платформ со скоростью не более 0,1 м/с только в порту. При разгрузке несущего средства платформа должна стопориться на уровне палубы.

9.2.1.3 Допускаемая нагрузка судовой подъемной платформы, как минимум, должна соответствовать допускаемой нагрузке окружающей палубы, на уровне которой крепится судовая подъемная платформа в положении «по-походному».

9.2.1.4 Расчет следует выполнять при наиболее неблагоприятном расположении нагрузки.

9.2.1.5 Платформы, предусмотренные также для закрытия грузовых вырезов на открытых палубах и незащищенных палубах надстроек, должны рассчитываться с учетом требований разд. 7 части III «Устройства, оборудование и снабжение» Правил классификации и постройки морских судов.

9.2.2 Расчетные нагрузки.

9.2.2.1 Расчетные нагрузки для судовых подъемных платформ приведены в [табл. 9.2.2.1](#).

Таблица 9.2.2.1

Фаза нагрузки	Случай нагрузки	Условие	Расчетные нагрузки	Примечания
Грузовые операции (погрузка и разгрузка)	1.1	Платформа зафиксирована на палубе	Собственный вес, вес груза, соответствующего грузоподъемности (неблагоприятное расположение), статические нагрузки из-за наклонов судна (5° крен, 2° дифферент), динамические нагрузки от колесной техники	Не сущее средство разгружено, приборы безопасности не передают изгибающих и крутящих моментов
	1.2	Платформа зафиксирована несущим средством	Как случай нагрузки 1.1	—
Подъем и спуск	2.1	Приведенная нагрузка	Собственный вес, вес груза, соответствующего грузоподъемности, равномерно распределены на платформе, статические нагрузки из-за наклонов судна (5° крен, 2° дифферент), динамические нагрузки вследствие пуска и торможения	По согласованию с Регистром динамические нагрузки вследствие пуска и торможения можно не учитывать
	2.2	Соответствующая режиму работы максимальная	Собственный вес, вес груза, соответствующего грузоподъемности, статические нагрузки из-за	

Фаза нагрузки	Случай нагрузки	Условие	Расчетные нагрузки	Примечания
		нагрузка при неблагоприятном расположении груза	наклонов судна (5° крен, 2° дифферент), динамические нагрузки вследствие пуска и торможения	
	2.3	Поломка одного из несущих средств	Собственный вес, вес груза, соответствующего грузоподъемности, статические нагрузки из-за наклонов судна (5° крен, 2° дифферент), динамические нагрузки из-за поломки несущего средства	Оставшиеся несущие средства должны быть конструктивно пригодными для восприятия дополнительных нагрузок и дальнейшей эксплуатации
Платформа в положении «по-походному»	3	Платформа зафиксирована на уровне верхней палубы с обеспечением водонепроницаемости	Собственный вес, вес груза, соответствующего грузоподъемности, найтовые силы, инерционные нагрузки вследствие качки судна	См. примечание к 1.1

9.2.2.2 Кроме нагрузки, приведенной в [табл. 9.2.2.1](#), платформа должна быть рассчитана на статическую нагрузку, действующую на ось транспортного средства, с учетом площади отпечатка шин от колесной техники.

Соответствующие нагрузки и их расположение приведены в 3.2 части II «Корпус» Правил классификации и постройки морских судов.

9.2.3 Допускаемые напряжения, запасы прочности и критерии устойчивости.

9.2.3.1 При воздействии указанных в [9.2.2](#) нагрузок возникающие приведенные напряжения в металлоконструкциях и несъемных деталях судовых подъемных платформ не должны превышать значений, указанных в [табл. 9.2.3.1](#).

Таблица 9.2.3.1

Случай нагрузки согласно табл. 9.2.2.1	Допустимое приведенное напряжение, не более	
	в связях и деталях	в обшивках
1.1	$0,7R_{eH}$	$0,75R_{eH}$
1.2	$0,7R_{eH}$	$0,75R_{eH}$
2.1	$0,7R_{eH}$	$0,75R_{eH}$
2.2	$0,8R_{eH}$	$0,85R_{eH}$
2.3	$0,9R_{eH}$	$0,95R_{eH}$
3	$0,7R_{eH}$	$0,75R_{eH}$
Примечание. R_{eH} – верхний предел текучести применяемого материала.		

9.2.3.2 Запас прочности несущих средств (тросы, цепи и пр.), работающих на разрыв, должен быть не менее 5.

В случае нагрузки [2.3](#), согласно [табл. 9.2.2.1](#), необходимый запас прочности относительно разрыва может приниматься на 50 % меньше значений, требуемых в нормальных случаях.

9.2.3.3 При расчете устойчивости деталей судовых подъемных платформ должно обеспечиваться выполнение требований [2.3.9 – 2.3.11](#).

9.2.3.4 Жесткость платформы в нормальных случаях нагрузки ([1.1](#), [1.2](#), [2.1](#), [2.2](#) и [3](#)) согласно [табл. 9.2.2.1](#) должна быть достаточной для того, чтобы прогибы не превышали $L/250$ (L – длина между опорами, либо длина свисающей части платформы). Прогибы платформ в состоянии «по-походному», которые должны обеспечивать водонепроницаемость, не должны превышать 0,0056 пролета.

10 ДЕТАЛИ И ТРОСЫ

10.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

10.1.1 Взаимное сопряжение деталей в подвижных соединениях должно обеспечивать правильное прилегание опорных поверхностей с минимально допустимыми по условиям работы зазорами в радиальном и аксиальном направлениях.

10.1.2 Резьбовые соединения деталей должны соответствовать признанным стандартам.

10.2 НЕСЪЕМНЫЕ ДЕТАЛИ

10.2.1 Соединение несъемных деталей с металлоконструкциями должно обеспечивать достаточную прочность и равномерное распределение усилий в связях металлоконструкций.

10.2.2 Угол охвата мачт кольцевого сечения башмаком шпора и обухом топенанта должен составлять не менее 40° , считая от оси симметрии башмака. В нижней части башмака угол охвата может быть уменьшен, однако он должен составлять не менее 30° . При других конфигурациях сечения охват должен быть эквивалентным.

При меньших размерах охвата мачта в месте установки башмаков должна быть подкреплена увеличением толщины стенки или установкой ребер жесткости внутри мачты.

10.2.3 Обухи для крепления к стреле грузового блока и топенанта, а также оттяжек и контроттяжек должны пропускаться сквозь нок стрелы и привариваться с обеих сторон по всему периметру.

Обухи поворотных оттяжек легких стрел могут не пропускаться сквозь нок стрелы при одновременной приварке их к стреле и врезному обуху.

10.2.4 Вилки шпоров стрел могут изготавливаться ковальной или сварной конструкции, а также из стального литья.

Штыри вилок должны быть снабжены гайками со шплинтами; резьба штыря в опорной части щеки вилки должна занимать не более $1/3$ толщины щеки.

10.2.5 Для предотвращения выскакивания из нижнего подшипника башмака или подпятника вертлюги шпоров стрел должны иметь соответствующее стопорение.

10.2.6 Обоймы для крепления направляющих блоков должны изготавливаться из цельной заготовки; носок для крепления блока может быть приварен.

10.2.7 Башмак шпора стрелы может быть сварной или литой конструкции. Нижний подшипник вертлюга должен быть снабжен отверстием для спуска воды.

10.2.8 Башмак и обух топенанта могут быть ковальной, сварной или литой конструкции; обухи типа скобы – только кованные.

Штырь обуха должен быть предохранен от выскакивания из башмака и застопорен от проворачивания в башмаке или обухе (при обухе типа скобы).

Рекомендуется установка латунной шайбы под опорной поверхностью обуха.

При наименьшем наклоне стрелы направление усилия на ушке обуха должно пересекать ось штыря в верхней половине расстояния между подшипниками башмака.

10.2.9 Обухи для крепления стоячего такелажа, оттяжек и контроттяжек, цепных топенантов, канифас-блоков и т. п. к корпусу судна и металлоконструкциям грузоподъемных устройств должны иметь соответствующую воспринимаемым усилиям прочность и иметь форму, обеспечивающую правильное прилегание крепящихся к ним деталей.

Расположение обухов должно обеспечивать совпадение плоскости их наибольшей жесткости с направлением тросов стоячего такелажа, а для тросов с меняющимся направлением – соответствовать среднему направлению троса.

Толщина листа, к которому приваривается обух, должна быть не менее $1/3$ толщины обуха и во всех случаях не менее 5 мм. Ребра жесткости для подкрепления листов, как правило, должны располагаться параллельно направлению обуха.

10.3 ЗАМЕНЯЕМЫЕ ДЕТАЛИ

10.3.1 Грузовые гаки и скобы должны быть коваными.

Применение пластинчатых гаков должно быть обосновано с представлением инженерного анализа, содержащего подтверждение равнопрочности пластинчатого гака и кованого гака, изготовленного в соответствии с требованиями Правил. Равнопрочность должна быть подтверждена для условий эксплуатации гака, а сравниваемые критерии, применяемые в инженерном анализе, должны иметь числовое выражение.

Конструкция гаков судовых кранов и грузовых стрел, используемых при перегрузке грузов, должна исключать зацепление при подъеме за выступающие конструкции и соскальзывание стропов (такими приспособлениями могут быть предохранительные защелки). Грузовые гаки, скобы и детали их крепления не должны иметь выступающих частей и острых кромок.

Для тяжелых стрел и кранов грузоподъемностью 10 т и более допускается применение двурогих гаков, которые должны удовлетворять требованиям, предъявляемым к простым гакам. Двурогие гаки для плавучих кранов и грузоподъемных устройств судов технического флота могут выполняться без специального приспособления для защиты от соскальзывания стропов и зацепления.

10.3.2 Вертлюги грузовых гаков и блоков должны быть коваными. Гайка вертлюга должна быть надежно застопорена от проворачивания на резьбе.

В конструкции вертлюгов должны быть предусмотрены шариковые или роликовые подшипники и приспособления для их регулярной смазки.

10.3.3 Скобы должны быть коваными прямыми (*D*-образными) со штырями, закрепленными в проушинах на резьбе, или гайками. Штыри или гайки должны быть надежно застопорены. *D*-образные скобы используются в условиях прямолинейного натяжения троса.

Скобы изогнутые (круглые) могут применяться в качестве грузовых скоб и скоб для тросов из растительного или синтетического волокна, когда ряд стропов натягивается под различными углами.

Шкентельные скобы для крепления деталей в системе подвеса груза (гаков, противовесов, треугольных планок и цепей) должны иметь штыри с полупотайными головками без гаек.

Установка скоб должна обеспечивать правильное прилегание штыря и исключать работу скобы с перекосом.

10.3.4 Блок должен быть выполнен таким образом, чтобы исключалось заклинивание троса между щеками и шкивом.

Оси шкивов блоков должны быть надежно застопорены от проворачивания и аксиального смещения.

При подшипниках скольжения шкивы блоков должны быть снабжены втулками из антифрикционных материалов (например, из бронзы).

Ушки или вилки блоков должны быть цельноковаными, гайки вертлюгов должны быть надежно застопорены. Применение в грузоподъемных устройствах блоков с открытыми гаками не допускается.

Крепление вилки на резьбе с надежным стопорением должно быть в каждом случае подтверждено техническим обоснованием и расчетом прочности, согласованным Регистром.

Диаметр шкивов для стальных тросов, измеренный по дну канавки, должен быть не менее 14 диаметров троса – для тросов, подвижных под нагрузкой, и не менее 9 диаметров – для тросов, неподвижных под нагрузкой.

Диаметр шкивов для тросов из растительного или синтетического волокна должен быть не менее 5,5 диаметров троса.

Профиль канавки шкива должен обеспечивать плотную укладку троса без заклинивания.

Диаметр шкива и профиль канавки должны выбираться, исходя из диаметра троса с наименьшим расчетным пределом прочности проволок.

Глубина канавок шкивов должна, как правило, равняться диаметру троса и в любом случае составлять не менее $3/4$ диаметра троса.

Дно канавки должно иметь контур окружности, образуя сегмент с углом не менее 120° . Радиус канавки должен превышать радиус троса не менее чем на 10 %.

Блоки, как правило, не должны оборудоваться более чем тремя шкивами и ушком для крепления коренного конца троса или четырьмя шкивами, если блок не имеет ушка для крепления коренного конца троса.

10.3.5 Треугольные и многоугольные планки для соединения тросов или цепей должны иметь толщину, соответствующую зеву крепящихся к ним скоб с минимальным зазором, обеспечивающим свободное движение скоб; допускается применение симметричных наварышей.

10.3.6 Талрепы должны применяться с цельноковаными ушками или вилками; применение талрепов с гаками не допускается. Конструкция талрепов должна предусматривать надежное стопорение затянутых винтов.

Крепление вилки на резьбе с надежным стопорением должно быть в каждом случае подтверждено техническим обоснованием и расчетом прочности, согласованным Регистром.

10.3.7 Коуши должны изготавливаться из стальных профильных заготовок с последующей гибкой и механической обработкой. Заготовки коушей должны изготавливаться свободной ковкой, штамповкой или из специального проката. Форма коушей должна быть такой, чтобы их внутренняя длина и ширина в шесть и четыре раза, соответственно, превышали диаметр троса. Толщина металла дна канавки зева должна составлять $0,4$ диаметра троса. Коуши и скобы должны изготавливаться в соответствии с технической документацией одобренной Регистром или признанными Регистром национальными и международными стандартами.

10.3.8 Цепи, применяемые в грузоподъемных устройствах, за исключением подъемников с ручным приводом, в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны удовлетворять общим требованиям 3.6 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов.

Цепи должны применяться электросварные (контактной сварки) или кузнечно-горновой сварки.

В качестве грузовых цепей должны применяться короткозвенные цепи (калиброванные — в случае работы на звездочках) с концевыми звеньями для крепления.

Топenanтные цепи, а также цепи, применяемые в составе контроттяжек при работе спаренными стрелами, должны быть длиннозвенными.

Цепи, применяемые в подъемниках с ручным приводом, должны по химическому составу удовлетворять требованиям 3.6 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов», международным или национальным стандартам, признанным Регистром. Подтверждение этому должно быть представлено в документе, оформляемом изготовителем в соответствии со стандартами предприятия.

10.3.9 Применение соединительных звеньев (типа звеньев якорных цепей) в составе грузоподъемного устройства для крепления тросов и цепей к металлоконструкциям и деталям должно быть в каждом случае подтверждено техническим анализом и расчетами, подтверждающими эквивалентную прочность, согласованными Регистром.

Соединительные звенья должны быть коваными. Конструкция разъема должна обеспечивать надежное соединение обеих половин звена и надежное их стопорение от самопроизвольного разъединения.

Установка звеньев должна обеспечивать их свободное движение в отверстиях соединяемых деталей и исключать работу звена с перекосом.

10.4 СЪЕМНЫЕ ДЕТАЛИ

10.4.1 Съемные детали (грузозахватные приспособления) должны отвечать применимым требованиям [1.5](#), [5.3](#), [10.1 – 10.3](#) и [10.5](#).

10.4.2 Конструкция спредеров для контейнеров с учетом ветровой нагрузки и наклонов судна должна обеспечивать с помощью изменяемой проводки тросов грузоподъемных устройств или специальных направляющих устройств, относящихся к их конструкции (например, поворотных устройств), приведение их в любое пространственное положение, необходимое для захвата и установки контейнеров.

10.4.3 Одновременное запираение поворотных захватных головок должно быть обеспечено конструктивно.

10.4.4 Должна быть обеспечена возможность надежного фиксирования передвижных балок телескопических спредеров в соответствующих рабочих положениях.

10.4.5 Уравнители центров тяжести должны быть эффективными, по крайней мере, при смещении центра тяжести в продольном направлении контейнера.

10.4.6 Должны быть предусмотрены устройства, уменьшающие раскачивание и предотвращающие неконтролируемый поворот у спредеров таких типов, конструкция подвески которых не исключает эти движения.

10.4.7 Надежный ввод поворотных захватных головок в угловые фитинги контейнера при механическом управлении следует контролировать с помощью контактного датчика.

Удержание поворотных захватных головок в положении запираения и освобождения следует обеспечивать с помощью конечных выключателей. На посту управления грузоподъемного устройства должна быть световая сигнализация о положениях поворотных захватных головок.

10.4.8 Стальные тросы для стропов должны соответствовать требованиям 3.15 и 6.6 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов и изготавливаться в соответствии с признанными национальными или международными стандартами.

Стропы из стального троса могут быть кольцевыми (образованными путем соединения двух концов) или иметь различные концевые заделки или соединения (сращивания).

Стальные стропы, кольцевые или с концами, заделанными на огон или коуш методом сплесневания или с помощью запрессовки алюминиевыми или стальными втулками, а также в патрон, должны изготавливаться в соответствии с признанными национальными или международными стандартами и поставляться с соответствующими требованиям разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов Свидетельствами РС или документами изготовителя, в которых должна быть указана минимальная разрывная нагрузка исходного троса до того, как была выполнена заделка его концов.

Болтовые зажимы не должны применяться для заделки концов стропов.

Стропы из стального троса с заделанными концами должны испытываться пробной нагрузкой при прямолинейном натяжении троса согласно [11.2.1](#).

10.4.9 Ширина ленты стропа из синтетического волокна общего назначения должна иметь ширину не менее 35 мм и не более 300 мм. Ленточные стропы специального назначения могут иметь ширину ленты больше указанной.

Ленточные стропы должны изготавливаться в соответствии с признанными международными или национальными стандартами.

Ленточные стропы могут изготавливаться бесконечными или с мягкими огонами. Огоны могут быть оборудованы подкреплением в месте контакта с гаком.

Для уменьшения повреждений основной части на ленточных стропах могут быть установлены противоизносные втулки.

Минимальная длина окружности мягкого огона, замеренного по внутренней стороне при плоском положении стропа, должна быть:

в 3 раза больше ширины ленточного стропа с лентой шириной до 150 мм;

в 2,5 раза больше ширины ленточного стропа с лентой шириной более 150 мм.

Ленточные стропы, свернутые в круг, не должны использоваться для переноса грузов.

10.5 ТРОСЫ

10.5.1 Тросы, применяемые в грузоподъемных устройствах, в части, не регламентированной специальными требованиями настоящих Правил, должны удовлетворять применимым требованиям 3.15 и 6.6 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов.

В Свидетельствах РС или документах на тросы, оформляемых изготовителем, в которых декларируется соответствие материала или изделия требованиям РС, выданных в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов, должна быть указана минимальная разрывная нагрузка троса, установленная изготовителем.

10.5.2 Для бегучего такелажа должны применяться стальные тросы с одним органическим сердечником и с числом проволок не менее 114; применение тросов с большим числом сердечников должно быть в каждом случае подтверждено техническим обоснованием и расчетом прочности, согласованным Регистром. Рекомендуется применять тросы с расчетным пределом прочности 1275 – 1770 МПа с диаметром проволок в наружном слое прядей не менее 0,6 мм.

При предоставлении доказательства равнопрочности и соответствующих технических обоснований могут применяться стальные тросы с металлическим сердечником. При этом должны учитываться назначение троса и режим работы грузоподъемного устройства. Отношение диаметров шкивов и барабанов к диаметру троса должно быть максимально возможным, но не менее 18.

10.5.3 Для стоячего такелажа могут применяться стальные тросы как с металлическим, так и с органическим сердечником с диаметром проволок в наружном слое прядей не менее 1 мм и числом проволок не менее 42.

Рекомендуется применять тросы с расчетным пределом прочности 1275 – 1670 МПа (предпочтительны меньшие значения).

10.5.4 Стальные тросы для бегучего и стоящего такелажа должны быть изготовлены из оцинкованной проволоки в соответствии с признанными стандартами из одного непрерывного куска, без узлов и сплесней.

10.5.5 Растительные тросы (манильские, сизальские и пеньковые) и тросы из синтетического волокна допускается применять лишь для лопарей талей поворотных оттяжек легких стрел и внутренних оттяжек и топриков при работе спаренными стрелами, а также в грузоподъемных устройствах с ручным приводом.

Диаметр тросов из растительного или синтетического волокна должен быть не менее 20 мм.

Усилие в ходовом конце лопаря, выбираемого вручную, должно быть не более 310 Н.

Применение тросов из синтетического волокна должно быть в каждом случае подтверждено техническим обоснованием и расчетом прочности, согласованным Регистром.

10.5.6 Стальные тросы должны иметь надлежащие концевые заделки.

Болтовые зажимы не должны использоваться для формирования концевых заделок в подъемных тросах, топенантах, оттяжках судовой грузовой стрелы или крана.

Допускается поставка концевых тросовых патронов и прессуемых зажимов тросов, изготовленных в соответствии с признанными Регистром национальными и международными стандартами.

11 ИСПЫТАНИЯ, ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЯ И ОСМОТРЫ

11.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

11.1.1 Целью испытаний, освидетельствований и осмотров является установление того, что грузоподъемное устройство соответствует требованиям настоящих Правил и находится в состоянии, обеспечивающем его безопасную эксплуатацию.

11.1.2 Предъявление грузоподъемных устройств к испытаниям и освидетельствованиям в предусмотренных Правилами случаях и в установленные Правилами сроки, а также производство всех необходимых подготовительных работ и проведение испытаний входит в круг обязанностей судовладельца или завода-изготовителя.

11.1.3 Проведение освидетельствований и наблюдение за испытаниями грузоподъемных устройств, их механизмов и деталей после постройки, переоборудования или ремонта должно производиться Регистром после представления документов, удостоверяющих готовность и окончательную приемку на предприятии.

11.1.4 При освидетельствовании грузоподъемного устройства Регистром командный состав судна обязан сообщить о всех замеченных дефектах, а также об изменениях в устройстве, ремонтах и замене деталей и тросов, произведенных с момента предыдущего освидетельствования.

11.1.5 При аварийных случаях с грузоподъемным устройством, происшедших при его эксплуатации, командный состав судна или судовладелец должны обеспечить своевременное освидетельствование аварийного устройства Регистром.

11.1.6 Если при испытаниях, освидетельствованиях или осмотрах будет обнаружено, что грузоподъемное устройство, его металлоконструкции, детали и механизмы не соответствуют настоящим Правилам или находятся в состоянии, не обеспечивающем безопасной эксплуатации, то документы Регистра на грузоподъемное устройство или его элементы не выдаются, а документы на грузоподъемные устройства, находящиеся в эксплуатации, теряют силу впредь до приведения этих устройств в соответствие с Правилами или до устранения дефектов.

11.1.7 Документы Регистра, выданные на грузоподъемное устройство, а также заменяемые и съемные детали, теряют силу при отсутствии требуемых Правилами Свидетельств об испытаниях и полных освидетельствованиях или отметки о своевременном производстве периодических освидетельствований, при несоответствии устройства выданным на него документам, а также после аварийных случаев.

11.1.8 При первоначальном освидетельствовании грузоподъемного устройства, изготовленного на соответствие требованиям иных классификационных обществ, судовладельцем должны быть представлены чертежи и расчеты в объеме, указанном в [1.4.6](#), а также документы классификационных обществ или завода-изготовителя о приемке и испытании грузоподъемного устройства.

Испытания и освидетельствования грузоподъемных устройств при первоначальном освидетельствовании производятся в объеме, указанном в [11.3](#).

При наличии документов иных классификационных обществ (см. также [12.1.4](#)) об испытании заменяемых, съемных деталей и тросов проведение повторного испытания не требуется, если применявшиеся пробные нагрузки соответствуют требованиям [11.2.1](#).

11.1.9 Пробные грузы, предназначенные для испытаний, должны быть приспособлены для этой цели и иметь подтвержденную документально массу. Масса литых болванок и, по возможности, других грузов должна определяться на весах. Если

определение масс пробных грузов на весах невозможно, то они определяются расчетным путем.

11.2 ИСПЫТАНИЯ СРЕДСТВ ПОДЪЕМА ГРУЗА, ЗАМЕНЯЕМЫХ И СЪЕМНЫХ ДЕТАЛЕЙ И ТРОСОВ

11.2.1 Все вновь изготовленные заменяемые и съемные детали, а также концы тросов, заделанных на коуш, в патрон или прессуемыми зажимами (втулками), грузоподъемных устройств должны испытываться пробной нагрузкой согласно [табл. 11.2.1](#) в присутствии компетентного лица.

Таблица 11.2.1

№ п/п	Заменяемые и съемные детали	Груз, соответствующий допускаемой рабочей нагрузке SWL , т	Пробная нагрузка, т
1	Цепи, вертлюги, скобы, гаки, кольца, звенья, концы тросов, заделанные на коуш, в патрон или прессуемыми зажимами (втулками) и т.п.	$SWL \leq 25$ $SWL > 25$	$2 \times SWL$ $(1,22 \times SWL) + 20$
2	Одношківные блоки без крепления на них коренного конца грузового троса	SWL	$4 \times SWL$
3	Одношківные блоки с креплением на них коренного конца грузового троса	SWL	$6 \times SWL$
4	Многошківные блоки	$SWL \leq 25$ $25 < SWL \leq 160$ $SWL > 160$	$2 \times SWL$ $(0,933 \times SWL) + 27$ $1,1 \times SWL$
5	Съемные детали (стропы, подъемные траверсы, рамы и спредеры для контейнеров и т.п.)	$SWL \leq 10$ $10 < SWL \leq 160$ $SWL > 160$	$2 \times SWL$ $(1,04 \times SWL) + 9,6$ $1,1 \times SWL$

Испытание должно производиться на машине, тарированной соответствующим образом, или подвешиванием груза определенной массы. Гарантированная точность машин для производства испытаний должна быть $+2\%$, что должно подтверждаться соответствующим документом.

Пробная нагрузка прикладывается статически, а время выдержки под нагрузкой должно быть не менее 5 мин.

Детали, по возможности, должны предъявляться к испытанию и освидетельствованию с антикоррозионным покрытием (за исключением окраски).

Когда SWL деталей очень большая или их размеры такие, что пользоваться испытательной установкой невозможно, испытание деталей следует проводить путем их подвешивания к соответствующей конструкции или грузоподъемному устройству и приложения к ним пробной нагрузки.

11.2.2 Несколько заменяемых деталей могут испытываться одновременно, если они соединены так, как будут работать в реальных условиях, при этом во время испытания обеспечивается возможность каждую деталь подвергать нагрузке в соответствии с ее SWL .

11.2.3 После испытания все детали должны быть подвергнуты полному освидетельствованию компетентным лицом с целью установления отсутствия дефектов или остаточных деформаций. Блоки должны быть разобраны для осмотра осей и шкивов.

При положительных результатах проведения испытаний и освидетельствований должно подтверждаться Свидетельством об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей (форма 5.1.4) и записью в части II Регистровой книги

судовых грузоподъемных устройств. Если испытание деталей проводилось под техническим наблюдением компетентного лица, Свидетельство (форма 5.1.4) выписывается инспектором Регистра на основании Свидетельства об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей, оформленного в соответствии с [12.1.3](#) и подписанного упомянутым выше компетентным лицом.

11.2.4 Спредеры для контейнеров после испытания пробной нагрузкой дополнительно должны подвергаться функциональным испытаниям, соответствующим эксплуатационному режиму.

Траверсы для тяжелых грузов с большой грузонесущей способностью, относящиеся к определенным грузоподъемным устройствам, считаются испытанными, если они испытывались в составе грузоподъемных устройств.

Пробная нагрузка на подвешенную траверсу или раму должна прикладываться таким образом, чтобы усилия, создаваемые в траверсе или раме, были максимальными. Все присоединительные детали, такие как крюки, звенья, кольца и цепи должны быть испытаны до того, как они будут установлены на траверсе.

11.2.5 Все детали после ремонта подлежат повторному испытанию и освидетельствованию компетентным лицом в соответствии с [11.2.1](#). Клеймо после повторного испытания должно возобновляться, если оно не сохранилось после ремонта.

11.2.6 Испытания стальных тросов, растительных и синтетических тросов и цепей должны проводиться в соответствии с требованиями 3.15, 6.6 и 7.1 части XIII «Материалы» Правил классификации и постройки морских судов.

Патроны и прессуемые зажимы для заделки концов стальных тросов и коуша контроттяжки с напрессованными втулками должны испытываться вместе с тросами после заделки концов.

Проведение испытаний должно быть подтверждено документами, оформляемыми изготовителем в соответствии со стандартами предприятия, а для цепей и стальных тросов без/с концевыми заделками, коушами и зажимами, кроме того, и Свидетельствами об испытании и полном освидетельствовании (формы 5.1.4 и 5.1.5).

Если испытание производилось под техническим наблюдением компетентного лица, Свидетельства об испытании и полном освидетельствовании по форме 5.1.4 для цепей и по форме 5.1.5 для стальных тросов выписываются инспектором Регистра на основании Свидетельства об испытании и полном освидетельствовании, подписанного упомянутым выше компетентным лицом. При поставке тросов отдельными кусками без концевых заделок, патронов и т.п., содержащих маркировку в соответствии с [12.2](#), необходимо представить заверенную поставщиком копию Свидетельства РС или документа на трос, оформленного изготовителем в соответствии со стандартами предприятия, выданного в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов. При этом поставщик троса несет полную ответственность за идентификацию поставляемого троса с указанными приведенными выше.

Стропы с захватами для корзин, крюками для бочек, захватами для листов должны использоваться в условиях, по возможности близких к условиям их применения, т.е. под углом, при котором захват или другое приспособление предназначено для использования. Захваты или другие приспособления должны применяться с деревянными брусками или специальными стальными шаблонами так, чтобы проверить их держащую или захватывающую способность.

11.2.7 Двурогие гаки должны испытываться пробным грузом согласно [рис. 11.2.7](#). Испытание может производиться одной операцией ([рис. 11.2.7 а](#)) или двумя операциями ([рис. 11.2.7 б](#)).

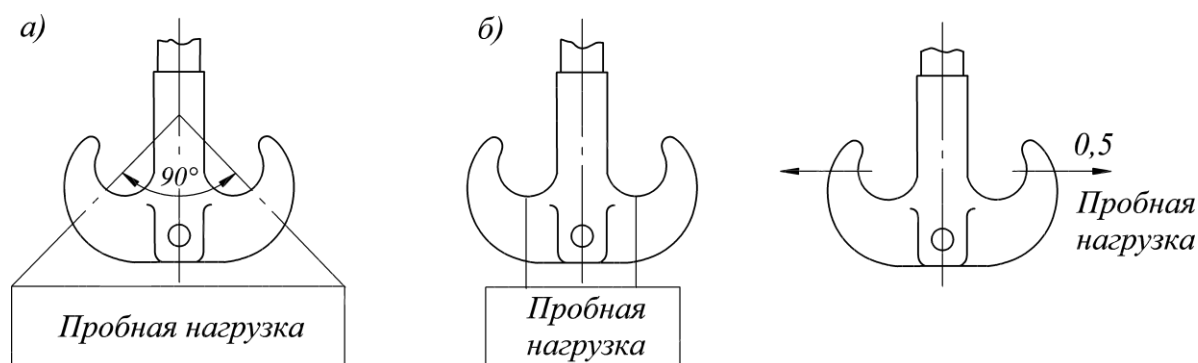


Рис. 11.2.7

11.2.8 Блоки с вилками должны испытываться подвешиванием пробного груза, как это показано на [рис. 11.2.8 а](#) для одношквных блоков без ушка, [рис. 11.2.8 б](#) для одношквных блоков с ушком и [рис. 11.2.8 в](#) для многшквных блоков, где n – число тросов.

Блоки талей должны, по возможности, испытываться с тросами, пропущенными через шкивы, причем коренной конец троса должен быть надлежащим образом прикреплен к обойме блока.

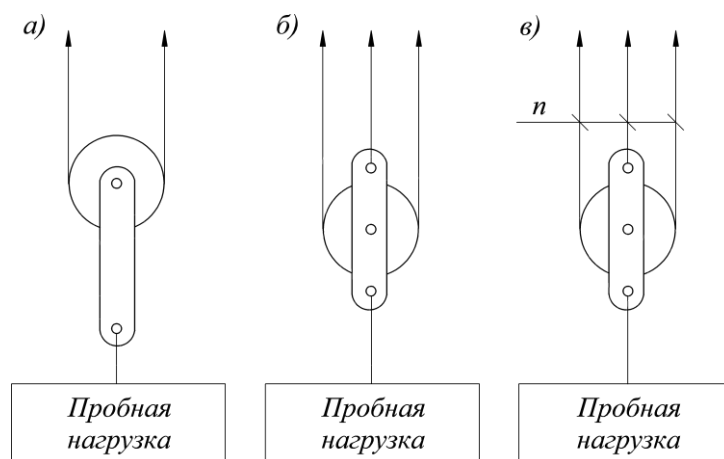


Рис. 11.2.8

11.2.9 Головные образцы стандартизируемых заменяемых деталей, а также заменяемых деталей, производство которых осваивается заводом-изготовителем, должны испытываться предельной нагрузкой, равной удвоенной пробной нагрузке, согласно [11.2.1](#); Регистр может потребовать такие испытания и для головных несъемных деталей. По согласованию с Регистром детали большой грузоподъемности (100 т и более) могут не подвергаться испытанию предельной нагрузкой, если расчетами или результатами испытаний пробной нагрузкой подтверждена их достаточная прочность.

Регистр может потребовать периодическую проверку качества изготавливаемых заменяемых деталей испытанием предельной нагрузкой; количество деталей из данной партии, подлежащих такому испытанию, определяется по согласованию с Регистром.

Деталь считается выдержавшей испытание, если при предельной нагрузке она не разрушилась.

Инспектор Регистра может потребовать продолжения испытаний до разрушения детали. Испытанные предельной нагрузкой детали использованию и ремонту не подлежат.

Испытания предельной нагрузкой должны проводиться заводом-изготовителем в обязательном присутствии инспектора Регистра. Результаты испытаний должны отражаться в акте завода-изготовителя и подтверждаться инспектором Регистра.

11.2.10 Собственные массы головных образцов или отдельных изделий несерийного производства съемных деталей следует определять взвешиванием.

11.2.11 По завершении испытаний съемные детали и тросы должны быть тщательно осмотрены компетентным лицом.

11.2.12 Все УПП должны подвергаться испытаниям в присутствии компетентного лица и освидетельствованиям с целью установления отсутствия дефектов, повреждений или остаточных деформаций. Испытания включают подъем и удержание в течение 10 мин груза, расположенного на дне/полу УПП, масса которого в два раза превышает грузоподъемность УПП.

11.2.13 Испытания средств подъема груза могут производиться в составе грузоподъемного устройства, к которому они прикреплены и для которого предназначены. Все заменяемые детали и тросы, входящие в состав средств подъема груза, должны соответствовать требованиям настоящих Правил и быть испытаны до их установки.

11.3 ИСПЫТАНИЯ И ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЯ ГРУЗОПОДЪЕМНЫХ УСТРОЙСТВ В СБОРЕ

11.3.1 Краны, выпускаемые заводами в собранном виде, а также лебедки и вьюшки грузовых стреловых устройств должны быть испытаны и освидетельствованы компетентным лицом на заводе-изготовителе в соответствии с программой испытаний, одобренной Регистром при нагрузках, указанных в [табл. 11.3.4](#).

Проведение этих испытаний и освидетельствований должно быть подтверждено свидетельством Регистра или документом, оформляемым изготовителем, в котором декларируется соответствие материала или изделия требованиям РС, подписанным компетентным лицом.

Маркировка испытанных кранов, лебедок и вьюшек должна производиться в соответствии с [12.2](#).

Теплоизоляция и окраска деталей и узлов, подвергаемых нагрузке, производится после испытания и освидетельствования.

11.3.2 Перед испытанием и освидетельствованием после установки грузоподъемного устройства на судно инспектору должны быть представлены документы, выданные в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов, подписанные компетентным лицом; акты предприятия, удостоверяющие соответствие грузоподъемного устройства технической документации, одобренной Регистром; акты на пооперационный контроль работ и на контроль качества сварных соединений; Свидетельства РС и документы, выданные изготовителем на материалы и изделия в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов, и документы о проведении термической обработки.

При конструктивных изменениях грузоподъемных устройств после модернизации или ремонта объем представляемой документации должен соответствовать произведенным изменениям.

При испытаниях и освидетельствованиях грузоподъемных устройств, находящихся в эксплуатации и не подвергавшихся переоборудованию, замене или ремонту, объем представляемой документации должен соответствовать указанному в [12.1](#).

11.3.3 Грузоподъемное устройство должно предъявляться к испытанию в сборе на судне в подготовленном виде.

Перед испытанием должно быть проведено полное освидетельствование устройства ответственным представителем завода, производившего монтаж и установку на судне, или лицом, ответственным за проведение испытаний. Грузоподъемное устройство может быть предъявлено к испытанию, если при освидетельствовании не обнаружено дефектов, влияющих на безопасность во время испытаний.

11.3.4 После установки грузоподъемного устройства на судне перед вводом в эксплуатацию все краны, подъемники и стрелы с лебедками со всеми относящимися к ним деталями должны подвергаться испытанию пробным грузом, масса которого должна быть не менее величины, определенной по [табл. 11.3.4](#) в зависимости от SWL, и не превышать ее более чем на 2,5 %.

Таблица 11.3.4

SWL, т	Пробная нагрузка
Менее 20	1,25×SWL
От 20 до 50	SWL+5 т
Более 50	1,1×SWL

Испытания при первоначальном и периодических освидетельствованиях должны производиться только пробным грузом. В промежутках между периодическими испытаниями после замены или ремонта какой-либо несущей нагрузки части, а также в случае необходимости проведения дополнительного испытания (например, после устранения замечаний и/или выполнения требований, выставленных инспектором после проведения испытаний пробным грузом) допускается взамен пробного груза использование пружинных или гидравлических динамометров, надежно и безопасно закрепленных, при условии, что оснащение позволяет подвергнуть эту часть таким же напряжениям (определенным расчетом), которым она подвергалась бы, если бы грузоподъемное устройство испытывалось пробным грузом, а SWL грузоподъемного устройства не превышает 15 т.

Динамометры должны тарироваться с точностью +2 %. Во время испытаний их показания должны оставаться неизменными не менее пяти минут.

Если механизмом подъема с гидравлическим приводом вследствие ограничения давления нельзя поднять пробный груз, указанный в [табл. 11.3.4](#), то при наличии Свидетельства, выданного в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов, подтверждающего его испытание пробным грузом на заводе-изготовителе, достаточно произвести подъем возможно большего груза при максимально допустимом давлении в системе гидравлики. В этом случае на заводах, выпускающих краны в собранном виде, испытания пробной нагрузкой можно проводить путем навешивания на поднятый гак груза другим грузоподъемным устройством.

Если тяговое усилие лебедки недостаточно для подъема пробного груза, допускается его подъем другой лебедкой, однако торможение и удержание пробного груза должно быть произведено испытываемой лебедкой.

Если для работы тяжелой стрелой предусмотрены съемные штаги или ванты, при испытании стрелы они должны быть установлены.

Переставные грузовые стрелы подлежат испытанию пробной нагрузкой на каждой из предусмотренных для них опор.

Непереставные стрелы, предназначенные для работы над двумя люками, подлежат испытанию в положении на каждый люк. Стрелы с двумя обухами подлежат испытанию пробной нагрузкой на каждом обухе.

Пробный груз должен быть поднят стрелами при угле наклона к горизонту не менее 15° для легких и 25° для тяжелых стрел, а при ограничении углов наклона в эксплуатации большими величинами – при этих углах наклона.

Механизированные стрелы подвергаются испытанию пробным грузом при максимально допустимых в эксплуатации углах наклона.

Углы наклона стрел указываются в Свидетельстве об испытании и полном освидетельствовании грузоподъемных устройств (форма 5.1.2).

У механизированных стрел и кранов с переменным вылетом стрелы и постоянной SWL пробный груз должен быть поднят при максимальном и минимальном ее вылетах, а при переменной, в зависимости от вылета стрелы, SWL – при максимальном и минимальном вылетах для каждой установленной грузоподъемности.

Вылет стрел кранов указывается в Свидетельстве об испытании и полном освидетельствовании грузоподъемных устройств (форма 5.1.2).

После подъема пробный груз должен быть перемещен в крайние положения поворотом крана или стрелы или передвижением крана (подъемника, грузовой тележки).

Работа тормозов грузовых лебедок стрел и кранов должна быть проверена быстрым опусканием груза, масса которого равна SWL, приблизительно на 3 м и резким его торможением. Это испытание проводится по крайней мере в двух положениях стрелы.

Должно быть проверено также удержание пробного груза на весу при отключенном приводе лебедки и оттормаживание тормозов вручную.

Для тяжелых стрел должно быть произведено изменение вылета стрелы под пробной нагрузкой с проверкой тормоза топенантной лебедки.

При испытании должна быть также проверена работа аварийных выключателей и блокировки грузовых лебедок и вышек топенантов и контроттяжек с автономным приводом.

Если стрела оборудована топенантной лебедкой, последняя должна быть испытана со стрелой, которую она обслуживает, при этом каждая звездочка должна быть подвергнута воздействию нагрузки.

По завершении испытания пробным грузом каждая лебедка, обслуживающая стрелу, должна быть испытана подвешенным грузом, масса которого равна ее допускаемой рабочей нагрузке, со стрелой, установленной в различных положениях таким образом, чтобы на барабан лебедки была уложена максимальная рабочая длина троса.

При испытании портального крана на судне пробный груз должен быть медленно перенесен по всей длине кранового пути, насколько возможно, со стороны одного и, насколько возможно, со стороны другого борта.

11.3.5 После испытания крана пробной нагрузкой он должен быть испытан грузом, равным SWL, при работе механизмов подъема, поворота, изменения вылета стрелы и передвижения с максимальной скоростью; при этом резким торможением должна быть проверена работа тормозов механизмов поворота, изменения вылета и передвижения.

При этом испытании должна быть также проверена работа конечных выключателей и указателей вылета стрел.

Если у крана предусмотрено совмещение движений (подъема, изменения вылета, поворота и передвижения), должна быть проверена работа крана при допускаемых вариантах такого совмещения.

При наличии у крана ограничителей грузоподъемности проверка их действия должна быть произведена на срабатывание подъемом предельного груза, установленного в соответствии с [5.5.3](#).

Подобным образом испытываются также механизированные стрелы.

11.3.6 Если проведение испытаний подъемника, расположенного в машинном отделении, коридоре гребного вала и других подобных закрытых помещениях затруднено по конструктивным и технологическим причинам, то по согласованию с Регистром допускается его испытание проводить на специально оборудованном стенде вне этих помещений.

Испытание монорельсового пути проводится на судне при помощи динамометра с приложением пробной нагрузки в различных точках по длине монорельса. После монтажа на судне работа подъемника проверяется без нагрузки.

Обухи для грузовых операций в указанных выше и других помещениях должны быть испытаны пробной нагрузкой, равной двойной допускаемой рабочей нагрузке на ушко

обуха. По согласованию с Регистром испытание допускается производить при помощи динамометра.

При положительных результатах проведение испытаний и освидетельствований судовых грузовых стрел, судовых кранов и подъемников должно подтверждаться Свидетельством по форме 5.1.2 и записью в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.3.7 Стрелы, оборудованные для работы спаренными шкентелями, каждая в отдельности подлежат испытанию пробной нагрузкой согласно [11.3.4](#). Кроме того, стрелы со спаренными шкентелями должны быть испытаны грузом, равным 1,25SWL при работе спаренными стрелами.

Испытания стрел со спаренными шкентелями должно проводиться в соответствии с судовой схемой такелажного оборудования. Пробный груз должен перемещаться во всем рабочем диапазоне спаренной работы стрел и должен подниматься на такую высоту, чтобы угол между двумя шкентелями в определенном положении рабочего диапазона был как можно ближе к 120°.

Если стрелы оборудованы для использования при различных схемах их установки, испытание должно производиться при таких схемах, которые обеспечивают наибольшую величину усилий в контроттяжках.

Если при работе спаренными стрелами усилие в каком-либо элементе устройства (например, осевое усилие в стреле) превышает усилие при работе одиночной стрелы (см. [4.2.7](#)), дополнительно должно быть произведено испытание устройства при такой схеме установки спаренных стрел, чтобы этот элемент устройства был испытан в условиях, аналогичных расчетным.

Выбор схем установки стрел для испытания при работе спаренными стрелами требует анализа расчетов, вследствие чего этот выбор должен производиться в процессе проектирования и включаться в программу испытаний.

При испытании должна быть проверена возможность контроля угла расхождения шкентелей и установки стрел и контроттяжек.

После испытаний детали и оборудование спаренных стрел должны быть предъявлены Регистру для полного освидетельствования на отсутствие дефектов или остаточных деформаций.

При положительных результатах проведение испытаний и освидетельствований должно подтверждаться Свидетельством об испытании и полном освидетельствовании спаренных грузовых стрел (форма 5.1.3) и записью в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.3.8 Статические испытания судовых лифтов проводятся для проверки прочности механизмов лифта, кабины, канатов и их крепления, а также действия тормозов. У лифта с тракционной лебедкой при статическом испытании проверяется отсутствие проскальзывания канатов в канавках канатопроводящего шкива.

Статическое испытание должно выполняться пробным грузом, равным:

$P_{ст} = 1,5P$ – для грузовых лифтов с барабанной лебедкой;

$P_{ст} = 2P$ – для пассажирских лифтов всех типов и для грузовых лифтов с тракционной лебедкой,

где P – SWL лифта.

При статическом испытании кабина с указанной нагрузкой должна находиться в нижнем рабочем положении не менее 10 мин.

Допускается замена статического испытания лифта с канатопроводящим шкивом трехкратным перемещением лифта вниз с грузом, превышающим его SWL на 50 %.

11.3.9 Динамические испытания судовых лифтов проводятся для проверки действия механизма лифта, тормоза, ловителей и буферов. Динамическое испытание должно выполняться пробным грузом, равным:

$$P_{\text{дин}} = 1,1P,$$

где P – SWL лифта.

При испытании ловителей плавного торможения и гидравлических буферов воздействие тормоза лебедки должно быть исключено.

11.3.10 Проверка действия лебедки, тормоза и буферов производится при номинальной скорости. При испытании буферов должны быть отключены этажные выключатели крайних остановок. Выключение ловителей и буферов должно быть проведено при отторможенном тормозе. Если при испытаниях буферов происходит поломка пружины или заедание плунжера, результаты испытаний считаются неудовлетворительными.

11.3.11 Испытания ловителей, срабатывающих от ограничителя скорости, проводятся на рабочей скорости лифта.

При испытании ловителей, не срабатывающих от ограничителя скорости, кабина (противовес) в нижнем положении устанавливается на опору или подвешивается на вспомогательном канате, тяговые канаты потравливаются, после чего удаляется опора (перерезается вспомогательный канат). Путь, проходящий кабиной (противовесом) в свободном падении до посадки на ловителях, не должен превышать 100 мм.

Испытания ловителей могут проводиться также другим эффективным способом, одобренным Регистром.

11.3.12 После испытания пробным грузом лифт должен быть подвергнут функциональным испытаниям грузом, равным его грузоподъемности. При этом проверяются системы управления, сигнализации, дверных контактов, конечных выключателей и прочих предохранительных устройств. Работоспособность лифта должна быть проверена также во время проведения ходовых испытаний судна.

При положительных результатах проведение испытаний и освидетельствований судовых лифтов должно подтверждаться Свидетельством об испытании и полном освидетельствовании лифтов (форма 5.1.6) и записью в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.3.13 Статические испытания судовых подъемных платформ должны производиться пробным грузом, равным $1,25SWL$.

Динамические испытания судовых подъемных платформ должны производиться пробным грузом, равным $1,1SWL$ в объеме применимых требований настоящей главы.

11.3.14 После испытаний пробным грузом судовая подъемная платформа должна быть подвергнута функциональным испытаниям грузом, равным SWL , в соответствии с условиями эксплуатации.

Функциональные испытания должны включать в себя несколько полных транспортных операций в соответствии с предусматриваемыми условиями эксплуатации: с погруженными трейлерами и тягачами или соответствующими другими автомашинами. При этом следует с учетом [9.2.3.4](#) произвести замеры деформации платформы и имитацию разрыва одного из несущих средств. Особенно следует проверить приборы безопасности, задраивающие устройства в палубных отверстиях и стопорные устройства платформы с палубой. У платформ, не имеющих стопорных устройств на уровне рабочих палуб во время грузовых операций, максимальный зазор по высоте между платформой и палубой должен быть не более 20 мм.

При положительных результатах проведение испытаний и освидетельствований должно подтверждаться Свидетельством по форме 5.1.2 и записью в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.3.15 После испытаний грузоподъемного устройства в сборе металлоконструкции, механизмы, оборудование и приборы безопасности, детали и тросы грузоподъемного устройства должны быть предъявлены Регистру для полного освидетельствования на отсутствие дефектов или остаточных деформаций.

Если при освидетельствовании выявятся дефекты, влияющие на безопасность эксплуатации грузоподъемного устройства, поврежденные детали или узлы должны быть заменены либо отремонтированы, после чего испытание должно быть проведено повторно.

Клеймение грузоподъемных устройств после испытаний производится в соответствии с [12.2.3](#).

11.4 ПЕРИОДИЧЕСКИЕ ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЯ, ОСМОТРЫ И ИСПЫТАНИЯ

11.4.1 Все стрелы и детали, постоянно укрепленные на стрелах, мачтах и палубах (включая цепные стопоры топенантов), должны подвергаться ежегодному освидетельствованию инспектором Регистра не реже одного раза в 12 мес. и полному освидетельствованию инспектором Регистра не реже одного раза в 5 лет.

Результаты осмотров и освидетельствований должны быть указаны в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.4.2 Судовые и палубные краны, подъемники и лебедки стрел, механизированные стрелы, судовые лифты и судовые подъемные платформы должны подвергаться полному освидетельствованию инспектором Регистра не реже одного раза в 12 мес.

Результаты освидетельствований должны быть указаны в части I Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.4.3 Все заменяемые и съемные детали должны подвергаться полному освидетельствованию инспектором Регистра не реже одного раза в 12 мес.

Освидетельствование может включать:

проверку обстукиванием молотком;

контроль ультразвуковым и/или радиографическим методом;

разборку скрытых элементов там, где это возможно.

Результаты освидетельствования должны быть указаны в части II Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.4.4 УПП должны подвергаться полному освидетельствованию и испытаниям в соответствии с [11.2.12](#) не реже одного раза в 12 мес.

По их результатам оформляется Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей (форма 5.1.4), также результаты освидетельствования должны быть указаны в части II Регистровой книги судовых грузоподъемных устройств.

11.4.5 При периодических и полных освидетельствованиях, а также ежегодных освидетельствованиях проверяется наличие Свидетельств об испытании грузоподъемных устройств, заменяемых и съемных деталей и тросов, наличие соответствующей маркировки и клейм, а также отметок в документации о периодической термической обработке заменяемых деталей и определяется техническое состояние металлоконструкций, их узлов и соединений, механизмов и деталей грузоподъемных устройств.

Если при периодическом освидетельствовании будут обнаружены дефекты, влияющие на безопасность эксплуатации грузоподъемных устройств, а также износы, превышающие допускаемые, то изношенные или поврежденные детали должны быть заменены или отремонтированы, а неисправности – устранены.

Замкнутые объемы металлических конструкций, не доступные для освидетельствования, должны быть подвергнуты испытанию наддувом воздуха с избыточным давлением 0,03 МПа и нанесением пенообразующего раствора или другим испытаниям.

Замеры остаточных толщин металлических конструкций должны проводиться не реже одного раза в 5 лет.

В необходимых случаях после ремонта или замены деталей должны быть произведены внеочередные освидетельствования и испытания в соответствии с [11.5](#).

11.4.6 Периодические испытания грузоподъемных устройств в сборе на судне должны производиться не реже одного раза в 5 лет в объеме применимых требований [11.3](#).

Внеочередные испытания, произведенные согласно [11.5](#), засчитываются как периодические испытания.

Проведение испытаний и связанных с ними освидетельствований должно подтверждаться Свидетельством об испытании и полном освидетельствовании грузоподъемных устройств (форма 5.1.2).

11.4.7 Периодические освидетельствования грузоподъемных устройств судов, не совершающих международных рейсов, могут совмещаться с ежегодными освидетельствованиями судна с применением зачетов досрочных предъявлений и отсрочек.

11.4.8 Грузоподъемные устройства не должны эксплуатироваться, а заменяемые и съемные детали не должны использоваться, если:

они не пройдут осмотры и освидетельствования согласно [11.4.1 – 11.4.5](#);
по мнению компетентного лица они небезопасны для использования.

11.5 ВНЕОЧЕРЕДНЫЕ ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЯ И ИСПЫТАНИЯ

11.5.1 При замене, переоборудовании или ремонте грузоподъемных устройств, их механизмов, металлоконструкций или деталей должно быть произведено освидетельствование и испытание грузоподъемных устройств в сборе в объеме применимых требований [11.3](#). В частности, такие освидетельствования и испытания должны быть произведены в следующих случаях:

.1 после замены грузоподъемного устройства в целом или после переноса его на другое место;

.2 после переоборудования грузоподъемного устройства, проведения капитального ремонта или ремонта после аварии;

.3 после проведения капитального ремонта механизмов и несъемных деталей грузоподъемных устройств, внесения изменений или проведения замены их металлоконструкций;

.4 после изменения высоты крепления топенанта и при перемещении креплений вант и штагов;

.5 после замены или капитального ремонта лебедки или тормоза, после замены кабины, противовеса, электродвигателя, тяговых канатов, барабана лебедки, после ремонта или замены канатоведущего шкива судового лифта;

.6 после демонтажа грузоподъемного устройства и установки его на прежнее место.

После замены съемных и заменяемых деталей, а также тросов проведение испытаний грузоподъемного устройства в сборе не требуется, но при этом должны иметься соответственно Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей и Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании стального троса.

После замены спредеров грузоподъемное устройство с подвешенным спредером и контейнером должно пройти функциональные испытания в эксплуатационном режиме. После замены ловителей, ограничителей скорости или буфера статическое испытание судового лифта может не производиться.

При изменении электрической схемы управления или замене кабелей цепи управления, а также при изменении конструкции конечного выключателя, дверных контактов, автоматических замков, затяжных переключателей, центрального этажного аппарата или других аппаратов, выполняющих те же функции, статическое и динамическое испытания судового лифта могут не производиться. При этом достаточно ограничиться испытаниями в соответствии с [11.3.12](#).

Проведение внеочередных освидетельствований и испытаний должно подтверждаться соответствующими Свидетельствами об испытании и полном освидетельствовании (формы 5.1.2 и 5.1.4).

11.5.2 После аварийных случаев с грузоподъемным устройством во время его эксплуатации должно быть проведено внеочередное освидетельствование для установления технических причин, вызвавших аварийный случай.

Необходимый объем освидетельствования в данном случае определяется инспектором Регистра.

Освидетельствование проводится независимо от срока действия документов на устройства.

11.6 НОРМЫ ИЗНОСОВ

11.6.1 Настоящие нормы являются ориентировочными и могут быть изменены в зависимости от характера работы элемента и вида износа. Для уточнения влияния износа на прочность и надежность элемента могут применяться расчетные методы.

Нормы устанавливаются для мест наибольшего износа.

11.6.2 Детали с износом 10 % и более по толщине или диаметру, а также детали с трещинами, изломами или остаточными деформациями не должны допускаться к эксплуатации.

При определении износов шарнирных соединений вертлюгов и вилок шпоров стрел, вертлюгов обухов топенантов стрел следует подходить к ним как к подшипникам скольжения. При этом наибольшие зазоры по диаметру должны соответствовать нормам изготовителя.

11.6.3 Стальной трос не должен применяться, если:

.1 в любом месте на его длине, равной десяти диаметрам, число обрывов проволоки составляет 5 % и более общего числа проволок в тросе;

.2 появляются тенденции к выдвигению из троса проволок или целых прядей;

.3 прядь оборвана;

.4 имеются признаки чрезмерного износа в виде плоских поверхностей проволок;

.5 имеются признаки коррозии, особенно внутренней;

.6 оборванные проволоки обнаруживаются только в одной пряди или сосредоточены на участке длиной менее 10 диаметров, или обнаруживаются в пробивке прядей места сращивания троса;

.7 имеется более одной оборванной проволоки, непосредственно прилегающей к прессуемому зажиму (втулке) или концевому соединению;

.8 диаметр троса составляет менее 90 % от первоначальной величины.

11.6.4 Растительные и синтетические тросы при наличии разрыва каболок, прелости, значительного износа или деформации не должны допускаться в эксплуатации.

11.6.5 Металлические мачты и стрелы, фундаменты лебедок, а также металлоконструкции кранов и съемных деталей при остаточной толщине стенок 80 % и менее первоначальной их толщины не должны допускаться к эксплуатации.

11.6.6 Износы деталей и узлов лифтов не должны превышать норм, установленных заводом-строителем, или нижеуказанных.

11.6.6.1 Износ манжет и сальниковых уплотнений определяется по течи масла.

11.6.6.2 Зазор между якорем электромагнита тормоза и ярмом не должен превышать 4 мм.

11.6.6.3 Зазор между канатом и дном канавки канатоведущего шкива должен быть не менее 2 мм.

11.6.6.4 Неодинаковый износ канавок канатоведущего шкива относительно друг друга допускается до пределов, позволяющих балансирной подвеске компенсировать перебег канатов без выключения контакта, контролирующего перекося рычагов балансира.

11.6.6.5 При большем износе канавок канатоведущий шкив должен быть проточен или заменен новым. Проточка канавок шкива разрешается не более одного раза.

10.6.6.6 Браковка находящихся в работе стальных тросов судовых лифтов производится по числу обрывов проволок на длине одного шага свивки каната согласно [табл. 11.6.6.6-1](#).

Число обрывов проволок на одном шаге свивки как признак браковки каната, конструкция которого указана в [табл. 11.6.6.6-1](#), определяют, исходя из данных, помещенных в этой таблице для каната, ближайшего по числу прядей к числу проволок в сечении.

Например, для каната конструкции $8 \times 19 = 152$ проволок с одним органическим сердечником ближайшим является канат $6 \times 19 = 114$ проволок с одним органическим сердечником. Для определения признака браковки следует данные [табл. 11.6.6.6-1](#) (число обрывов на одном шаге свивки) для каната $6 \times 19 = 114$ проволок с одним органическим сердечником умножить на коэффициент $96:72 = 1,33$, где 96 и 72 – число проволок в наружных слоях прядей одного и другого каната.

Таблица 11.6.6.6-1

**Число обрывов проволок на длине одного шага свивки каната,
при котором канат должен быть забракован**

Первоначальный коэффициент запаса прочности при установленном Правилами отношении D/d (см. 8.1.4)	Конструкция канатов			
	6×19 = 114 и один органический сердечник		6×37 = 222 и один органический сердечник	
	Число обрывов проволок на длине одного шага свивки каната			
	крестовой	односторон-ней	крестовой	односторон-ней
До 9	14	7	23	12
9, 10	16	8	26	13
11, 12	18	9	29	14
13, 14	20	10	32	16
15, 16	22	11	35	18
Свыше 16	24	12	38	19
Примечание. Обрыв тонкой проволоки принимается за 1, а обрыв толстой – за 1,7.				

При наличии у каната поверхностного износа или коррозии проволок число обрывов проволок на шаге свивки как признак браковки должно быть уменьшено в соответствии с данными [табл. 11.6.6.6-2](#).

Таблица 11.6.6.6-2

Нормы браковки каната в зависимости от поверхностного износа или коррозии

Поверхностный износ или коррозия проволок по диаметру, %	Число обрывов проволок на шаге свивки в процентах от норм, указанных в табл. 11.6.6.6-1
10	85
15	75
20	70
25	60
30 и более	50

При износе или коррозии 40 % и более первоначального диаметра проволок канат должен быть забракован.

В тех случаях, когда кабина лифта подвешена на двух канатах, каждый из канатов бракуется в отдельности, причем допускается замена одного более изношенного каната.

При наличии обрывов на шаге свивки, число которых не достигает браковочного показателя и допустимого поверхностного износа проволок, канат допускается к работе при условии тщательного наблюдения за его состоянием.

При обнаружении в канате оборванной пряди канат к дальнейшей работе не допускается. Число обрывов проволок на шаге свивки канатов ограничителя скорости не должно превышать 20.

Если кабина лифта подвешена на трех и более канатах, их браковка производится по среднему арифметическому значению, определенному, исходя из наибольшего числа обрывов проволок на длине одного шага свивки каждого каната.

При этом у одного из канатов допускается повышенное число обрывов проволок, но не более чем на 50 % по сравнению с указанным в [табл. 11.6.6.6-1](#).

11.6.6.7 Износ вкладышей башмаков кабины и противовеса допускается, если суммарный боковой зазор между рабочей поверхностью направляющей и вкладышем не превышает 4 мм, а суммарный торцевой зазор (по штихмасу) не превышает 8 мм.

11.6.6.8 Обкладки тормозных колодок могут нормально эксплуатироваться до тех пор, пока их толщина не уменьшится в средней части до 1/2, а в крайней части – до 1/3 первоначальной толщины.

11.6.6.9 Износ червячной пары редуктора лебедки проверяется по величине люфта в зацеплении.

При уравновешенном натяжении ветвей канатов, идущих на кабину и противовес (или при полном ослаблении канатов), и при отжатых тормозных колодках поворачивают штурвалом червяк влево и вправо до ощутимого упора. Холостой ход червяка не должен превышать 1/10 полного оборота.

11.6.7 Съёмные детали не должны применяться, если:

- .1 износ в звеньях цепи или опорном седле гака превышает 8 %;
- .2 остаточное удлинение цепей стропов превышает 5 %;
- .3 поперечное сечение звена цепи уменьшилось более чем на 12 %;
- .4 зев гака увеличился более чем на 10 %.

12 ДОКУМЕНТЫ И МАРКИРОВКА

12.1 ДОКУМЕНТЫ

12.1.1 Суда и плавучие сооружения, грузоподъемные устройства которых подлежат освидетельствованию Регистром, должны иметь (соответственно установленным устройствам) следующие документы:

- .1 Регистровую книгу судовых грузоподъемных устройств (форма 5.1.1);
- .2 Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании грузоподъемных устройств (форма 5.1.2);
- .3 Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании спаренных грузовых стрел (форма 5.1.3);
- .4 Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей (форма 5.1.4);
- .5 Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании стального троса (форма 5.1.5);
- .6 Свидетельство об испытании и полном освидетельствовании лифтов (форма 5.1.6);
- .7 документы на тросы, оформляемые изготовителем, в которых декларируется соответствие требованиям РС, или Свидетельства РС, выданные в соответствии с требованиями разд. 5 части I «Общие положения по техническому наблюдению» Правил технического наблюдения за постройкой судов и изготовлением материалов и изделий для судов;
- .8 Инструкции по работе спаренными судовыми грузовыми стрелами.

12.1.2 Записи в Регистровой книге судовых грузоподъемных устройств и Свидетельствах делаются на русском языке, а для судов, совершающих международные рейсы, – также на английском языке.

12.1.3 Подробное описание испытанной детали в Свидетельстве об испытании и полном освидетельствовании заменяемых и съемных деталей (форма 5.1.4) должно содержать условное обозначение по стандарту или допускаемую рабочую нагрузку для нестандартных деталей, марку материала и вид термической обработки, а также следующие характерные размеры:

- .1 для скоб – диаметр штыря, а при необычном размере зева – также диаметр спинки скобы и размер зева в свету;
- .2 для вертлюжных подвесок блоков, вертлюгов и талрепов – диаметр резьбы;
- .3 для блоков – диаметр шкива по дну канавки и диаметр оси;
- .4 для цепей – калибр и вид звена (короткозвенное, длиннозвенное);
- .5 для соединительных звеньев – калибр звена и его длину.

12.1.4 Наличие действующих документов иных классификационных обществ, требования которых признаются Регистром эквивалентными требованиям настоящих Правил, является достаточным основанием для признания пригодности грузоподъемного устройства к безопасной эксплуатации. В случае сомнения в отношении технического состояния грузоподъемного устройства или его соответствия имеющимся документам, это устройство может быть подвергнуто освидетельствованию или испытанию на основании настоящих Правил, независимо от наличия соответствующих документов.

12.2 МАРКИРОВКА И КЛЕЙМЕНИЕ

12.2.1 Все заменяемые и съемные детали после испытаний пробным грузом согласно [11.2](#) при положительных результатах освидетельствования должны маркироваться. Маркировка должна быть четкой, прочной и долговечной и содержать следующие данные:

- .1 массу груза, соответствующую допускаемой рабочей нагрузке с наличием перед ней SWL, т;
- .2 месяц и год испытания;
- .3 отличительный номер детали;
- .4 собственную массу с наличием перед ней TW, т (для подъемных траверс, балок, рам и спредеров);
- .5 категорию стали (см. [табл. 12.2.1.5](#)).

Таблица 12.2.1.5

Маркировка категории стали

Маркировка стали	Категория стали	Величина напряжений в образце при разрушающей нагрузке, предусмотренной стандартом ИСО, R_m^1 , Н/мм ²
L	Малоуглеродистая	300
M	Повышенной прочности	400
P	Легированная	500
S	»	630
T	»	800

¹ R_m – временное сопротивление разрыву.

Нанесение маркировки должно производиться в следующих местах деталей:

гаки – на одной из боковых поверхностей, а на двурогах гаках – на уширенной части между рогами;

вертлюги – на одной из поверхностей уширенной части серьги в месте прохода стержня ушка;

скобы – на одной из боковых поверхностей скобы, вблизи проушины;

блоки – на обойме или щеке (при отсутствии обоймы – между ушком и осью шкива);

крестовые вилки блоков – на середине боковой поверхности;

вертлюжные подвески блоков – на боковой поверхности обоймы, вблизи штыря;

тросовые патроны – на конусной части;

цепи – на концевом звене каждого конца смычки;

соединительные звенья – на одной из боковых поверхностей, а отличительный номер – на центральной вставке замка;

талрепы – на муфте, а отличительный номер также на ушке или вилке;

съемные детали – на хорошо видимом и защищенном месте несущей рамы или балки вблизи от опоры.

Съемные поворотные устройства спредеров для контейнеров должны маркироваться их отличительным номером. Примеры маркировки деталей показаны на [рис. 12.2.1-1 – 12.2.1-5](#).

При малых размерах деталей, когда места для маркировки недостаточно, допускается месяц и год испытания не проставлять.

12.2.2 На краны, лебедки и вышки, испытанные согласно [11.3.1](#), при положительных результатах освидетельствования должна наноситься четкая, прочная и долговечная маркировка, содержащая следующие данные:

- .1** грузоподъемность, т, с проставлением перед ней букв *SWL* (тяговое усилие, натяжение топенанта, кН);
- .2** месяц и год испытания;
- .3** отличительный номер.

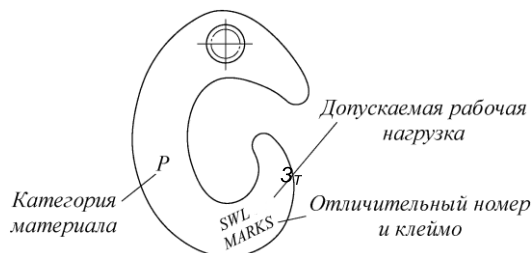


Рис. 12.2.1-1
Маркировка гака

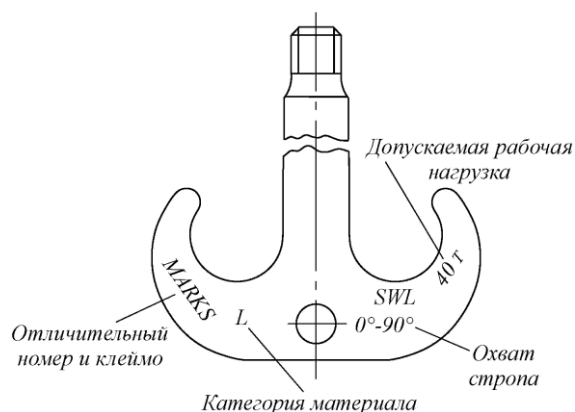


Рис. 12.2.1-2
Маркировка двурогого гака

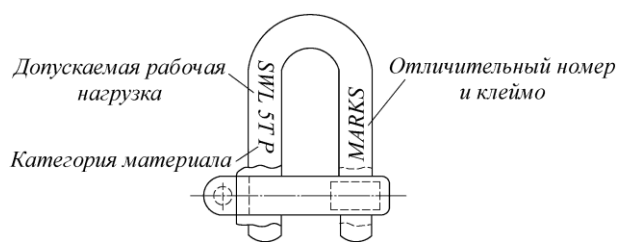


Рис. 12.2.1-3
Маркировка скобы



Рис. 12.2.1-4
Маркировка цепи

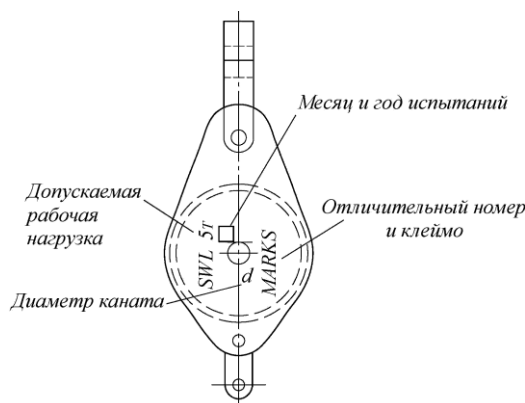


Рис. 12.2.1-5
Маркировка блока

12.2.3 На каждое грузоподъемное устройство, испытанное пробной нагрузкой согласно [11.3.4](#), при положительных результатах освидетельствования после испытания должна наноситься четкая, прочная и долговечная маркировка, содержащая следующие данные:

- .1 грузоподъемность, т, с проставлением перед ней букв *SWL*;
для стрел также наименьший допускаемый угол наклона к горизонту, а для кранов и механизированных стрел с переменным вылетом – допускаемый наименьший и наибольший вылеты;
при переменной в зависимости от вылета стрелы грузоподъемности – наименьший и наибольший вылеты для каждой установленной грузоподъемности;
для пассажирских лифтов – допускаемое число пассажиров. Маркировка грузовой стрелы должна четко показывать:

SWL стрелы, используемой с единичным шкентелем, – *SWL* хт;
SWL стрелы, используемой, кроме того, с меньшим грузовым блоком, – *SWL* х/хт;
SWL стрелы, используемой в спаренном режиме с другой стрелой на один грузовой гак, – *SWL* (U) хт, где х – величина допускаемой рабочей нагрузки;

- .2 месяц и год испытания;
- .3 отличительный номер.

12.2.4 На лебедке лифта должна быть укреплена заводская табличка с указанием завода-изготовителя, типа, номинального тягового усилия, заводского номера, даты выпуска.

12.2.5 Ловители и ограничители скорости должны снабжаться заводской табличкой с указанием завода-изготовителя, типа ловителя и ограничителя скорости, номинальной грузоподъемности и номинальной скорости, на которые они рассчитаны, заводского номера и даты выпуска.

12.2.6 Гидравлический буфер должен быть снабжен заводской табличкой с указанием завода-изготовителя, типа буфера, номинальной скорости, на которую он рассчитан, заводского номера и даты выпуска.

12.2.7 Один из выбираемых тяговых канатов должен иметь табличку, на которой указаны номинальный диаметр каната, конструкция, номинальное сопротивление материала разрыву, номер стандарта, род исполнения и дата ввода в эксплуатацию.

12.2.8 Маркировка должна быть достаточно ясной и долговечной, место ее нанесения должно отмечаться отличительной краской.

В случаях, когда маркировка на детали может повлиять на дальнейшую безопасную эксплуатацию, маркировка должна наноситься на табличку, диск или т. п. из приемлемого материала, прикрепленные постоянно к этой детали.

12.2.9 Если размер маркировки в соответствии с [12.2.3.1](#) окажется неоправданно громоздким, сведения о промежуточных значениях SWL крана могут быть по согласованию с инспектором сокращены.

В этих случаях для кранов с переменной в зависимости от вылета стрелы SWL в кабине крановщика на видном месте должна быть установлена табличка с указанием вылета стрелы для каждой установленной SWL.

12.2.10 На стрелах и металлоконструкциях кранов надписи должны наноситься краской, накерниваться или навариваться. Судовые подъемные платформы должны иметь надписи на платформе либо на щитках. Цифры и буквы, нанесенные краской, должны писаться либо темной краской по светлому фону, либо светлой краской по темному фону и обрамляться путем кернения или нанесения точечной сварки.

11.2.11 Обозначения на грузоподъемные устройства должны наноситься буквами, арабскими цифрами с высотой шрифта не менее 77 мм. Маркировка SWL траверс, балок, спредеров и других подобных устройств должна наноситься на хорошо видимом месте и с высотой шрифта, позволяющей лицам, использующим устройство, легко ее прочесть.

В случаях, когда маркировка наносится непосредственно на заменяемую деталь, высота шрифта не должна превышать для деталей с SWL:

- до 2 т включительно – 3,0 мм,
- от 2 т до 8 т включительно – 4,5 мм,
- более 8 т – 6,0 мм.

При маркировке заменяемых деталей круглого сечения (цепей и т. п.) высота шрифта не должна превышать для деталей с диаметром:

- до 12,5 мм включительно – 3,0 мм,
- от 12,5 до 26,0 мм включительно – 4,5 мм,
- более 26,0 мм – 6,0 мм.

Если материал слишком твердый или непосредственная маркировка влияет или может повлиять на последующее безопасное использование грузоподъемного устройства или его деталей, и/или по требованию компетентного лица маркировка должна наноситься на другой приемлемый предмет из долговечного материала, постоянно прикрепленный к устройству, такой как табличка, диск или зажим. Размер маркировки, наносимой на эти предметы, может превышать размеры, указанные выше.

Примеры маркировки показаны в [табл. 12.2.11](#).

Таблица 12.2.11

Знак маркировки	Расшифровка знака
Стрелы	
SWL 1,5 т 15°	SWL 1,5 т при наклоне стрелы к горизонту не менее 15°
SWL 5 т 30°	SWL 5 т при наклоне стрелы к горизонту не менее 30°

Знак маркировки	Расшифровка знака
SWL 3 – 5 т 15°	При наклоне стрелы к горизонту не менее 15° SWL 3 т при одинарном шкентеле и 5 т с блок-талью
SWL 3 – 5 т 30°	При наклоне стрелы к горизонту не менее 30° SWL 3 т при одинарном шкентеле и 5 т с блок-талью
SWL 3 – 5 т 15°	При наклоне стрелы к горизонту не менее 15° SWL 3 т при одинарном шкентеле и 5 т с блок-талью
SWL 10 т 25°	При наклоне стрелы к горизонту не менее 25° и при специальном вооружении стрелы согласно проектной документации устройства SWL 10 т
SWL 20 т 25°	SWL 20 т при наклоне стрелы к горизонту не менее 25°
SWL 3 т 15°	SWL 3 т при наклоне стрелы к горизонту не менее 15°
SWL (U) 2 т	SWL стрелы 2 т при работе спаренными стрелами на один грузовой гак в соответствии с Инструкцией по вооружению и эксплуатации спаренных стрел
Краны	
SWL 3 т	SWL 3 т (для нестреловых кранов и подъемников и для кранов с постоянным вылетом стрелы)
SWL 1,5 т 4 – 12 м	SWL 1,5 т при вылете стрелы от 4 до 12 м
SWL 3 т 4 – 12 м	SWL 3 т при вылете стрелы от 4 до 12 м
SWL 5 т 4 – 6 м	SWL 5 т при вылете стрелы от 4 до 6 м
SWL 32/8 т – 22/24 м	SWL при работе основного механизма подъема 32 т, при работе вспомогательного механизма подъема 8 т Наибольший вылет основного гака 22 м, вспомогательного гака 24 м
$SWL \frac{100 \text{ т } 16 \text{ м}}{32 \text{ т } 16 \text{ м}}$	SWL 100 т при вылете стрелы 16 м и 32 т при вылете 24 м

12.2.12 Кроме указанных в [12.2.3](#) грузовых характеристик, на каждой грузовой стреле и кране должен наноситься порядковый номер устройства на судне.

Нумерация устройств на судне производится в следующем порядке:

.1 все легкие стрелы, а также стрелы SWL 10 т и более, не расположенные в диаметральной плоскости судна, начиная с носа, – с правого борта на левый;

.2 все тяжелые стрелы, расположенные в диаметральной плоскости судна, начиная с носа;

.3 судовые краны, независимо от грузовых стрел, начиная с носа, – с правого борта на левый.

12.2.13 Массивные съемные детали, такие как подъемные траверсы, спредеры и т.п., которые имеют значительный вес, также должны иметь маркировку, содержащую их собственный вес.

Маркировка должна быть нанесена на хорошо видимом месте и иметь такой размер шрифта, чтобы ее можно было легко разобрать персоналу, использующему грузоподъемное устройство, с причала или палубы судна.

12.2.14 Маркировка кранов, используемых для переноса персонала, и УПП.

12.2.14.1 Маркировка крана и УПП должна содержать кроме указанных в [12.2.1](#) данных допустимое количество людей для переноса.

12.2.14.2 Блок, используемый для переноса персонала, должен иметь дополнительную маркировку в соответствии со значением SWL при подъеме персонала.

13 ТЕХНИЧЕСКОЕ НАБЛЮДЕНИЕ ЗА ГРУЗОПОДЪЕМНЫМИ УСТРОЙСТВАМИ В ЭКСПЛУАТАЦИИ

13.1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

13.1.1 В промежутках между освидетельствованиями и осмотрами инспектором Регистра грузоподъемных устройств наблюдение за соответствием их выданным на них документам Регистра и настоящим Правилам, соблюдение установленных ограничений в отношении допускаемой грузоподъемности, вылета стрел кранов и углов наклона грузовых стрел, контроль установки стрел и контроттяжек и угла расхождения шкентелей при работе спаренными стрелами, а также контроль за содержанием устройства в состоянии, обеспечивающем безопасную эксплуатацию, лежит на ответственности командного состава судна.

13.2 ПЕРИОДИЧЕСКИЕ ОСМОТРЫ ЗАМЕНЯЕМЫХ И СЪЕМНЫХ ДЕТАЛЕЙ И ТРОСОВ КОМАНДНЫМ СОСТАВОМ СУДНА

13.2.1 Все заменяемые и съемные детали и тросы должны подвергаться тщательному осмотру ответственным лицом, назначаемым капитаном судна, не реже одного раза в три месяца.

Кроме того, тщательный осмотр заменяемых и съемных деталей и тросов должен производиться ответственным лицом перед каждым использованием грузоподъемного устройства. При обнаружении дефектов ответственным лицом вносятся записи в часть III Регистровой книги грузоподъемных устройств.

При обнаружении в тросе лопнувшей проволоки он должен осматриваться не реже одного раза в месяц.

В ходе осмотров гаки, скобы, вертлюги, цепи и т.п., относящиеся к грузоподъемным устройствам, расположенным на палубах нефтеналивных, нефтесборных судов, газовозов, химовозов и других подобных судов, должно проверяться выполнение требований 1.6. Если для обеспечения искробезопасности было применено защитное покрытие, должна подтверждаться его целостность.

**НОМЕНКЛАТУРА ОТВЕТСТВЕННЫХ КОНСТРУКЦИЙ, МЕХАНИЗМОВ И ДЕТАЛЕЙ
ГРУЗОПОДЪЕМНЫХ УСТРОЙСТВ, ПОДЛЕЖАЩИХ ОСВИДЕТЕЛЬСТВОВАНИЮ РЕГИСТРОМ
(к [1.3.3](#) ПРАВИЛ)**

1 СУДОВЫЕ ГРУЗОВЫЕ СТРЕЛЫ

1.1 Лебедки и вьюшки:

лебедки грузовые;
лебедки топенантные;
лебедки оттяжек;
вьюшки топенантные;
вьюшки контроттяжек.

1.2 Металлические конструкции:

мачты грузовые;
короткие колонны для установки шпоров стрел;
салинги;
траверсы;
стрелы;
опоры стрел;
фундаменты лебедок и вьюшек;
подкрепления корпуса судна в местах установки мачт, лебедок и обухов.

1.3 Детали и тросы:

1.3.1 Детали заменяемые:

блоки;
гаки;
цепи;
скобы;
вертлюги;
талрепы;
коуши, тросовые патроны и прессуемые зажимы тросов;
треугольные и многоугольные планки;
ноковые подвески (серьги) стрел;
крестовые вилки блоков;
вспомогательные приспособления типа траверс, являющиеся штатной принадлежностью тяжелых стрел;
стопоры для крепления контроттяжек с напесованными втулками.

1.3.2 Детали несъемные:

обухи грузовые, топенантные, оттяжек и контроттяжек на ноках стрел;
обухи палубные, на корпусе и металлоконструкциях;
вилки шпоров стрел;
обухи топенантные с башмаками;
вертлюги шпоров стрел с башмаками;
врезные шкивы стрел с обоями.

1.3.3 Детали съемные, являющиеся штатной принадлежностью судна:

стропы;
подъемные траверсы;
рамы;
спредеры для контейнеров;
другие подобные детали.

1.3.4 Тросы:

ванты, штаги;

шкентели, топенанты, тали и мантилы поворотных оттяжек;
контроттяжки и топрики при работе спаренными стрелами.

2 КРАНЫ И ПОДЪЕМНИКИ

2.1 Механизмы:

механизмы подъема груза;
механизмы изменения вылета стрел;
механизмы поворота;
механизмы передвижения;
тормоза.

2.2 Металлоконструкции:

мосты;
порталы;
стрелы;
рамы;
фундаменты;
подкрепления корпусов судов, понтонов и доков в местах установки кранов;
неподвижные и поворотные колонны;
коромысла и тяги подвижных противовесов;
упоры для стрел в положении «по-походному».

2.3 Детали и тросы:

2.3.1 Детали заменяемые:

блоки;
гаки;
цепи;
скобы;
вертлюги;
коуши, тросовые патроны и прессуемые зажимы тросов;
вспомогательные приспособления типа траверс, являющиеся штатной принадлежностью кранов большой грузоподъемности.

2.3.2 Детали несъемные:

обухи;
цапфы, оси с подшипниками;
винты ходовые;
катки.

2.3.3 Детали съемные, являющиеся штатной принадлежностью судна:

стропы;
подъемные траверсы;
рамы;
спредеры для контейнеров;
другие подобные детали.

2.3.4 Тросы:

шкентельные;
стреловые;
грейферные.

2.4 Приборы безопасности:

выключатели конечные;
автоматические указатели вылета;
ограничители грузоподъемности;
сигнальные приборы;
блокировочные устройства;
кнопки или выключатели безопасности.

3 ЛИФТЫ

3.1 Металлоконструкции с несъемными деталями:

шахты;
направляющие;
кабины;
перекрытия;
фундаменты.

3.2 Оборудование лифтов:

шахтные двери;
противовесы;
упоры и буфера.

3.3 Лебедки лифтовые (барабанные и тракционные):

валы грузовые;
муфты соединительные;
рамы фундаментные и корпуса;
тормоза;
барабаны.

3.4 Приборы безопасности:

ловители;
ограничители скорости;
конечные выключатели спуска и подъема.

3.5 Канаты и детали канатной проводки и крепления канатов (шкивы, клиновые обоймы, клинья, втулки, зажимы, прижимные планки и т.п.).

4 СУДОВЫЕ ПОДЪЕМНЫЕ ПЛАТФОРМЫ

4.1 Платформы.

4.2 Оборудование платформ:

направляющие;
башмаки;
блокирующие устройства;
буфера;
запорные устройства;
оградительные устройства;
передачи силы (механические или гидравлические).

4.3 Несущие средства:

тросы с направляющими;
цепи с направляющими;
крепежные приспособления;
рычажно-тяговая система;
гидравлические конструктивные элементы;
зубчатые рейки;
шпиндели.

4.4 Предохранительные устройства.

5 ЭЛЕКТРИЧЕСКОЕ ОБОРУДОВАНИЕ ГРУЗОПОДЪЕМНЫХ УСТРОЙСТВ

5.1 Электрические двигатели.

5.2 Электрические тормоза.

5.3 Станция управления.

5.4 Конечные выключатели.

5.5 Кнопки или выключатели безопасности.

5.6 Устройство контроля за массой груза.

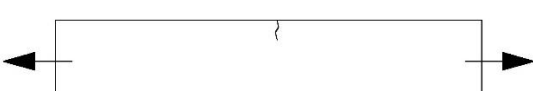
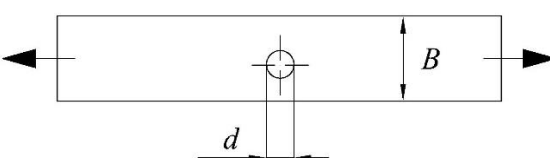
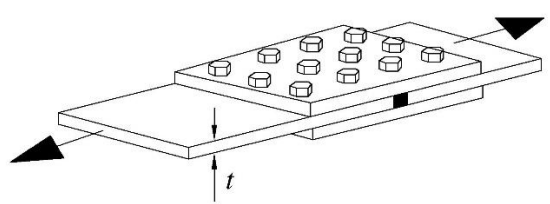
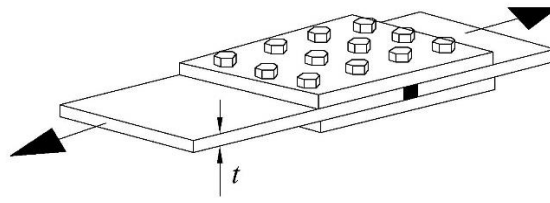
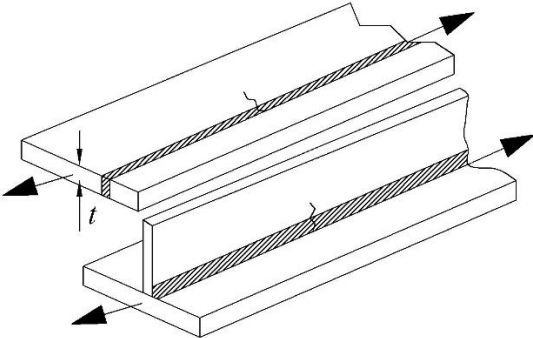
5.7 Кабельная сеть.

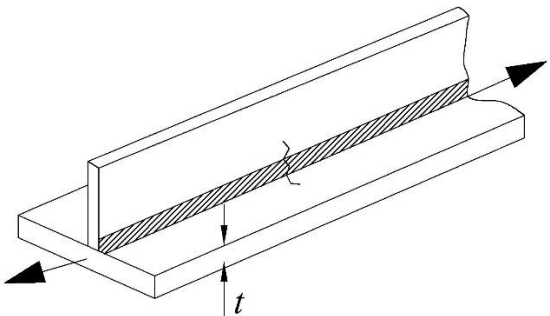
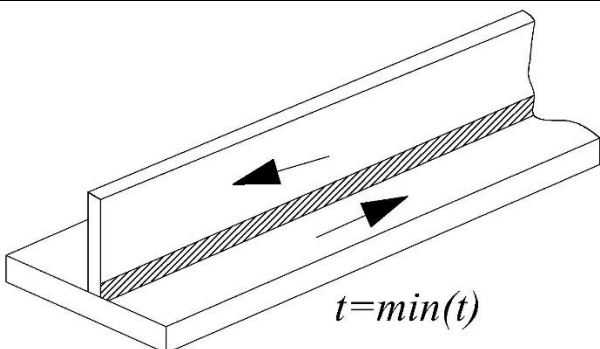
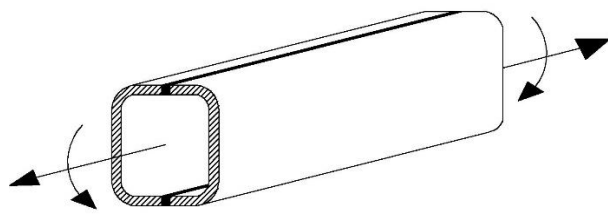
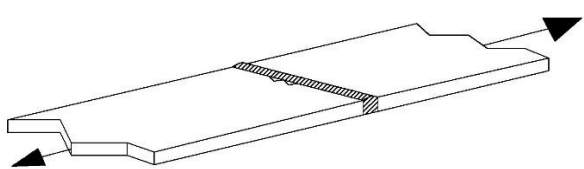
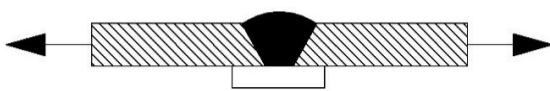
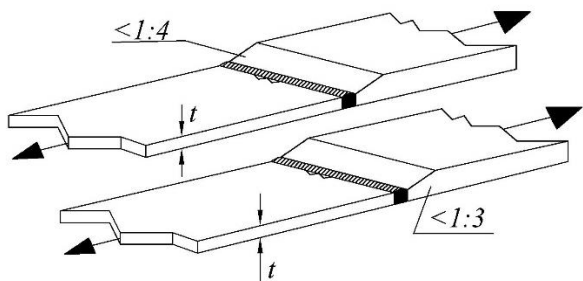
5.8 Прочее электрическое оборудование, необходимое для безопасной работы грузоподъемного устройства.

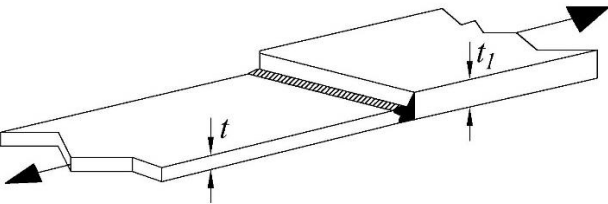
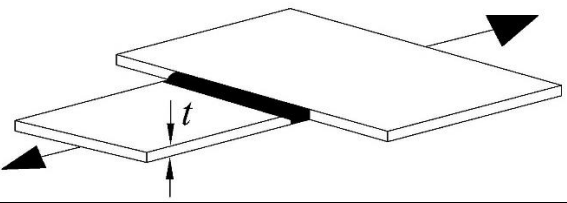
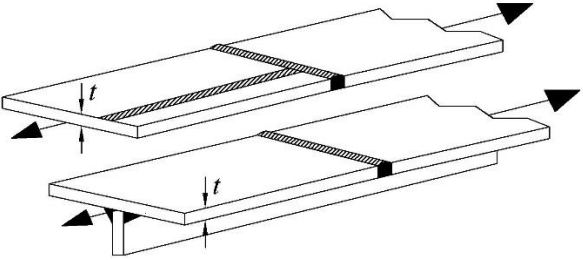
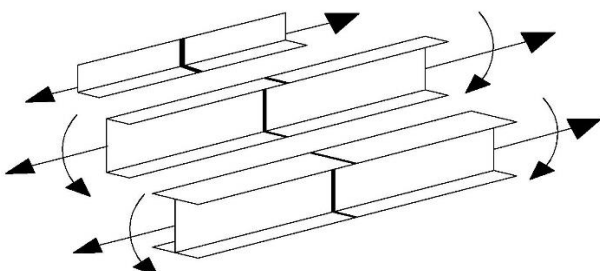
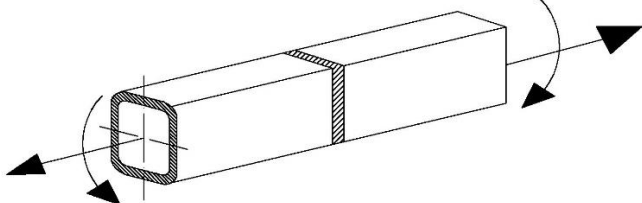
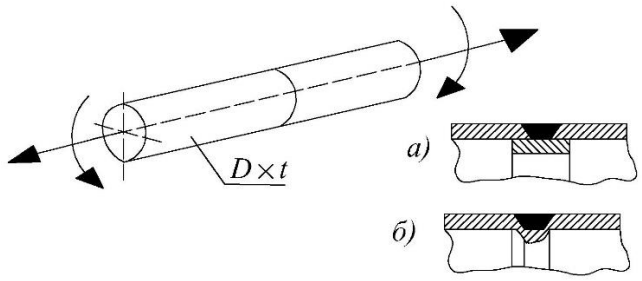
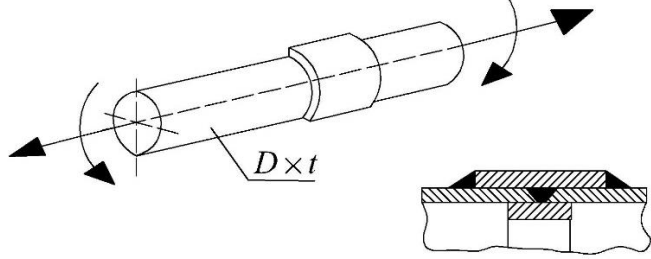
П р и м е ч а н и е . В применении к конкретным грузоподъемным устройствам номенклатура изменяется в соответствии с конструкцией, однако во всех случаях техническому наблюдению подлежат элементы, перечисленные в Правилах, а также несущие напряженные ответственные элементы.

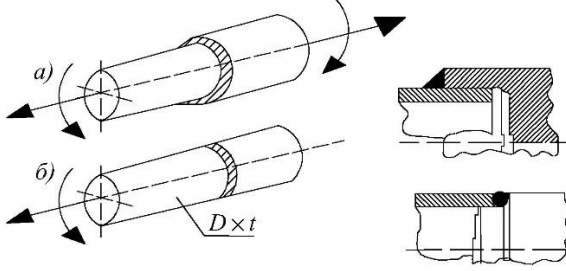
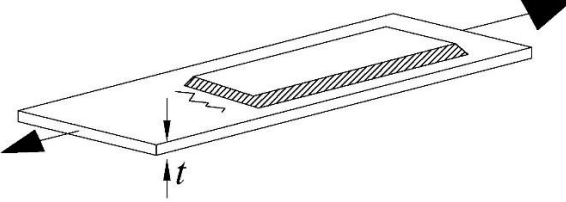
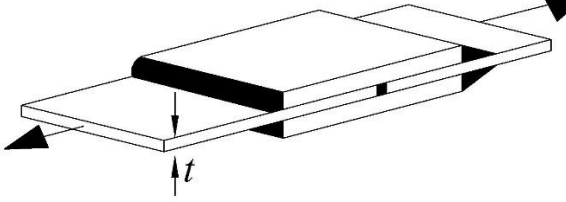
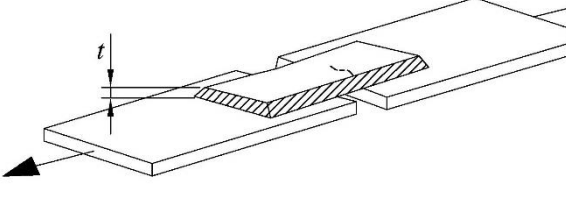
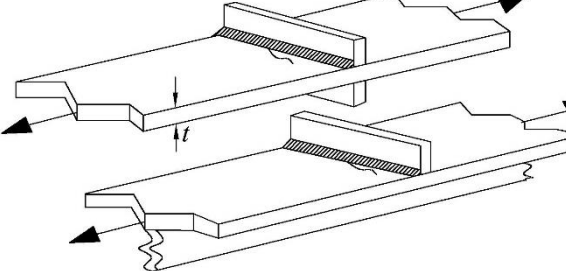
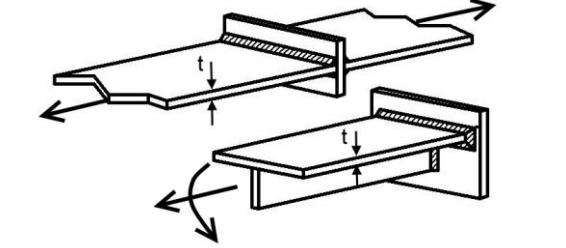
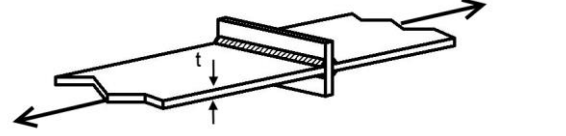
Указанные в номенклатуре грузоподъемные устройства, их механизмы, металлические конструкции, детали и тросы, а также приборы безопасности подлежат техническому наблюдению Регистра в отношении выполнения конструктивных и расчетных требований Правил, а при техническом наблюдении за изготовлением и ремонтом – также в отношении материалов, термической обработки и сварки несущих напряженных элементов в соответствии со специальными требованиями настоящих Правил, а также с применимыми требованиями общего характера частей III «Устройства, оборудование и снабжение», XIII «Материалы» и XIV «Сварка» Правил классификации и постройки морских судов.

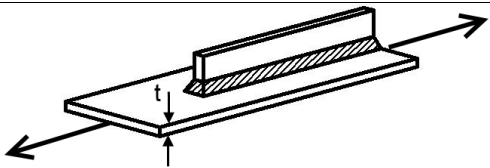
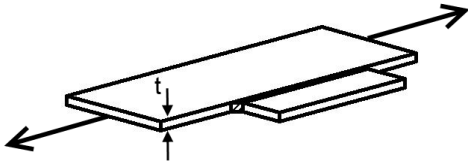
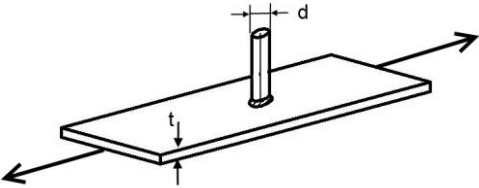
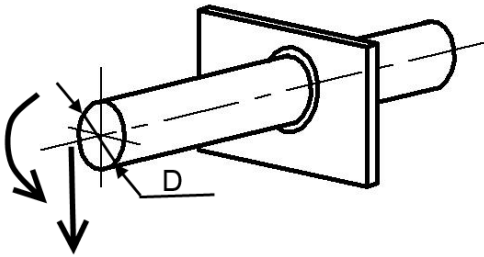
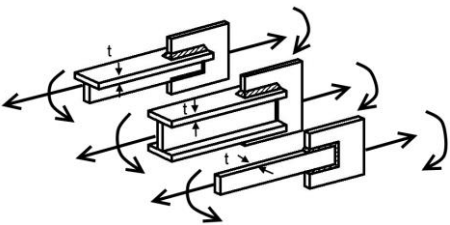
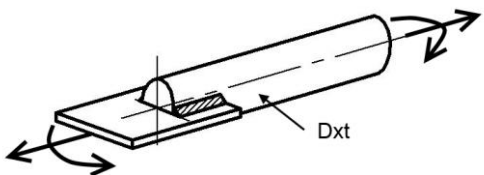
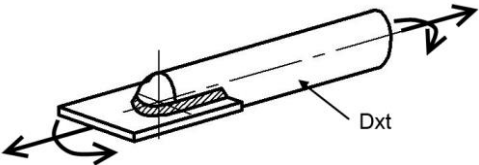
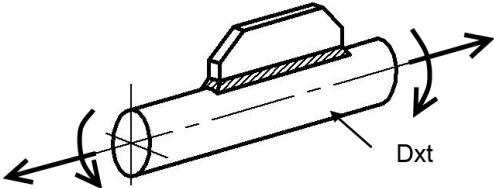
КЛАССИФИКАЦИЯ УЗЛОВ МЕТАЛЛИЧЕСКИХ КОНСТРУКЦИЙ ПО УРОВНЯМ ПРЕДЕЛОВ ВЫНОСЛИВОСТИ

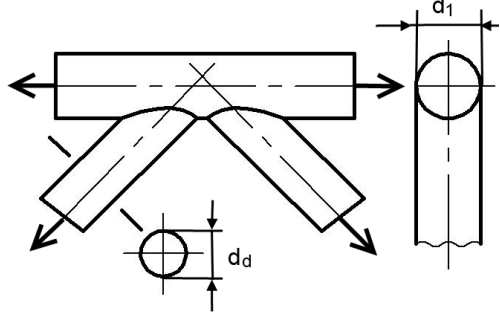
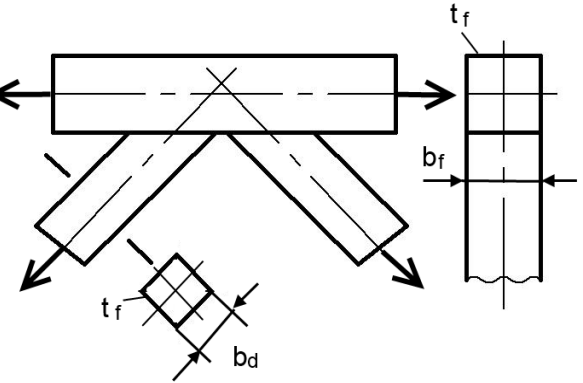
1		Кромка прокатного листа после газовой резки (QN-машинная газовая и плазменная резка)	QL	5
			QN	4
			QH	3
2		Кромка прокатного листа, обрезанная ножницами или гильотиной	-	5
3		Высверленное отверстие. Напряжения по сечению нетто	-	4
4		Болтовое соединение на высоко прочных болтах	-	5
5		Болтовое соединение на болтах, работающих на срез	-	7
6		Продольное стыковое соединение или тавровое с разделкой кромок (QN-автоматическая сварка)	QL	4
			QN	3
			QH	2

7		Продольное соединение листов угловыми швами без разделки кромок	-	4
8		То же при разрушении по угловому шву (τ_{1K})	-	7
9		Продольное соединение гнутых профилей стыковыми швами без разделки кромок	QL	6
			QN	5
			QH	4
10		Стыковое соединение листов одинаковой толщины и ширины	QL	5
			QN	4
			QH	3
11		Стыковое соединение листов на подкладке	-	6
12		Стыковое соединение листов разной толщины со скосом	QL	6
			QN	5
			QH	4

13		Стыковое соединение листов разной толщины без скоса при $t_1/t \leq 1,2$	-	7
14		Стыковое соединение листов разной ширины	QL	8
15		Стыковое соединение, пересекаемое продольным стыковым или угловым швом	QL	6
			QN	5
			QH	4
16		Стыковое соединение элементов из фасонного проката	QL	6
			QN	5
			QH	4
17		Стыковое соединение прямоугольных замкнутых профилей	QN	7
18		Стыковое соединение труб на подкладном кольце (а), стык с обкаткой кромок (б)	QL	7
			QN	6
19		Стыковое соединение труб с помощью муфты (сплошной или из двух половин)	QL	7
			QN	6
			QH	5

20		Присоединение трубы к поковке	Вариант а	8
			Вариант б	7
21		Накладка, приваренная лобовыми швами	QL	8
			QN	7
			QH	6
22		Нахлесточное соединение лобовыми швами или комбинированными швами (лобовой+фланговый)	QL	8
			QN	7
			QH	6
23		Нахлесточное соединение листов фланговыми швами	QL	10
			QN	9
24		Поперечное ребро	QL	7
			QN	6
			QH	4
25		Тавровое соединение, двухстороннее с проплавлением корня. Разрушение по основному металлу.	QL	8
			QN	7
			QH	6
26		Тавровое соединение, двухстороннее без разделки кромок. Разрушение по основному металлу.	-	9

		Разрушение по шву (τ_{1K})	-	7
27		Окончание продольного ребра с обваркой торца.	QL	8
			QN	7
28		Косынка, приваренная к кромке нагруженной полосы.	QL	8
29		Приварка стержня к листу при $d/t \leq 2$.	-	7
30		Стержень, вваренный в отверстие в стенке.	QL	7
			QN	6
			QH	5
		То же при разрушении по угловому шву (τ_{1K}).	-	7
31		Присоединение фасонных профилей к косынке фланговыми или комбинированными швами.	QL	10
			QN	9
32		Присоединение трубы с прямым обрезом к косынке. Разрушение по трубе.	-	10
33		Присоединение окуполенной трубы к косынке. Разрушение по трубе.	-	9
34		Присоединение косынки к трубе. Разрушение по трубе.	-	9

35		Пояс трубчатой фермы при $d_d/d_f = 0,6 \div 1$; d – диаметр, t – толщина, индекс f – пояс, индекс d – раскос.	$t_f/t_d = 1$	10
			$t_f/t_d \geq 2$	8
36		Пояс трубчатой фермы при $b_d/b_f = 0,6 \div 1$	$t_f/t_d \geq 2$	10

Первая категория (QL) — сварные узлы пониженного качества. К этой категории относятся узлы соответствующие установленным требованиям, т. е. выполненные качественными сварочными материалами, без недопустимых дефектов, с выходом стыковых швов на выводные планки, однако имеющие предельно допустимую выпуклую форму сварных швов, с подрезами и смещениями кромок допустимой величины, сваренные без зачистки поверхности проката от окалины в зоне наложения шва. Контроль качества этих соединений производится путем визуального осмотра.

Вторая категория (QN) — качественные сварные узлы. В эту группу входят сварные узлы с мелкочешуйчатой поверхностью сварных швов, имеющих слабо выпуклую, прямую или вогнутую (для угловых швов) форму, без подрезов и смещений кромок. Окончания продольных угловых швов (например, окончание продольного ребра) выполнены с обваркой вокруг торца привариваемого элемента без отрыва электрода. Сварные швы наложены на зачищенную от окалины поверхность проката, отсутствие внутренних дефектов подтверждено дефектоскопическим контролем или путем регулярного тестирования технологии сварки.

Третья категория (QH) — высококачественные сварные узлы. В эту группу входят сварные узлы, удовлетворяющие требованиям категории (№, после сварки подвергнутые дополнительной технологической обработке, направленной на повышение сопротивления усталости, например, механической, поверхностно-пластической или аргонно-дуговой.

**МЕТОДИКА ОЦЕНКИ ТЕХНИЧЕСКОГО СОСТОЯНИЯ МЕТАЛЛОКОНСТРУКЦИЙ
ГРУЗОПОДЪЕМНЫХ УСТРОЙСТВ ПО КРИТЕРИЮ РАЗВИТИЯ УСТАЛОСТНЫХ
ТРЕЩИН ДО КРИТИЧЕСКОГО РАЗМЕРА С ТОЧКИ ЗРЕНИЯ ПРОЧНОСТИ
(ДАЛЕЕ – ОЦЕНКА ТРЕЩИНОСТОЙКОСТИ)**

1 Настоящая методика предназначена для оценки и обеспечения запаса трещиностойкости стальных металлоконструкций подъемного оборудования при эксплуатационном нагружении на стадии проектирования, а также при проведении диагностики эксплуатируемого оборудования.

2 Применение методики ограничивается элементами конструкций простых сечений: полоса, уголок, швеллер при условии, что трещина не выходит за пределы одного элемента пояса или стенки, а также при ограничении отношения $\alpha = a/B$ (a – длина трещины, B – ширина элемента (см. рис. 6.1). Для элементов конструкций, имеющих более сложные сечения, необходимо использовать численные методы решения (нахождения K -тарировки).

3 Допускается проводить оценку элементов конструкций, имеющих более сложные сечения: балок коробчатого или двутаврового сечения, при условии, что трещина не выходит за пределы одного элемента (пояса или стенки шириной B) и размер ее не превышает отношения $\alpha = a/B < 0,1$.

4 Оценка трещиностойкости выполняется по узлам, расположенным в наиболее нагруженных основных сечениях.

5 Оценка трещиностойкости включает в себя определение критического размера (длины) трещины a_c и запаса трещиностойкости при циклическом нагружении, выраженном в количестве циклов нагружения Z_a до достижения трещиной критического размера.

6 Определение коэффициента K -тарировки ξ_K .

6.1 Для проведения оценки трещиностойкости необходимо определить коэффициент ξ_K (K -тарировка), который зависит от отношения $\alpha = a/B$ (где a – текущая длина трещины, B – ширина конструктивного элемента) и условий нагружения (см. рис. 6.1).

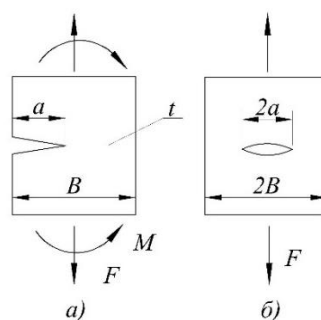


Рис. 6.1

Схема для определения коэффициентов ξ_K в телах с трещинами

6.2 В элементах конструкций простых сечений в виде полосы, уголка, швеллера допускается применять приведенные ниже приближенные аналитические формулы при условии ограниченных значений отношения $\alpha = a/B$. Отношение α необходимо для определения номинальных напряжений и K -тарировки.

Также формулы (6.1-1,2, 6.2) допускается применять для элементов конструкций, имеющих более сложные сечения: балок коробчатого или двутаврового сечения, если трещина не выходит за пределы одного элемента (пояса или стенки шириной B) и размер ее не превышает $\alpha = a/B < 0,1$ или использовать численные методы решения задачи.

6.2.1 Для полосы с краевой трещиной при отношении $\alpha = a/B < 0,7$ (см.рис. 6.1, а): при растяжении силой F :

$$\xi_K = 1,12 - 0,231\alpha + 10,55\alpha^2 - 21,72\alpha^3 + 30,39\alpha^4 \quad (6.2.1-1)$$

при изгибе моментом M (см. рис. 6.1, а):

$$\xi_K = 1,12 - 1,40\alpha + 7,33\alpha^2 - 13,08\alpha^3 + 14,0\alpha^4 \quad (6.2.1-2)$$

6.2.2 Для полосы с центральной трещиной в условиях растяжения при отношении $\alpha = a/B < 0,8$ (см. рис. 6.1, б):

$$\xi_K = \cos^{-0,5}(0,5\pi\alpha), \quad (6.2.2)$$

где $\alpha = a/B$,

где a - половина длины трещины, B - половина ширины рассчитываемого элемента (рис.6.1).

7 Расчет критического размера трещины a_c при однократном нагружении производится путем подбора ее значения до удовлетворения неравенства

$$\xi_K \sigma_{MAX} \sqrt{\pi a_c} \leq \gamma_n \gamma_{dc} K_C \quad (7-1)$$

где ξ_K - коэффициент К-тарировки (см. пункт 6);
 σ_{MAX} - максимальное напряжение цикла, МПа;
 γ_n - коэффициент надежности по назначению конструкции или ее элемента (принимается согласно табл. 2.3.2.1-2);
 K_C - коэффициент интенсивности напряжений, определяется по формуле:

$$K_C = [1 + c(T_{\Sigma} - T_0)] K_{C*} \left(\frac{t_0}{t}\right)^{0,2} \quad (7-2)$$

где T_{Σ} - температура эксплуатации конструкции, °С; $T_0 = 20^\circ\text{C}$ температура испытаний образца стали;
 c - коэффициент, зависящий от свойств материала (см. табл. 7);
 K_{C*} - критическое значение коэффициента интенсивности напряжений, найденное при испытаниях образца стали толщиной $t_0 = 20$ мм при температуре $T_0 = 20^\circ\text{C}$. (см. табл. 7).

Таблица 7

Значения характеристик трещиностойкости					
Марка стали ¹				K_{C*} , МПа м ^{0,5}	c
Россия	Германия	Япония	Китай		
Ст Зкп	USt 37-2, USt 37-2 G, RSt37-2	-	A3, Q235A, Q235A-F	80	0,009
Ст Знс				80	0,006
Ст Зсп	St 37-3, St 37-3 G, UZSt 37-2	SS34	-	80	0,005

Марка стали ¹				K_c^2 , МПа м ^{0,5}	c
10 Г2 С1	10MnSi7, 11MnSi6			90	0,003
09 Г2 С	13Mn6, 9MnSi5	SB49	12Mn	100	0,003
14Г 2А Ф ¹				110	0,002
10 ХС НД		S355J0WP		110	0,002

¹ При использовании сталей других марок, необходимо предоставить подтвержденные значения коэффициентов K_c^2 и c .

² Прокат после термообработки.

γ_{dc} - коэффициент надежности методики расчета (если развитие трещины происходит по основному металлу конструкции см. рис. 7, а - в, то $\gamma_{dc} = 0,85$, если трещина проходит по шву или околошовной зоне, то $\gamma_{dc} = 0,75$ см. рис. 7, г и д).

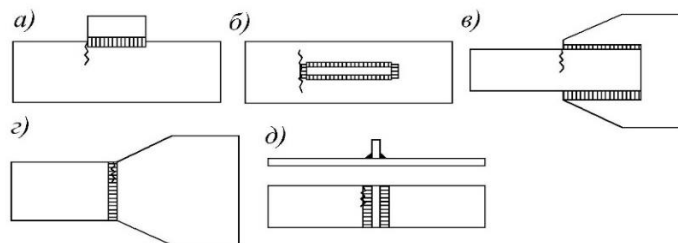


Рис. 7

Примеры узлов с трещинами, распространяющимися по основному металлу (а - в) и вдоль сварного соединения (г, д)

8 Расчет запаса трещиностойкости при циклическом нагружении.

8.1 При $\alpha = \alpha_c / B < 0,2$ количество циклов нагружения до достижения критического состояния определяется по формуле:

$$Z_a = \frac{\gamma_{dn}(\gamma_n \gamma_m \Delta K_*)^q}{(0,5q-1)\zeta_{ea} V_* (\xi_K \Delta \sigma \sqrt{\pi})^q} \left[\frac{1}{a_0^{0,5q-1}} - \frac{1}{a_c^{0,5q-1}} \right] \quad (8.1-1)$$

где γ_{dn} - коэффициент надёжности методики расчёта (для трещины, проходящей по шву $\gamma_{dn} = 0,80-0,95$, по околошовной зоне $\gamma_{dn} = 0,60-0,75$);

γ_n - коэффициент надежности по назначению конструкции или ее элемента (принимается согласно табл. 2.3.2.1-2);

$q=3$ - показатель степени усталостной кривой;

a_0 - начальный размер трещины, м;

a_c - критический размер трещины, м;

ΔK - размах коэффициента интенсивности напряжений, определяется экспериментально в зависимости от марки стали, при невозможности проведения эксперимента по формуле:

$$\Delta K_* = 0,05 \sigma_B \sqrt{a} \quad (8.1-2)$$

где σ_B - предел прочности материала, МПа.

ζ_{ea} - коэффициент циклического нагружения для элемента конструкции с трещиной, определяется по формуле (8.1-3), которая может быть использована в случае отсутствия прямых экспериментальных данных:

$$\zeta_{ea} = \sum_i \left[\left(\frac{\Delta\sigma_i}{\Delta\sigma_1} \right)^q Z_i \right] \quad (8.1-3)$$

где i - порядковый номер блока нагружения;
 $\Delta\sigma_i$ - размах напряжений отдельной ступени блока нестационарного нагружения, МПа (см рис.8.1);
 Z_i - количество циклов, соответствующих размаху напряжений $\Delta\sigma_i$;
 $\Delta\sigma_1$ - наибольший размах напряжений в блоке нестационарного нагружения, МПа. (см. рис. 8.1);
 $q=3$ - показатель степени усталостной кривой.

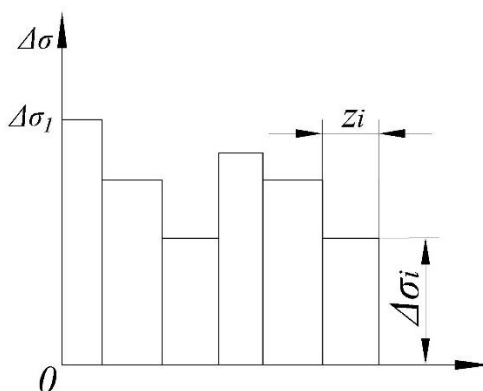


Рис. 8.1

Схема диаграммы предельных напряжений

8.2 Общая зависимость расчета числа циклов нагружения, необходимое для подрастания трещины от размера a_0 до a_c при $\alpha > 0,2$ вычисляется путем численного интегрирования следующего уравнения:

$$Z_a = \frac{\gamma_{dn}(\gamma_n \gamma_m \Delta K_*)^q}{\zeta_{ea} V_* (\Delta\sigma_1 \sqrt{\pi})^q} \int_{a_0}^{a_c} \frac{da}{[\xi_K(\alpha) \sqrt{a}]^q} \quad (8.2)$$

ПРИЛОЖЕНИЕ IV

**МЕТОДИКА ОЦЕНКИ ТЕХНИЧЕСКОГО СОСТОЯНИЯ
МЕТАЛЛОКОНСТРУКЦИЙ ГРУЗОПОДЪЕМНЫХ УСТРОЙСТВ
ПРИ ПРЕВЫШЕНИИ КОРРОЗИОННОГО ИЗНОСА БОЛЕЕ 10 %
С ТОЧКИ ЗРЕНИЯ ПРОЧНОСТИ**

1 Настоящая методика предназначена для оценки технического состояния металлоконструкций подвергнутых сплошной равномерной коррозии.

2 При подготовке к проведению оценки необходимо выполнить расчет минимальной несущей способности исследуемого элемента конструкции в соответствии с.2.3 настоящих Правил с целью определения и сравнения действующих и предельных напряжений:

для сжатых элементов по критерию потери устойчивости согласно [2.3.3](#) настоящих Правил;

для растянутых элементов по критерию конструкционной прочности согласно [2.3.2](#) настоящих Правил и при необходимости - усталостной прочности (на базе неограниченной выносливости $N_0=2 \cdot 10^6$) согласно [2.3.4](#) настоящих Правил;

Рассчитать минимально-допустимую толщину элемента t_{min} , соответствующую минимальной несущей способности.

3 Провести измерение толщины сечений не менее 8—10 раз на одном элементе в зоне коррозионных повреждений;

С использованием полученных замеров вычислить среднюю арифметическую величину толщины сечения t_y .

4 Коррозионное повреждение K_d , определяется по формуле:

$$K_d = \frac{A_n - A_{cor}}{A_n} \times 100\% \quad (4-1)$$

где A_n - номинальная площадь поперечного сечения элемента, мм²;

A_{cor} - расчетная площадь поперечного сечения элемента конструкции при поверхностной коррозии, [мм²], вычисляется по формуле:

$$A_{cor} = (1 - k_{cs} \Delta_{el}) A_n, \quad (4-2)$$

где k_{cs} - коэффициент слитности сечения, равный отношению периметра к площади поперечного сечения элемента, мм⁻¹;

Δ_{el} - средняя величина утонения элемента (потеря толщины элемента), [мм], определяется по формуле:

$$\Delta_{el} = t_0 - t_y, \quad (4-3)$$

где t_y - средняя арифметическая величина толщины сечения по результатам замеров;

t_0 - начальная толщина сечения, мм.

5 Оценка технического состояния проводится путем определения остаточного ресурса T_r , по формуле:

$$T_r = \frac{t_{min}}{V_{cor}} \quad (5-1)$$

где t_{min} - минимально-допустимая толщина элемента, мм;

V_{cor} - средняя скорость коррозии, [мм/год], определяется по формуле:

$$V_{cor} = \frac{\Delta_{el}}{T_0}, \quad (5-2)$$

где T_0 - срок службы элемента конструкции к моменту проведения обследования, год.».

Российский морской регистр судоходства

Правила по грузоподъемным устройствам морских судов

ФАУ «Российский морской регистр судоходства»

191186, Санкт-Петербург, Дворцовая наб., 8

www.rs-class.org/ru/