

---

ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО  
ПО ТЕХНИЧЕСКОМУ РЕГУЛИРОВАНИЮ И МЕТРОЛОГИИ

---



НАЦИОНАЛЬНЫЙ  
СТАНДАРТ  
РОССИЙСКОЙ  
ФЕДЕРАЦИИ

ГОСТ Р ИСО  
3506-1—  
2009

---

# МЕХАНИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА КРЕПЕЖНЫХ ИЗДЕЛИЙ ИЗ КОРРОЗИОННО-СТОЙКОЙ НЕРЖАВЕЮЩЕЙ СТАЛИ

Часть 1

Болты, винты и шпильки

ISO 3506-1:1997  
Mechanical properties of corrosion-resistant stainless steel fasteners  
Part 1: Bolts, screws and studs  
(IDT)

Издание официальное

БЗ 9—2009/536



Москва  
Стандартинформ  
2010

## Предисловие

Цели и принципы стандартизации в Российской Федерации установлены Федеральным законом от 27 декабря 2002 г. № 184-ФЗ «О техническом регулировании», а правила применения национальных стандартов Российской Федерации — ГОСТ Р 1.0—2004 «Стандартизация в Российской Федерации. Основные положения»

### Сведения о стандарте

1 ПОДГОТОВЛЕН Федеральным государственным унитарным предприятием «Всероссийский научно-исследовательский институт стандартизации и сертификации в машиностроении» (ВНИИНМАШ) на основе собственного аутентичного перевода на русский язык стандарта, указанного в пункте 4

2 ВНЕСЕН Техническим комитетом по стандартизации ТК 229 «Крепежные изделия»

3 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 10 декабря 2009 г. № 695-ст

4 Настоящий стандарт идентичен международному стандарту ИСО 3506-1:1997 «Механические свойства крепежных изделий из коррозионно-стойкой нержавеющей стали. Часть 1. Болты, винты и шпильки» (ISO 3506-1:1997 «Mechanical properties of corrosion-resistant stainless steel fasteners — Part 1: Bolts, screws and studs»)

При применении настоящего стандарта рекомендуется использовать вместо ссылочных международных стандартов соответствующие им национальные стандарты Российской Федерации и действующим в этом качестве межгосударственным стандартам, сведения о которых приведены в дополнительном приложении ДА

5 ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ

*Информация об изменениях к настоящему стандарту публикуется в ежегодно издаваемом информационном указателе «Национальные стандарты», а текст изменений и поправок — в ежемесячно издаваемых информационных указателях «Национальные стандарты». В случае пересмотра (замены) или отмены настоящего стандарта соответствующее уведомление будет опубликовано в ежемесячно издаваемом информационном указателе «Национальные стандарты». Соответствующая информация, уведомление и тексты размещаются также в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет*

© Стандартинформ, 2010

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии

## Содержание

|   |    |
|---|----|
| 1 Область применения . . . . .  | 1  |
| 2 Нормативные ссылки . . . . .  | 1  |
| 3 Обозначения, маркировка и обработка . . . . .   | 2  |
| 3.1 Обозначения . . . . .   | 2  |
| 3.2 Маркировка . . . . .  | 3  |
| 3.3 Завершающая обработка . . . . .   | 4  |
| 4 Химический состав . . . . .   | 4  |
| 5 Механические свойства . . . . .   | 5  |
| 6 Методы испытаний . . . . .  | 7  |
| 6.1 Программа испытаний . . . . .   | 7  |
| 6.2 Методы испытаний . . . . .  | 7  |
| Приложение А (обязательное) Наружная резьба. Определение площади расчетного сечения болта . . . . .   | 11 |
| Приложение В (справочное) Описание классов и марок нержавеющей стали . . . . .  | 12 |
| Приложение С (справочное) Химический состав нержавеющей стали . . . . .   | 14 |
| Приложение D (справочное) Нержавеющие стали для холодной высадки и штамповки . . . . .  | 16 |
| Приложение E (справочное) Аустенитные нержавеющей стали с особой стойкостью к хлоридам, вызывающим коррозионные напряжения. . . . .   | 17 |
| Приложение F (справочное) Механические свойства при повышенных температурах, применение при низких температурах . . . . .   | 18 |
| Приложение G (справочное) Температурно-временная диаграмма межкристаллитной коррозии в аустенитной нержавеющей стали марки A2 . . . . .   | 19 |
| Приложение H (справочное) Магнитные свойства аустенитных нержавеющей стали . . . . .  | 20 |
| Приложение ДА (справочное) Сведения о соответствии ссылочных международных стандартов ссылочным национальным стандартам Российской Федерации и действующим в этом качестве межгосударственным стандартам. . . . . | 21 |
| Библиография. . . . .   | 22 |

**МЕХАНИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА КРЕПЕЖНЫХ ИЗДЕЛИЙ  
ИЗ КОРРОЗИОННО-СТОЙКОЙ НЕРЖАВЕЮЩЕЙ СТАЛИ****Часть 1****Болты, винты и шпильки**

Mechanical properties of corrosion-resistant stainless steel fasteners.  
Part 1. Bolts, screws and studs

Дата введения — 2011—01—01

**1 Область применения**

Настоящий стандарт устанавливает механические свойства болтов, винтов и шпилек, изготовленных из аустенитных, мартенситных и ферритных коррозионно-стойких нержавеющей сталей при испытании в условиях с температурой окружающей среды от 15 °С до 25 °С. Механические свойства изменяются при повышении или понижении температуры.

Стандарт распространяется на болты, винты и шпильки:

- с номинальным диаметром резьбы  $d$  до 39 мм включительно;
- с треугольной метрической резьбой, с диаметром и шагом по ИСО 68-1, ИСО 261 и ИСО 262;
- любой конструкции.

Настоящий стандарт не распространяется на болты, винты и шпильки со специальными свойствами, такими как свариваемость.

Настоящий стандарт не устанавливает требования к коррозионной стойкости или стойкости к окислению в особых условиях окружающей среды. Часть информации о материалах, для особых условий окружающей среды, приведена в приложении Е. Определения коррозии и коррозионной стойкости — по ИСО 8044.

Настоящий стандарт устанавливает классификацию по классам прочности крепежных изделий из коррозионно-стойкой нержавеющей стали. Некоторые из этих сталей допускается применять при низких температурах до минус 200 °С, другие — при высоких температурах среды до 800 °С. Информация о влиянии температуры на механические свойства приведена в приложении F.

Коррозионная стойкость, окисляемость и механические свойства при повышенных и пониженных температурах должны быть согласованы между изготовителем и потребителем в каждом конкретном случае. Изменение риска межкристаллитной коррозии при повышении температуры в зависимости от содержания углерода показано в приложении G.

Все крепежные изделия из аустенитных нержавеющей сталей при нормальных условиях — немагнитные; после холодного деформирования могут проявиться магнитные свойства (см. приложение H).

**2 Нормативные ссылки**

Следующие ниже нормативные стандарты содержат положения, которые посредством ссылок в данном тексте составляют положения настоящего стандарта. Для нормативных стандартов с указанием даты публикации, на которые имеются ссылки, не распространяется действие последующих изменений или пересмотров этих стандартов.

ИСО 68-1 Резьбы ИСО винтовые общего назначения. Основной профиль. Часть 1. Метрические винтовые резьбы (ISO 68-1, ISO general purpose screw threads — Basic profile — Part 1: Metric screw threads)

ИСО 261 Резьбы метрические ИСО общего назначения. Общий вид (ISO 261, ISO general purpose metric screw threads — General plan)

ИСО 262 Резьбы ИСО метрические общего назначения. Выбранные размеры для винтов, болтов и гаек (ISO 262, ISO general purpose metric screw threads — Selected sizes for screws, bolts and nuts)

ИСО 724:1993 Резьбы метрические ИСО общего назначения. Основные размеры (ISO 724, ISO general purpose metric screw threads — Basic dimensions)

ИСО 898-1:1999 Механические свойства крепежных изделий из углеродистой и легированной стали. Часть 1. Болты, винты и шпильки (ISO 898-1:1999, Mechanical properties of fasteners made of carbon steel and alloy steel — Part 1: Bolts, screws and studs)

ИСО 3651-1 Стали нержавеющие. Определение стойкости к межкристаллитной коррозии. Часть 1. Аустенитные и ферритно-аустенитные (дуплекс) нержавеющие стали. Коррозионное испытание в азотной кислоте посредством измерения потери массы (метод Хью) (ISO 3651-1, Determination of resistance to intergranular corrosion stainless steels — Part 1: Austenitic and ferritic-austenitic (duplex) stainless steels — Corrosion test in nitric acid medium by measurement of loss in mass (Huey test))

ИСО 3651-2 Стали нержавеющие. Определение стойкости к межкристаллитной коррозии. Часть 2. Ферритные, аустенитные и ферритно-аустенитные (дуплекс) нержавеющие стали. Коррозионное испытание в среде, содержащей серную кислоту (ISO 3651-2, Determination of resistance to intergranular corrosion steels — Part 2: Ferritic, austenitic and ferritic-austenitic (duplex) stainless steels — Corrosion test in media containing sulfuric acid)

ИСО 6506:1981 Материалы металлические. Испытание на твердость. Определение твердости по Бринеллю (ISO 6506:1981, Metallic materials — Hardness test — Brinell test)

ИСО 6507-1:1997 Материалы металлические. Испытание на твердость по Виккерсу. Часть 1. Метод испытаний (ISO 6507-1:1997, Metallic materials — Hardness test — Vickers test — Part 1: Test method)

ИСО 6508:1986 Материалы металлические. Испытание на твердость. Определение твердости по Роквеллу (шкалы A, B, C, D, E, F, G, H, K) (ISO 6508:1986, Metallic materials — Hardness test — Rockwell test (scales A — B — C — D — E — F — G — H — K))

ИСО 6892 Материалы металлические. Испытание на растяжение (ISO 6892 Metallic materials — Tensile testing at ambient temperature)

ИСО 8044 Коррозия металлов и сплавов. Общие термины и определения (ISO 8044, Corrosion of metals and alloys — Basic terms and definitions)

### 3 Обозначения, маркировка и обработка

#### 3.1 Обозначения

Система обозначений марок нержавеющей стали и классов прочности болтов, винтов и шпилек приведена на рисунке 1. Обозначение материала состоит из двух частей, разделенных дефисом. Первая часть обозначает марку стали, вторая часть — класс прочности.

Обозначение марки стали (первая часть) состоит из букв:

A — аустенитная сталь;

C — мартенситная сталь;

F — ферритная сталь,

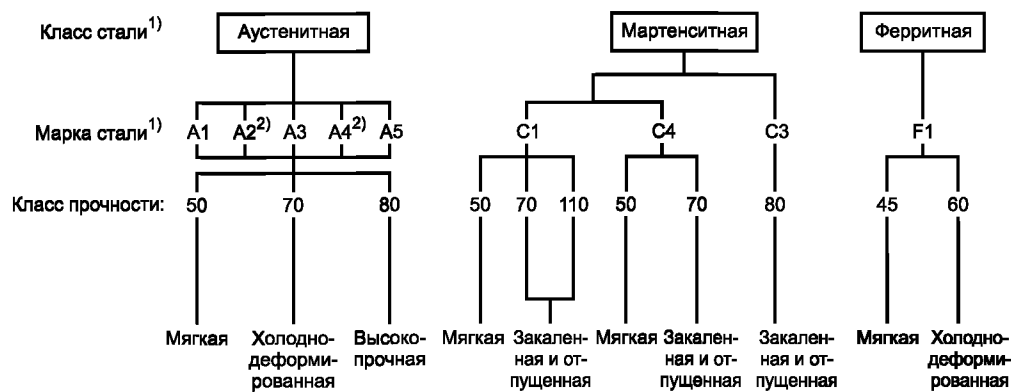
которая обозначает класс стали, и цифры, которая обозначает диапазон предельных значений химического состава этого класса стали.

Обозначение класса прочности (вторая часть) состоит из двух цифр, которые обозначают 0,1 минимального предела прочности на разрыв.

**Примеры обозначения:**

**1 — аустенитной нержавеющей стали, холоднодеформированной, с пределом прочности на разрыв не менее 700 Н/мм<sup>2</sup> (700 МПа) — A2-70.**

**2 — мартенситной стали, закаленной и отпущенной, с пределом прочности на разрыв не менее 700 Н/мм<sup>2</sup> (700 МПа) — C4-70.**



<sup>1)</sup> Классы стали, классифицированные по рисунку 1, описаны в приложении В и определены химическим составом по таблице 2.

<sup>2)</sup> Нержавеющие стали с содержанием углерода не более 0,03 % могут быть дополнительно промаркированы буквой L.

**Пример — A4L-80**

Рисунок 1 — Система обозначений марок нержавеющей стали и классов прочности болтов, винтов и шпилек

### 3.2 Маркировка

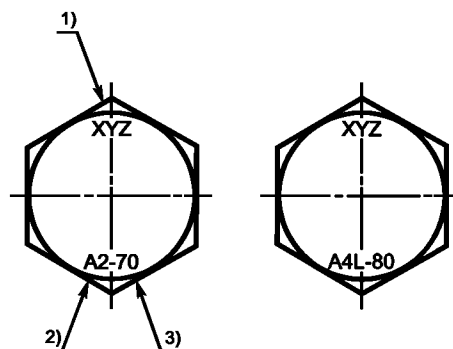
Крепежные изделия, удовлетворяющие всем требованиям настоящего стандарта, маркируют и(или) обозначают в соответствии с 3.1.

#### 3.2.1 Болты и винты

Все болты и винты с шестигранной головкой и винты с внутренним шестигранником в головке, номинальным диаметром резьбы  $d \geq 5$  мм должны иметь четкую маркировку в соответствии с 3.1, рисунками 1 и 2. Маркировка обязательна и должна включать в себя марку стали и класс прочности, а также товарный знак изготовителя. Другие типы болтов и винтов следует маркировать аналогично, где это возможно, и только на головке. Допускается наносить дополнительную маркировку, если она не вызывает путаницу.

#### 3.2.2 Шпильки

Шпильки номинальным диаметром резьбы  $d \geq 6$  мм должны иметь маркировку в соответствии с 3.1, рисунками 1 и 2. Маркировку выполняют на гладкой части шпильки, и она должна включать в себя товарный знак изготовителя, марку стали и класс прочности. Если маркировка на гладкой части невозможна, то допускается маркировка марки стали только на гаечном конце шпильки (см. рисунок 2).

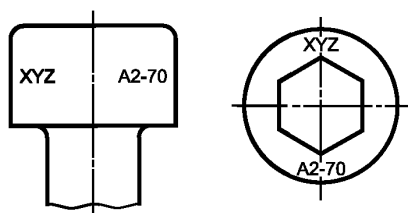


<sup>1)</sup> Знак изготовителя.

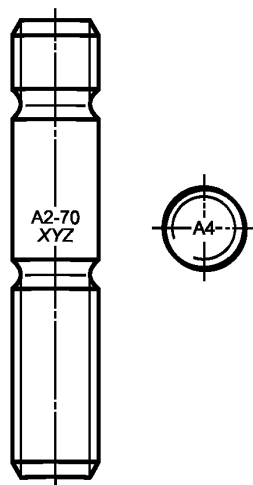
<sup>2)</sup> Марка стали.

<sup>3)</sup> Класс прочности.

Маркировка болтов и винтов с шестигранной головкой



Маркировка винтов с внутренним шестигранником в головке (варианты маркировки)



Маркировка шпилек

П р и м е ч а н и е — Маркировка левой резьбы — по ИСО 898-1

Рисунок 2 — Маркировка болтов, винтов и шпилек

### 3.2.3 Упаковка

На всех упаковках любых размеров должна быть маркировка с указанием обозначения изделия и товарного знака изготовителя.

### 3.3 Завершающая обработка

Если не указано иное, крепежные изделия в соответствии с настоящим стандартом поставляют чистыми без дополнительной обработки. Для достижения максимальной коррозионной стойкости рекомендуется пассивация.

## 4 Химический состав

Химический состав нержавеющей сталей для крепежных изделий согласно настоящему стандарту приведен в таблице 1.

Выбор химического состава в установленных для марки стали пределах — на усмотрение изготовителя, если химический состав не согласован между изготовителем и потребителем.

В случаях возникновения риска межкристаллитной коррозии рекомендуется проведение испытаний по ИСО 3651-1 или ИСО 3651-2. В таких случаях рекомендуется применять стабилизированные нержавеющие стали А3 и А5 или нержавеющие стали А2 и А4 с содержанием углерода не более 0,03 %.

Т а б л и ц а 1 — Марки нержавеющей стали. Химический состав

| Класс стали  | Марка | Химический состав, % <sup>1)</sup> |    |     |       |           |         |                 |         |           | Сноска   |
|--------------|-------|------------------------------------|----|-----|-------|-----------|---------|-----------------|---------|-----------|----------|
|              |       | C                                  | Si | Mn  | P     | S         | Cr      | Mo              | Ni      | Cu        |          |
| Аустенитные  | A1    | 0,12                               | 1  | 6,5 | 0,2   | 0,15—0,35 | 16—19   | 0,7             | 5—10    | 1,75—2,25 | 2),3),4) |
|              | A2    | 0,1                                | 1  | 2   | 0,05  | 0,03      | 15—20   | — <sup>5)</sup> | 8—19    | 4         | 7),8)    |
|              | A3    | 0,08                               | 1  | 2   | 0,045 | 0,03      | 17—19   | — <sup>5)</sup> | 9—12    | 1         | 9)       |
|              | A4    | 0,08                               | 1  | 2   | 0,045 | 0,03      | 16—18,5 | 2—3             | 10—15   | 1         | 8),10)   |
|              | A5    | 0,08                               | 1  | 2   | 0,045 | 0,03      | 16—18,5 | 2—3             | 10,5—14 | 1         | 9),10)   |
| Мартенситные | C1    | 0,09—0,15                          | 1  | 1   | 0,05  | 0,03      | 11,5—14 | —               | 1       | —         | 10)      |
|              | C3    | 0,17—0,25                          | 1  | 1   | 0,04  | 0,03      | 16—18   | —               | 1,5—2,5 | —         |          |
|              | C4    | 0,08—0,15                          | 1  | 1,5 | 0,06  | 0,15—0,35 | 12—14   | 0,6             | 1       | —         | 2),10)   |
| Ферритные    | F1    | 0,12                               | 1  | 1   | 0,04  | 0,03      | 15—18   | — <sup>6)</sup> | 1       | —         | 11),12)  |

<sup>1)</sup> Приведены максимальные значения, если не указано иное.

<sup>2)</sup> Сера может быть заменена селеном.

<sup>3)</sup> Если содержание никеля менее 8 %, то содержание марганца должно быть не менее 5 %.

<sup>4)</sup> При содержании никеля более 8 % нижний предел содержания меди не применяется.

<sup>5)</sup> Молибден может присутствовать по решению изготовителя стали. В случае если содержание молибдена влияет на условия применения стали, его содержание должно быть согласовано между изготовителем и потребителем стали.

<sup>6)</sup> Молибден может присутствовать по решению изготовителя стали.

<sup>7)</sup> Если содержание хрома менее 17 %, содержание никеля должно быть не менее 12 %.

<sup>8)</sup> Для аустенитных сталей с минимальным содержанием углерода 0,03 % содержание азота не должно превышать 0,22 %.

<sup>9)</sup> Для стабилизации содержание титана должно быть не менее 5 × % C, но не более 0,8 %, или содержание ниобия и (или) тантала — не менее 10 × % C, но не более 1,0 %.

<sup>10)</sup> По решению изготовителя стали содержание углерода может быть выше для достижения особых механических свойств, но не должно превышать 0,12 %.

<sup>11)</sup> Допускается содержание титана не менее 5 × % C, но не более 0,8 %.

<sup>12)</sup> Допускается содержание ниобия и (или) тантала не менее 10 × % C, но не более 1,0 %.

#### П р и м е ч а н и я

1 Описание указанных марок нержавеющей сталей с учетом их свойств и области применения приведены в приложении В.

2 Примеры нержавеющей сталей по ИСО 683-13 и ИСО 4954 приведены в приложениях С и D соответственно.

3 Некоторые материалы для специального применения описаны в приложении Е.

## 5 Механические свойства

Механические свойства болтов, винтов и шпилек должны соответствовать указанным в таблицах 2, 3 или 4.

Для болтов и винтов из мартенситной стали прочность на разрыв при испытании на косой шайбе не должна быть меньше минимальных значений предела прочности на разрыв, приведенных в таблице 3.

Указанные в данном разделе требования по механическим свойствам следует выполнять при испытаниях в соответствии с программой испытаний, указанной в разделе 6.



Т а б л и ц а 2 — Механические свойства болтов, винтов и шпилек из аустенитных сталей

| Класс стали   | Марка  | Класс прочности | Ряд диаметров резьбы | Предел прочности на разрыв $R_m^{1)}$ , Н/мм <sup>2</sup> , не менее | Условный предел текучести $R_{p0,2}^{1)}$ , Н/мм <sup>2</sup> , не менее | Удлинение после разрыва $A^2)$ , мм, не менее |
|---|--------|-----------------|----------------------|--|--|---|
| Аустенитные   | A1, A2 | 50              | $\leq M39$           | 500  | 210  | 0,6 $d$                                       |
|   | A3, A4 | 70              | $\leq M24^{3)}$      | 700  | 450  | 0,4 $d$                                       |
|   | A5     | 80              | $\leq M39^{3)}$      | 800  | 600  | 0,3 $d$                                       |
| <sup>1)</sup> Напряжения растяжения рассчитывают по площади расчетного сечения болта (см. приложение А).<br><sup>2)</sup> Определяют в соответствии с 6.2.4 сравнением фактической длины винта до испытания и составленных после испытания частей. $d$ — номинальный диаметр резьбы.<br><sup>3)</sup> Для крепежных изделий с номинальным диаметром резьбы $d$ более 24 мм механические свойства согласовываются между потребителем и изготовителем, а обозначения марки и класса прочности — в соответствии с данной таблицей. |        |                 |                      |  |  |   |

Т а б л и ц а 3 — Механические свойства болтов, винтов и шпилек из мартенситных и ферритных сталей

| Класс стали  | Марка           | Класс прочности   | Предел прочности на разрыв $R_m^{1)}$ , Н/мм <sup>2</sup> , не менее | Условный предел текучести $R_{p0,2}^{1)}$ , Н/мм <sup>2</sup> , не менее | Удлинение после разрыва $A^{2)}$ , мм, не менее | Твердость |       |         |
|--------------|-----------------|-------------------|--|--|---|-----------|-------|---------|
|              |                 |                   |  |  |   | HB        | HRC   | HV      |
| Мартенситные | C1              | 50                | 500  | 250  | 0,2 $d$   | 147—209   | —     | 155—220 |
|              |                 | 70                | 700  | 410  | 0,2 $d$   | 209—314   | 20—34 | 220—330 |
|              |                 | 110 <sup>3)</sup> | 1100   | 820  | 0,2 $d$   | —         | 36—45 | 350—440 |
|              | C3              | 80                | 800  | 640  | 0,2 $d$   | 228—323   | 21—35 | 240—340 |
|              | C4              | 50                | 500  | 250  | 0,2 $d$   | 147—209   | —     | 155—220 |
|              |                 | 70                | 700  | 410  | 0,2 $d$   | 209—314   | 20—34 | 220—330 |
| Ферритные    | F <sup>4)</sup> | 45                | 450  | 250  | 0,2 $d$   | 128—209   | —     | 135—220 |
|              |                 | 60                | 600  | 410  | 0,2 $d$   | 171—271   | —     | 180—285 |

<sup>1)</sup> Напряжения растяжения рассчитывают по площади расчетного сечения болта (см. приложение А).

<sup>2)</sup> Определяют в соответствии с 6.2.4 сравнением фактической длины винта до испытания и составленных после испытания частей.  $d$  — номинальный диаметр резьбы.

<sup>3)</sup> Закалка и отпуск при минимальной температуре отпуска 275 °С.

<sup>4)</sup> Номинальный диаметр резьбы  $d$  не более 24 мм.

Т а б л и ц а 4 — Минимальный разрушающий крутящий момент  $M_{B,min}$  для болтов и винтов М 1,6 до М 16 (с крупным шагом резьбы) из аустенитных марок сталей

| Резьба | Минимальный разрушающий крутящий момент $M_{B,min}$ Н · м |     |      |
|--------|---|-----|------|
|        | Класс прочности   |     |      |
|        | 50  | 70  | 80   |
| M1,6   | 0,15  | 0,2 | 0,24 |
| M2     | 0,3   | 0,4 | 0,48 |
| M2,5   | 0,6   | 0,9 | 0,96 |
| M3     | 1,1   | 1,6 | 1,8  |
| M4     | 2,7   | 3,8 | 4,3  |
| M5     | 5,5   | 7,8 | 8,8  |
| M6     | 9,3   | 13  | 15   |
| M8     | 23  | 32  | 37   |
| M10    | 46  | 65  | 74   |
| M12    | 80  | 110 | 130  |
| M16    | 210   | 290 | 330  |

Минимальный разрушающий момент кручения для крепежных изделий из мартенситных и ферритных сталей согласовывается между изготовителем и потребителем.

## 6 Методы испытаний

### 6.1 Программа испытаний

Испытания проводят в зависимости от марки материала и длины болта или шпильки, как указано в таблице 5.

Т а б л и ц а 5 — Программа испытаний

| Марка   | Предел прочности на разрыв <sup>1)</sup> | Разрушающий крутящий момент <sup>2)</sup> | Условный предел текучести $R_{p0,2}$ <sup>1)</sup> | Удлинение после разрыва <sup>1)</sup> | Твердость | Прочность на косой шайбе |
|---|--|---|--|---------------------------------------|-----------|--------------------------|
| A1  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | $l \geq 2,5 d$                            | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | —         | —                        |
| A2  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | $l \geq 2,5 d$                            | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | —         | —                        |
| A3  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | $l \geq 2,5 d$                            | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | —         | —                        |
| A4  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | $l \geq 2,5 d$                            | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | —         | —                        |
| A5  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | $l \geq 2,5 d$                            | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | —         | —                        |
| C1  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | —   | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | Требуемая | $l_s \geq 2 d$           |
| C3  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | —   | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | Требуемая | $l_s \geq 2 d$           |
| C4  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | —   | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | Требуемая | $l_s \geq 2 d$           |
| F1  | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                     | —   | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                               | $l \geq 2,5 d^{(3)}$                  | Требуемая | —                        |
| $l$ — длина болта.<br>$d$ — номинальный диаметр резьбы.<br>$l_s$ — гладкая часть стержня.   |  |   |  |                                       |           |                          |
| <sup>1)</sup> Для всех размеров не менее M5.<br><sup>2)</sup> Для размеров менее M5 испытания проводят для всех длин.<br><sup>3)</sup> Для шпилек требуется, чтобы $l \geq 3,5 d$ . |  |   |  |                                       |           |                          |

### 6.2 Методы испытаний

#### 6.2.1 Общие требования

Погрешность всех измерений размеров должна быть не более  $\pm 0,05$  мм.

Все испытания на разрыв и растяжение следует проводить на испытательных машинах, оборудованных самоцентрирующимися зажимами, чтобы исключить изгибающие нагрузки (см. рисунок 3). Нижний держатель должен быть закален и иметь резьбу для проведения испытаний по 6.2.2—6.2.4. Твердость нижнего держателя должна быть не менее 45 HRC. Допуск на внутреннюю резьбу — 5H6G.

#### 6.2.2 Предел прочности на разрыв $R_m$

Определение предела прочности на разрыв проводят на крепежных изделиях длиной, равной 2,5 номинального диаметра резьбы ( $2,5 d$ ) или больше, в соответствии с ИСО 6892 и ИСО 898-1.

Длина свободной резьбы, находящейся под нагрузкой, должна быть не менее номинального диаметра резьбы  $d$ .

Разрушение должно происходить между опорной поверхностью головки винта и верхней плоскостью держателя.

Полученное значение для  $R_m$  должно соответствовать значениям, указанным в таблицах 2 и 3.

#### 6.2.3 Условный предел текучести $R_{p0,2}$

Условный предел текучести определяют на готовых болтах и винтах. Эти испытания проводят только для крепежных изделий длиной, равной  $2,5d$  и больше.

Испытание проводят путем измерения удлинения болта или винта при осевой растягивающей нагрузке (см. рисунок 3).

Испытуемая деталь должна ввинчиваться в закаленный держатель с резьбой на глубину одного диаметра  $d$  (см. рисунок 3).

Диаграмма зависимости удлинения болта от нагрузки приведена на рисунке 4.

Растягиваемую длину болта, по которой рассчитывают  $R_{p0,2}$ , определяют расстоянием  $L_3$  между нижним торцом головки и держателем с резьбой (см. рисунок 3 и примечание 2 к таблицам 2 и 3). Значение, равное 0,2 % длины  $L_3$ , наносят на горизонтальную ось  $OP$  диаграммы зависимости удлинения от нагрузки и то же значение наносят по горизонтали на участке прямой  $QR$ . Линией  $PR$  параллельно участку упругой деформации определяем точку пересечения с кривой  $S$ , которая соответствует нагрузке в точке  $T$  вертикальной оси. Нагрузка, поделенная на площадь поперечного болта, обозначает условный предел текучести  $R_{p0,2}$ .

Удлинение происходит между опорной поверхностью головки болта и концом держателя.

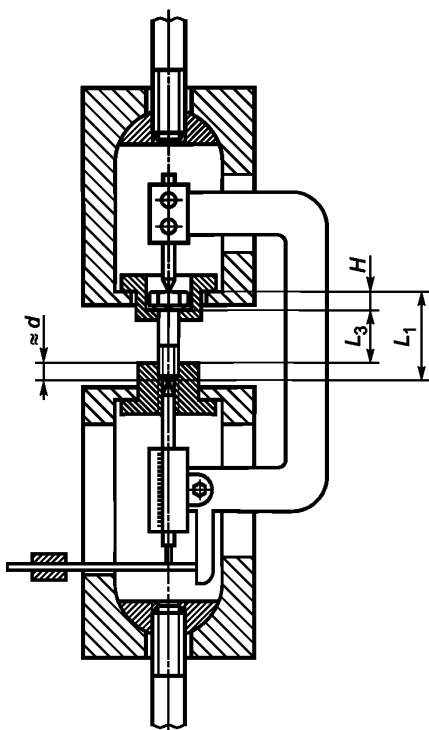


Рисунок 3 — Тензометр, установленный на болт в самоцентрирующих зажимах

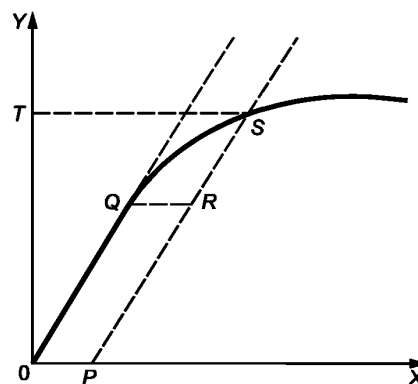


Рисунок 4 — Диаграмма зависимости нагрузки и удлинения для определения условного предела текучести  $R_{p0,2}$

#### 6.2.4 Удлинение при разрыве $A$

Удлинение при разрыве определяют на крепежных изделиях длиной, равной  $2,5 d$  или больше.

Длину винта  $L_1$  следует измерять перед испытанием (см. рисунок 5). Затем испытуемую деталь ввинчивают в держатель с резьбой на глубину одного диаметра  $d$  (см. рисунок 3).

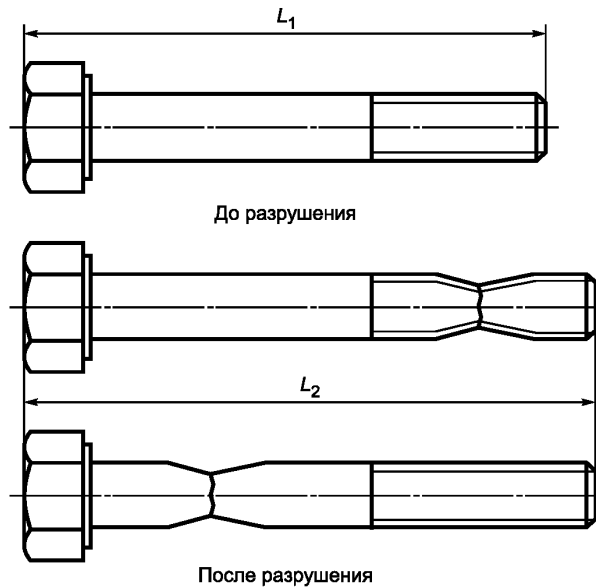
После разрушения детали ее части должны быть составлены вместе для повторного измерения длины  $L_2$  (см. рисунок 5).

Удлинение после разрушения  $A$ , мм, вычисляют по формуле

$$A = L_2 - L_1.$$

Полученное значение удлинения  $A$  должно быть больше значений, указанных в таблицах 2 и 3.

При испытании на выточенных образцах значения удлинения следует оговаривать дополнительно.

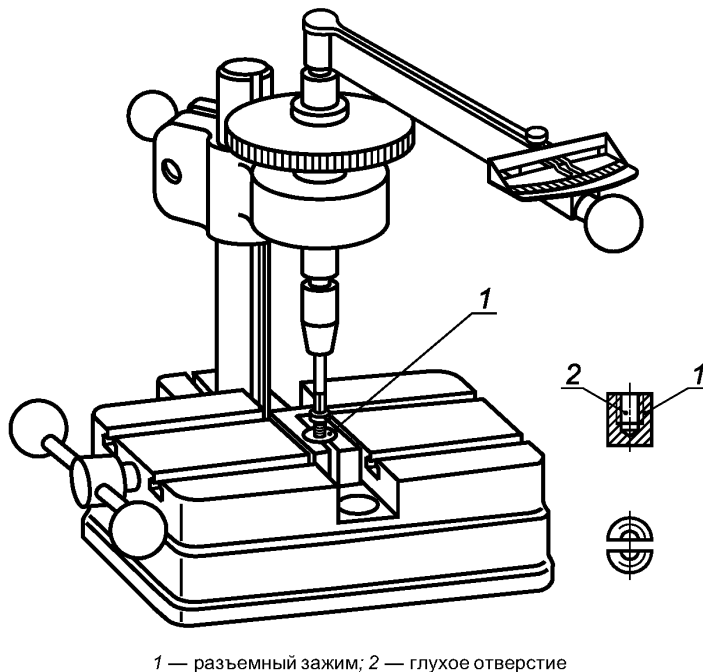
Рисунок 5 — Определение удлинения при разрыве  $A$  (см. 6.2.4)

### 6.2.5 Разрушающий крутящий момент $M_B$

Разрушающий крутящий момент определяют в специальном устройстве, изображенном на рисунке 6. Устройство для определения крутящего момента должно иметь точность как минимум 7 % минимального значения, указанного в таблице 4.

Резьба винта должна быть зажата на длину одного диаметра в разъемной матрице с глухим отверстием так, чтобы минимум два полных витка резьбы находились над зажимным устройством.

Крутящий момент следует прикладывать к винту до появления разрушения. Винт должен выдерживать без разрушения минимальный крутящий момент, указанный в таблице 4.

Рисунок 6 — Устройство для определения разрушающего крутящего момента  $M_B$  (6.2.5)

**6.2.6 Испытание на разрыв на косой шайбе болтов и винтов из мартенситных сталей**

Испытание проводят по ИСО 898-1, размеры шайбы приведены в таблице 6.

Т а б л и ц а 6 — Размеры косой шайбы

| Номинальный диаметр резьбы болта<br>или винта $d$ , мм | $\alpha$  |   |
|--|---|---|
|  | Болты и винты с длиной гладкой части<br>стержня $l_s \geq 2d$ | Болты и винты с резьбой до головки или<br>длиной гладкой части стержня $l_s < 2d$ |
| $d \leq 20$  | $10^\circ \pm 30'$  | $6^\circ \pm 30'$   |
| $20 < d \leq 39$                                       | $6^\circ \pm 30'$   | $4^\circ \pm 30'$   |

**6.2.7 Испытание на твердость HB, HRC или HV**

Испытание на твердость проводят по ИСО 6506 (HB), ИСО 6508 (HRC) или ИСО 6507-1 (HV). В спорных случаях решающим условием для приемки является испытание на твердость по Виккерсу (HV). Испытание на твердость следует проводить на конце болта, на половине радиуса между центром и поверхностью резьбы. В спорных случаях эту зону выбирают на расстоянии  $1d$  от конца болта.

Значения твердости должны быть в пределах, указанных в таблице 3.

**Приложение А**  
**(обязательное)**

**Наружная резьба. Определение площади расчетного сечения болта**

Площадь расчетного сечения  $A_s$  вычисляют по формуле

$$A_{s, \text{ном}} = \frac{\pi}{4} \left( \frac{d_2 + d_3}{2} \right)^2,$$

где  $d_2^{9)}$  — номинальный средний диаметр резьбы;

$d_3$  — внутренний диаметр резьбы, вычисляемый по формуле  $d_3 = d_1 - H/6$  ( $d_1$  — номинальный базовый внутренний диаметр резьбы,  $H$  — высота исходного треугольника резьбы).

**Т а б л и ц а А.1** — Номинальная площадь расчетного сечения для крупной и мелкой резьбы

| С крупным шагом резьбы $d$ | Номинальная площадь<br>расчетного сечения $A_{s, \text{ном}}$ ,<br>мм <sup>2</sup> | С мелким шагом резьбы<br>$d \times P^{1)}$ | Номинальная площадь<br>расчетного сечения $A_{s, \text{ном}}$ ,<br>мм <sup>2</sup> |
|----------------------------|--|--|--|
| M1,6                       | 1,27   | M8 × 1                                     | 39,2   |
| M2                         | 2,07   | M10 × 1                                    | 64,5   |
| M2,5                       | 3,39   | M10 × 1,25                                 | 61,2   |
| M3                         | 5,03   | M12 × 1,25                                 | 92,1   |
| M4                         | 8,78   | M12 × 1,5                                  | 88,1   |
| M5                         | 14,2   | M14 × 1,5                                  | 125  |
| M6                         | 20,1   | M16 × 1,5                                  | 167  |
| M8                         | 36,6   | M18 × 1,5                                  | 216  |
| M10                        | 58   | M20 × 1,5                                  | 272  |
| M12                        | 84,3   | M22 × 1,5                                  | 333  |
| M14                        | 115  | M24 × 2                                    | 384  |
| M16                        | 157  | M27 × 2                                    | 496  |
| M18                        | 192  | M30 × 2                                    | 621  |
| M20                        | 245  | M33 × 2                                    | 761  |
| M22                        | 303  | M36 × 3                                    | 865  |
| M24                        | 353  | M39 × 3                                    | 1030   |
| M27                        | 459  |  |  |
| M30                        | 561  |  |  |
| M33                        | 694  |  |  |
| M36                        | 817  |  |  |
| M39                        | 976  |  |  |

<sup>1)</sup>  $P$  — шаг мелкой резьбы.

<sup>9)</sup> См. ИСО 724.

Приложение В  
(справочное)

## Описание классов и марок нержавеющей стали

**В.1 Общее описание**

В ИСО 3506-2, ИСО 3506-3 и настоящем стандарте описаны стали марок от А1 до А5, от С1 до С4 и F1, входящие в состав следующих классов сталей:

аустенитная сталь от А1 до А5;  
мартенситная сталь от С1 до С4;  
ферритная сталь F1.

В данном приложении описаны характеристики перечисленных классов и марок сталей.

Также в данном приложении приведена информация о нестандартизированном классе сталей FA, имеющем ферритно-аустенитную структуру.

**В.2 Стали класса А (с аустенитной структурой)**

В ИСО 3506-2, ИСО 3506-3 и настоящем стандарте описаны пять основных марок аустенитных сталей — от А1 до А5. Стали этих марок не могут подвергаться закалке и обычно немагнитные. Для повышения износостойкости в стали марок от А1 до А5 может быть добавлена медь, как указано в таблице 1.

Для нестабилизированных сталей марок А2 и А4 применимо следующее.

Так как оксид хрома повышает коррозионную стойкость стали, для нестабилизированных сталей имеет большое значение низкое содержание углерода. Из-за высокой притягиваемости хрома и углерода вместо оксида хрома получается карбид хрома, особенно при повышенных температурах (см. приложение G).

Для стабилизированных сталей марок А3 и А5 применимо следующее.

Элементы Ti, Nb или Ta воздействуют на углерод, позволяют оксиду хрома проявить свои свойства в полной мере.

Для применения в открытом море или похожих условиях требуются стали с содержанием примерно 20 % хрома и никеля и от 4,5 % до 6,5 % молибдена.

В случае высокой вероятности коррозии должны быть проведены консультации с экспертами.

**В.2.1 Стали марки А1**

Стали марки А1 разработаны для применения в машиностроении. Из-за высокого содержания серы стали этой марки менее коррозионно-стойкие, чем другие марки сталей этой группы.

**В.2.2 Стали марки А2**

Стали марки А2 являются наиболее часто применяемыми нержавеющей сталями. Они применяются для кухонного оборудования и аппаратов для химической промышленности. Стали этой марки неприменимы при использовании неокисляющей кислоты и хлоросодержащих соединений, как, например, в морской воде и плавательных бассейнах.

**В.2.3 Стали марки А3**

Стали марки А3 являются стабилизированными нержавеющей сталями со свойствами сталей марки А2.

**В.2.4 Стали марки А4**

Стали марки А4 кислотоустойчивые, легированы молибденом и более коррозионно-стойкие. Стали марки А4 наиболее востребованы в бумажной промышленности, так как эта марка разработана для работы с серной кислотой (поэтому данному сорту присвоено название «кислотоустойчивые»), а также в некоторой степени подходят для работы в хлоросодержащей среде. Стали марки А4 также часто применяют в пищевой и кораблестроительной промышленности.

**В.2.5 Стали марки А5**

Стали марки А5 являются стабилизированными кислотоустойчивыми сталями со свойствами сталей марки А4.

**В.3 Стали класса F (с ферритной структурой)**

В ИСО 3506-2, ИСО 3506-3 и настоящем стандарте описана одна марка ферритных сталей F1. Стали этого класса обычно не допускаются подвергать закалке и не следует подвергать закалке в тех случаях, когда она возможна. Стали марки F1 — магнитные.

**В.3.1 Стали марки F1**

Стали марки F1 обычно используют для несложного оборудования, за исключением суперферритов, имеющих очень низкое содержание углерода и азота. Такие стали могут заменять стали марок А2 и А3 и использоваться в среде с высоким содержанием хлора.

**В.4 Стали класса С (с мартенситной структурой)**

В ИСО 3506-2, ИСО 3506-3 и настоящем стандарте описаны марки мартенситных сталей С1, С3 и С4. Стали этого класса могут закаливаться до очень высокой прочности. Стали этого класса — магнитные.

**В.4.1 Стали марки С1**

Стали марки С1 имеют ограниченную коррозионную стойкость. Они применяются в турбинах, насосах и для ножей.

**В.4.2 Стали марки С3**

Стали марки С3 имеют ограниченную коррозионную стойкость, хотя и лучшую, чем стали марки С1. Они применяются в насосах и клапанах.

**В.4.3 Стали марки С4**

Стали марки С4 имеют ограниченную коррозионную стойкость. Они применяются в машиностроении, в остальном они схожи со сталями марки С1.

**В.5 Стали класса FA (с ферритно-аустенитной структурой)**

Стали класса FA не описаны в ИСО 3605-2, ИСО 3605-3 и настоящем стандарте, но, весьма вероятно, будут описаны в будущем.

Стали этого класса называют дуплексными сталями. Первые стали класса FA имели некоторые недоработки, которые были устранены в сталях, разработанных в последнее время. Стали класса FA лучше, чем стали марок A4 и A5, особенно по прочностным характеристикам. Стали класса FA также имеют повышенное сопротивление точечной и изломной коррозии.

Примеры химического состава сталей этого класса приведены в таблице В.1.

Т а б л и ц а В.1 — Химический состав ферритно-аустенитных сталей

| Класс стали          | Химический состав, % |     |     |      |     |     |      |
|----------------------|----------------------|-----|-----|------|-----|-----|------|
|                      | C, не более          | Si  | Mn  | Cr   | Ni  | Mo  | N    |
| Ферритно-аустенитные | 0,03                 | 1,7 | 1,5 | 18,5 | 5   | 2,7 | 0,07 |
|                      | 0,03                 | < 1 | < 2 | 22   | 5,5 | 3   | 0,14 |



Приложение С  
(справочное)

Химический состав нержавеющей сталей (выдержки из ИСО 683-13:1986)

Таблица С.1

| Тип<br>ста-<br>ли <sup>2)</sup> | Химический состав, % <sup>1)</sup> |          |     |       |           |                         |    |           |                        |                          |                         |                 |                         |    | Обозна-<br>чение<br>марки<br>крепеж-<br>ных изде-<br>лий <sup>4)</sup> |                  |
|---------------------------------|------------------------------------|----------|-----|-------|-----------|-------------------------|----|-----------|------------------------|--------------------------|-------------------------|-----------------|-------------------------|----|--|------------------|
|                                 | C                                  | Si       | Mn  | P     | S         | N                       | Al | Cr        | Mo                     | Nb <sup>3)</sup>         | Ni                      | Se, не<br>менее | Ti                      | Cu |  |                  |
|                                 |                                    | не более |     |       |           |                         |    |           |                        |                          |                         |                 |                         |    |  |                  |
| Ферритные стали                 |                                    |          |     |       |           |                         |    |           |                        |                          |                         |                 |                         |    |  |                  |
| 8                               | 0,08 max                           | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 16,0—18,0 | —                      | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | F1   |                  |
| 8b                              | 0,07 max                           | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 16,0—18,0 | —                      | —                        | 1,0 max                 | —               | $7 \times \%C \leq 1,1$ | —  | F1   |                  |
| 9c                              | 0,08 max                           | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 16,0—18,0 | 0,90—1,30              | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | F1   |                  |
| F1                              | 0,025 max <sup>5)</sup>            | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | 0,025 max <sup>5)</sup> | —  | 17,0—19,0 | 1,75—2,50              | — <sup>6)</sup>          | 0,60 max                | —               | — <sup>6)</sup>         | —  | F1   |                  |
| Мартенситные стали              |                                    |          |     |       |           |                         |    |           |                        |                          |                         |                 |                         |    |  |                  |
| 3                               | 0,09—0,15                          | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 11,5—13,5 | —                      | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | C1   |                  |
| 7                               | 0,08—0,15                          | 1,0      | 1,5 | 0,060 | 0,15—0,35 | —                       | —  | 12,0—14,0 | 0,60 max <sup>7)</sup> | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | C4   |                  |
| 4                               | 0,16—0,25                          | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 12,0—14,0 | —                      | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | C1   |                  |
| 9a                              | 0,10—0,17                          | 1,0      | 1,5 | 0,060 | 0,15—0,34 | —                       | —  | 15,5—17,5 | 0,60 max <sup>7)</sup> | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | C3   |                  |
| 9b                              | 0,14—0,23                          | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 15,0—17,5 | —                      | —                        | 1,5—2,5                 | —               | —                       | —  | C3   |                  |
| 5                               | 0,26—0,35                          | 1,0      | 1,0 | 0,040 | 0,030 max | —                       | —  | 12,0—14,0 | —                      | —                        | 1,0 max                 | —               | —                       | —  | C1   |                  |
| Аустенитные стали               |                                    |          |     |       |           |                         |    |           |                        |                          |                         |                 |                         |    |  |                  |
| 10                              | 0,030 max                          | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 17,0—19,0 | —                      | —                        | 9,0—12,0                | —               | —                       | —  | A2 <sup>8)</sup>   |                  |
| 11                              | 0,07 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 17,0—19,0 | —                      | —                        | 8,0—11,0                | —               | —                       | —  | A2   |                  |
| 15                              | 0,08 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 17,0—19,0 | —                      | $10 \times \%C \leq 1,0$ | 9,0—12,0                | —               | $5 \times \%C \leq 0,8$ | —  | A3 <sup>9)</sup>   |                  |
| 16                              | 0,08 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 17,0—19,0 | —                      |                          | 9,0—12,0                | —               |                         | —  | —  | A3 <sup>9)</sup> |
| 17                              | 0,12 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,060 | 0,15—0,35 | —                       | —  | 17,0—19,0 | — <sup>10)</sup>       |                          | 8,0—10,0 <sup>11)</sup> | —               |                         | —  | —  | A1               |
| 13                              | 0,10 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 17,0—19,0 | —                      | —                        | 11,0—13,0               | —               | —                       | —  | A2   |                  |
| 19                              | 0,030 max                          | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 16,5—18,5 | 2,0—2,5                | —                        | 11,0—14,0               | —               | —                       | —  | A4   |                  |
| 20                              | 0,07 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 16,5—18,5 | 2,0—2,5                | —                        | 10,5—13,5               | —               | —                       | —  | A4   |                  |
| 21                              | 0,08 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 16,5—18,5 | 2,0—2,5                | —                        | 11,0—14,0               | —               | $5 \times \%C \leq 0,8$ | —  | A5 <sup>9)</sup>   |                  |
| 23                              | 0,08 max                           | 1,0      | 2,0 | 0,045 | 0,030 max | —                       | —  | 16,5—18,5 | 2,0—2,5                | $10 \times \%C \leq 1,0$ | 11,0—14,0               | —               |                         | —  | —  | A5 <sup>9)</sup> |



**Приложение D**  
**(справочное)**

**Нержавеющие стали для холодной высадки и штамповки (выдержки из ИСО 4954:1993)**

Т а б л и ц а D.1

| Тип стали (обозначение) <sup>1)</sup> |                        |             | Химический состав <sup>2)</sup> , % |          |      |       |       |           |  |           |   | Обозначение марки крепежных изделий <sup>3)</sup> |
|---------------------------------------|------------------------|-------------|-------------------------------------|----------|------|-------|-------|-----------|--|-----------|---|---|
| Номер                                 | Наименование           | По ИСО 4954 | C                                   | Si       | Mn   | P     | S     | Cr        | Mo                                       | Ni        | Прочие  |   |
|                                       |                        |             |                                     | не более |      |       |       |           |  |           |   |   |
| Ферритные стали                       |                        |             |                                     |          |      |       |       |           |  |           |   |   |
| 71                                    | X 3 Cr 17 E            | —           | ≤ 0,04                              | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 16,0—18,0 | 0,90—1,30                                | ≤ 1,0     | Ti: 6 × %C ≤ 1,0<br>Nb: 6 × %C ≤ 1,0                    | F1  |
| 72                                    | X 6 Cr 17 E            | D 1         | ≤ 0,08                              | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 16,0—18,0 |  | ≤ 1,0     |   | F1  |
| 73                                    | X 6 CrMo 17 1 E        | D 2         | ≤ 0,08                              | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 16,0—18,0 |  | ≤ 1,0     |   | F1  |
| 74                                    | X 6 CrTi 12E           | —           | ≤ 0,08                              | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 10,5—12,5 |  | ≤ 0,50    |   | F1  |
| 75                                    | X 6 CrNb 12 E          | —           | ≤ 0,08                              | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 10,5—12,5 |  | ≤ 0,50    |   | F1  |
| Мартенситные стали                    |                        |             |                                     |          |      |       |       |           |  |           |   |   |
| 76                                    | X 12 Cr 13 E           | D 10        | 0,90—0,15                           | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 11,5—13,5 |  | ≤ 1,0     |   | C1  |
| 77                                    | X 19 CrNi 16 2 E       | D 12        | 0,14—0,23                           | 1,00     | 1,00 | 0,040 | 0,030 | 15,0—17,5 |  | 1,5—2,5   |   | C3  |
| Аустенитные стали                     |                        |             |                                     |          |      |       |       |           |  |           |   |   |
| 78                                    | X 2 CrNi 18 10 E       | D 20        | ≤ 0,030                             | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 | 2,0—2,5<br>2,0—2,5<br>2,5—3,0<br>2,5—3,0 | 9,0—12,0  | Ti: 5 × % C ≤ 0,80<br><br>N: 0,12—0,22<br>Cu: 3,00—4,00 | A2 <sup>4)</sup>                                  |
| 79                                    | X 5 CrNi 18 9 E        | D 21        | ≤ 0,07                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 |  | 8,0—11,0  |   | A2  |
| 80                                    | X 10 CrNi 18 9 E       | D 22        | ≤ 0,12                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 |  | 8,0—10,0  |   | A2  |
| 81                                    | X 5 CrNi 18 12 E       | D 23        | ≤ 0,07                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 |  | 11,0—13,0 |   | A2  |
| 82                                    | X 6 CrNi 18 16 E       | D 25        | ≤ 0,08                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 15,0—17,0 |  | 17,0—19,0 |   | A2  |
| 83                                    | X 6 CrNiTi 18 10 E     | D 26        | ≤ 0,08                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 |  | 9,0—12,0  |   | A3  |
| 84                                    | X 5 CrNiMo 17 12 2 E   | D 29        | ≤ 0,07                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 16,5—18,5 |  | 10,5—13,5 |   | A4  |
| 85                                    | X 6 CrNiMoTi 17 12 2 E | D 30        | ≤ 0,08                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,30  | 16,5—18,5 |  | 11,0—14,0 |   | A5  |
| 86                                    | X 2 CrNiMo 17 13 3 E   | —           | ≤ 0,030                             | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 16,5—18,5 |  | 11,5—14,5 |   | A4 <sup>4)</sup>                                  |
| 87                                    | X 2 CrNiMoN 17 13 3 E  | —           | ≤ 0,030                             | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 16,5—18,5 |  | 11,5—14,5 |   | A4 <sup>4)</sup>                                  |
| 88                                    | X 3 CrNiCu 18 9 3 E    | D 32        | ≤ 0,04                              | 1,00     | 2,00 | 0,045 | 0,030 | 17,0—19,0 |  | 8,5—10,5  |   | A2  |

<sup>1)</sup> В первой графе приведены последовательные номера. Во второй графе приведены обозначения в соответствии с системой, предложенной Международным техническим комитетом ИСО/ТК 17/ПК 2. В третьей графе приведены устаревшие номера по ИСО 4954 (пересмотрен в 1993 г.).

<sup>2)</sup> Элементы, не указанные в данной таблице, не должны добавляться в сталь без соглашения между изготовителем и потребителем стали, за исключением элементов, предназначенных для завершения плавления. Должны быть приняты все необходимые меры предосторожности, чтобы предотвратить попадание в сталь из отходов и материалов, используемых при производстве, элементов, которые могут повлиять на прочность, механические свойства и применимость стали.

<sup>3)</sup> Не по ИСО 4954.

<sup>4)</sup> Очень высокое сопротивление межкристаллитной коррозии.

**Приложение Е**  
**(справочное)**

**Аустенитные нержавеющие стали с особой стойкостью к хлоридам,  
вызывающим коррозионные напряжения**  
(выдержки из ЕН 10088-1:1995)

Опасность разрушения болтов, винтов и шпилек под действием хлорной коррозии (например, внутри плавательных бассейнов) может быть уменьшена, если применять материалы, указанные в таблице Е.1.

Т а б л и ц а Е.1

| Аустенитные<br>нержавеющие стали<br>(обозначение/номер<br>материала) | Химический состав, % |     |     |       |       |           |           |         |           |         |
|--|----------------------|-----|-----|-------|-------|-----------|-----------|---------|-----------|---------|
|  | C                    | Si  | Mn  | P     | S     | N         | Cr        | Mo      | Ni        | Cu      |
|  | не более             |     |     |       |       |           |           |         |           |         |
| X2CrNiMoN17-13-5<br>(1.4439)   | 0,03                 | 1,0 | 2,0 | 0,045 | 0,015 | 0,12—0,22 | 16,5—18,5 | 4,0—5,0 | 12,5—14,5 |         |
| X1NiCrMoCu25-20-5<br>(1.4539)  | 0,02                 | 0,7 | 2,0 | 0,030 | 0,010 | ≤ 0,15    | 19,0—21,0 | 4,0—5,0 | 24,0—26,0 | 1,2—2,0 |
| X1NiCrMoCuN25-20-7<br>(1.4529)                                       | 0,02                 | 0,5 | 1,0 | 0,030 | 0,010 | 0,15—0,25 | 19,0—21,0 | 6,0—7,0 | 24,0—26,0 | 0,5—1,5 |
| X2CrNiMoN22-5-3 <sup>1)</sup><br>(1.4462)                            | 0,03                 | 1,0 | 2,0 | 0,035 | 0,015 | 0,10—0,22 | 21,0—23,0 | 2,5—3,5 | 4,5—6,5   |         |
| <sup>1)</sup> Аустенитно-ферритные стали.                            |                      |     |     |       |       |           |           |         |           |         |

**Приложение F**  
**(справочное)**

**Механические свойства при повышенных температурах,  
применение при низких температурах**

**П р и м е ч а н и е** — Если болты, винты и шпильки правильно рассчитаны, то сопряженные гайки будут автоматически им соответствовать. Следовательно, в случае применения при повышенных или низких температурах достаточно учитывать только механические свойства болтов, винтов и шпилек.

**F.1 Снижение предела текучести или условного предела текучести при повышенных температурах**

Значения, указанные в данном приложении, только справочные. Потребители должны понимать, что фактически химическая среда, нагружение установленных крепежных изделий и окружающая среда могут значительно отличаться. Если нагрузки непостоянны и период действия повышенных температур значительный или высока возможность коррозионных напряжений, то потребитель должен консультироваться с изготовителем.

Значения предела текучести  $R_{eL}$  или условного предела текучести  $R_{p0,2}$  при повышенных температурах в процентах от значений при комнатной температуре указаны в таблице F.1.

Т а б л и ц а F.1 — Влияние температуры на  $R_{eL}$  и  $R_{p0,2}$

| Марка стали   | $R_{eL}$ и $R_{p0,2}$ , %, при температуре |        |        |        |
|---|--|--------|--------|--------|
|   | 100 °C                                     | 200 °C | 300 °C | 400 °C |
| A2A4  | 85   | 80     | 75     | 70     |
| C1  | 95   | 90     | 80     | 65     |
| C3  | 90   | 85     | 80     | 60     |
| <b>П р и м е ч а н и е</b> — Значения применимы только для классов прочности 70 и 80. |  |        |        |        |

**F.2 Применение при низких температурах**

Применение болтов, винтов и шпилек из нержавеющей сталей при низких температурах см. таблицу F.2.

Т а б л и ц а F.2 — Применение болтов, винтов и шпилек из нержавеющей сталей при низких температурах (только аустенитные стали)

| Марка стали  | Нижний предел рабочих температур при длительном действии |         |
|--|--|---------|
| A2   | –200 °C  |         |
| A4   | Болты и винты <sup>1)</sup>                              | –60 °C  |
|  | Шпильки  | –200 °C |
| <sup>1)</sup> В связи с наличием легирующего элемента Мо стабильность аустенита уменьшается и переходная температура смещается в сторону более высоких значений, если в процессе изготовления крепежные изделия подвергались высокой степени деформации. |  |         |

Приложение G  
(справочное)

**Температурно-временная диаграмма межкристаллитной коррозии  
в аустенитной нержавеющей стали марки А2**

На рисунке G.1 показано приблизительное время появления риска межкристаллитной коррозии для аустенитной нержавеющей стали марки А2 (стали 18/8) с различным содержанием углерода при температуре от 550 °С до 925 °С.

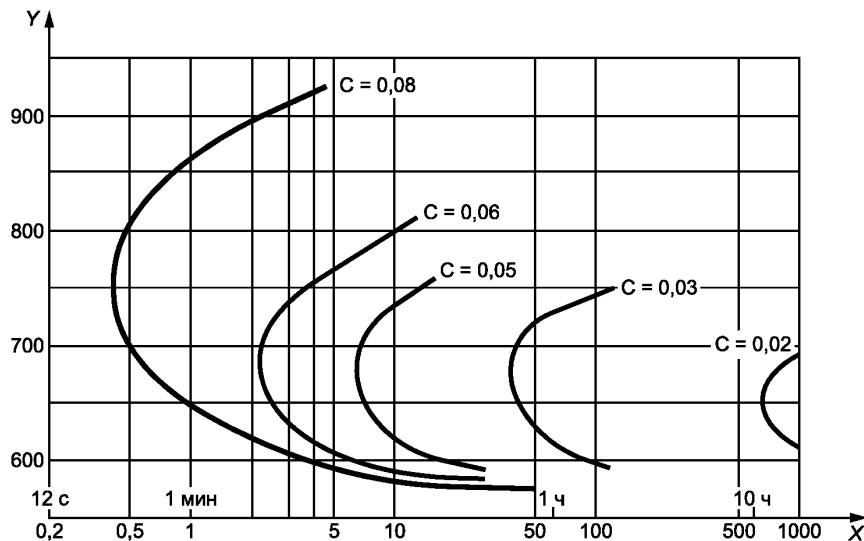


Рисунок G.1

Приложение Н  
(справочное)

**Магнитные свойства аустенитных нержавеющей сталей**

Все крепежные изделия из аустенитных нержавеющей сталей при нормальных условиях – немагнитные, но после холодного деформирования могут проявлять магнитные свойства.

Каждый материал характеризуется способностью намагничиваться, это применимо и к нержавеющей сталям. Полностью немагнитным может быть только вакуум. Магнитную проницаемость материала обозначают коэффициентом  $\mu_r$ , показывающим отношение магнитной проницаемости материала к магнитной проницаемости вакуума. Материал имеет низкую магнитную проницаемость, если его коэффициент  $\mu_r$  близок к 1.

**Примеры:**

**A2:**  $\mu_r = 1,8$ ;

**A4:**  $\mu_r = 1,015$ ;

**A4L:**  $\mu_r = 1,005$ ;

**F1:**  $\mu_r = 5$ .

**Приложение ДА**  
**(справочное)**

**Сведения о соответствии ссылочных международных стандартов  
ссылочным национальным стандартам Российской Федерации  
и действующим в этом качестве межгосударственным стандартам**

| Обозначение ссылочного международного стандарта   | Степень соответствия | Обозначение и наименование соответствующего национального стандарта                                      |
|---|----------------------|--|
| ИСО 68-1  | MOD                  | ГОСТ 9150—2002 (ИСО 68-1:1998) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Профиль»          |
| ИСО 261   | MOD                  | ГОСТ 8724—2002 (ИСО 261:1998) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Диаметры и шаги»   |
| ИСО 262   | —                    | *  |
| ИСО 724:1993  | MOD                  | ГОСТ 24705—2004 (ИСО 724:1993) «Основные нормы взаимозаменяемости. Резьба метрическая. Основные размеры» |
| ИСО 898-1:1999  | MOD                  | ГОСТ Р 52627—2006 (ИСО 898-1:1999) «Болты, винты и шпильки. Механические свойства и методы испытаний»    |
| ИСО 3651-1  | —                    | *  |
| ИСО 3651-2  | —                    | *  |
| ИСО 6506:1981   | NEQ                  | ГОСТ 9012—59 «Металлы. Метод измерения твердости по Бриггелю»  |
| ИСО 6507-1:1997   | IDT                  | ГОСТ Р ИСО 6507-1—2007 «Металлы и сплавы. Измерение твердости по Виккерсу. Часть 1. Метод измерения»     |
| ИСО 6508:1986   | NEQ                  | ГОСТ 9013—59 «Металлы. Метод измерения твердости по Роквеллу»  |
| ИСО 6892  | —                    | *  |
| ИСО 8044  | —                    | *  |
| <p>* Соответствующий национальный стандарт отсутствует. До его утверждения рекомендуется использовать перевод на русский язык данного международного стандарта. Перевод данного международного стандарта находится в Федеральном информационном фонде технических регламентов и стандартов.</p> <p><b>П р и м е ч а н и е</b> — В настоящей таблице использованы следующие условные обозначения степени соответствия стандартов:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>- IDT — идентичные стандарты;</li> <li>- MOD — модифицированные стандарты;</li> <li>- NEQ — неэквивалентные стандарты.</li> </ul> |                      |  |



**Библиография**

- [1] ISO 683-13:1986, Heat-treated steels, alloy steels and free cutting steels — Part 13: Wrought stainless steels.
- [2] ISO 4954:1993, Steels for cold heading and cold extruding.
- [3] EN 10088-1:1995, Stainless steels — Part 1: List of stainless steels

УДК 621.88:006.354

ОКС 21.060.10

Г30

ОКП 16 0000

Ключевые слова: болты, винты, шпильки, механические свойства, методы испытаний, система обозначений, маркировка

---

Редактор *Р.Г. Говердовская*  
Технический редактор *Н.С. Гришанова*  
Корректор *Е.Д. Дульнева*  
Компьютерная верстка *И.А. Налейкиной*

Сдано в набор 27.08.2010. Подписано в печать 16.09.2010. Формат 60 × 84  $\frac{1}{8}$ . Бумага офсетная. Гарнитура Ариал.  
Печать офсетная. Усл. печ. л. 3,26. Уч.-изд. л. 2,30. Тираж 279 экз. Зак. 728.

---

ФГУП «СТАНДАРТИНФОРМ», 123995 Москва, Гранатный пер., 4.  
[www.gostinfo.ru](http://www.gostinfo.ru) [info@gostinfo.ru](mailto:info@gostinfo.ru)

Набрано во ФГУП «СТАНДАРТИНФОРМ» на ПЭВМ.

Отпечатано в филиале ФГУП «СТАНДАРТИНФОРМ» — тип. «Московский печатник», 105062 Москва, Лялин пер., 6.