

# ТРУБЫ БУРИЛЬНЫЕ СТАЛЬНЫЕ УНИВЕРСАЛЬНЫЕ

## Общие технические условия

Издание официальное

БЗ 7—98/904

ГОССТАНДАРТ РОССИИ  
Москва

Предисловие

1 РАЗРАБОТАН Техническим комитетом по стандартизации МТК 309 «Оборудование геологоразведочное»

ВНЕСЕН Министерством природных ресурсов Российской Федерации

2 ПРИНЯТ И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Госстандарта России от 28 января 1999 г. № 17

3 ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ

© ИПК Издательство стандартов, 1999

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения Госстандарта России

II

## Содержание

1 Область применения .....	1
2 Нормативные ссылки .....	1
3 Основные параметры и размеры .....	2
4 Общие технические требования .....	4
5 Правила приемки .....	7
6 Методы контроля .....	8
7 Транспортирование и хранение .....	9
8 Указания по эксплуатации .....	9
9 Гарантии изготовителя .....	9
Приложение А Методика расчета запаса прочности резьбового соединения буровой трубы по знакопеременному изгибу .....	10
Приложение Б Библиография .....	11

## ТРУБЫ БУРИЛЬНЫЕ СТАЛЬНЫЕ УНИВЕРСАЛЬНЫЕ

## Общие технические условия

Steel universal drill rods.  
General specifications

Дата введения 2000—01—01

**1 Область применения**

Настоящий стандарт распространяется на стальные буровые трубы с приваренными замками для бурения скважин при поисках и разведке на твердые полезные ископаемые и воду, инженерно-геологических изысканиях, строительстве колонковым и бескерновым способом твердосплавными и алмазными коронками и долотами всех видов, в том числе с применением забойных гидро- и пневмударников.

Стандарт не распространяется на утяжеленные буровые трубы, трубы для бурения со съемными керноприемниками и гидротранспортом керна.

Трубы должны соответствовать требованиям настоящего стандарта и конструкторской документации, утвержденной в установленном порядке.

**2 Нормативные ссылки**

В настоящем стандарте использованы ссылки на следующие стандарты:

ГОСТ 9.014—78 ЕСЗКС. Временная противокоррозионная защита изделий. Общие требования  
ГОСТ 26.008—85 Шрифты для надписей, наносимых методом гравирования. Исполнительные размеры

ГОСТ 166—89 (ИСО 3599—76) Штангенциркули. Технические условия

ГОСТ 427—75 Линейки измерительные металлические. Технические условия

ГОСТ 868—82 Нутромеры индикаторные с ценой деления 0,01 мм. Технические условия

ГОСТ 1497—84 (ИСО 6892—84) Металлы. Методы испытания на растяжение

ГОСТ 1763—68 Сталь. Методы определения глубины обезуглероженного слоя

ГОСТ 3282—74 Проволока стальная низкоуглеродистая общего назначения. Технические условия

ГОСТ 5584—75 Индикаторы рычажно-зубчатые с ценой деления 0,01 мм. Технические условия

ГОСТ 6507—90 Микрометры. Технические условия

ГОСТ 7502—89 Рулетки измерительные металлические. Технические условия

ГОСТ 7565—81 (ИСО 377.2—89) Чугуны, сталь и сплавы. Метод отбора проб для химического состава

ГОСТ 8026—92 Линейки поверочные. Технические условия

ГОСТ 9013—59 (ИСО 6508—86) Металлы. Метод измерения твердости по Роквеллу

ГОСТ 9454—78 Металлы. Метод испытания на ударный изгиб при пониженных, комнатной и повышенных температурах

ГОСТ 10692—80 Трубы стальные, чугунные и соединительные части к ним. Приемка, маркировка, упаковка, транспортирование и хранение

Издание официальное

1

ГОСТ 15150—69 Машины, приборы и другие технические изделия. Исполнения для различных климатических районов. Категории, условия эксплуатации, хранения и транспортирования в части воздействия климатических факторов внешней среды

ГОСТ 22536.0—87 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Общие требования к методам анализа

ГОСТ 22536.1—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения общего углерода и графита

ГОСТ 22536.2—87 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения серы

ГОСТ 22536.3—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения фосфора

ГОСТ 22536.4—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения кремния

ГОСТ 22536.5—87 (ИСО 629—82) Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения марганца

ГОСТ 22536.6—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения мышьяка

ГОСТ 22536.7—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Метод определения хрома

ГОСТ 22536.9—88 Сталь углеродистая и чугун нелегированный. Методы определения никеля

ГОСТ 23170—78 Упаковка для изделий машиностроения. Общие требования

ГОСТ 29329—92 Весы для статического взвешивания. Общие технические требования

### 3. Основные параметры и размеры

3.1 Стандартом предусмотрены модификации бурильных труб по толщинам стенок, длинам труб, типам приварных замков (с прорезями — П и без прорезей БП, рисунок 1) и видам термообработки.

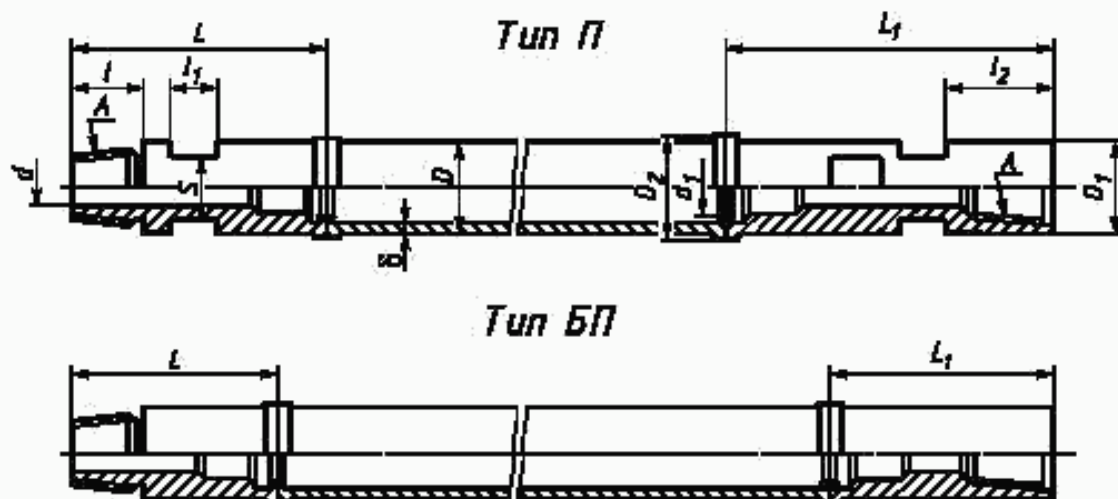


Рисунок 1

3.2 Трубы следует изготавливать четырех видов в зависимости от способа упрочнения их тела:

Н — нормализованные;

У — улучшенные;

НЗ — нормализованные с поверхностной закалкой;

УЗ — улучшенные с поверхностной закалкой.

3.3 Сортамент готовых бурильных труб с приваренными замками должен соответствовать указанному в таблицах 1 и 2.

Таблица 1 — Сортамент бурильных труб с приваренными замками

Обозначение размера трубы	Номинальные размеры, мм						Расчетная масса трубы (приварные замки с прорезями и без прорезей), кг							
	Тело трубы		Сварное соединение		Приварные замки		Длина трубы, м							
	Наруж- ний диаметр $D$	Толщи- на стенки $\delta$	Наруж- ний диаметр $D_2$	Внут- ренний диаметр $d_1$ , не менее	Наруж- ний диаметр $D_1$	Обоз- наче- ние резьбы $A$	1,7		3,2		4,7		6,2	
							с про- реза- ми	без про- реза- ми	с про- реза- ми	без про- реза- ми	с про- реза- ми	без про- реза- ми	с про- реза- ми	без про- реза- ми
43 × 3,5	43	3,5	44	16	43,5	3—34	7,6	7,2	12,7	12,3	17,8	17,4	—	—
43 × 4,5	43	4,5	44	16	43,5	3—34	8,7	8,3	15,0	14,6	21,3	20,9	—	—
43 × 6,0	43	6,0	44	16	43,5	3—34	10,3	10,1	18,4	18,1	26,4	26,4	—	—
55 × 3,5	55	3,5	56	22	55,5	3—45	11,1	10,5	17,7	17,1	24,3	23,7	—	—
55 × 4,5	55	4,5	56	22	55,5	3—45	12,7	12,1	21,1	20,5	29,5	28,9	—	—
55 × 6,0	55	6,0	56	16	55,5	3—45	15,0	14,4	25,8	25,2	36,6	36,0	—	—
63,5 × 3,5	63,5	3,5	64,5	28	64,0	3—53	13,4	12,3	21,2	20,1	29,0	27,9	36,8	35,7
63,5 × 4,5	63,5	4,5	64,5	28	64,0	3—53	15,0	14,0	24,7	23,7	34,4	33,5	44,2	43,2
63,5 × 6,0	63,5	6,0	64,5	22	64,0	3—53	17,4	17,0	30,7	29,8	43,4	42,5	48,9	55,2
70 × 3,5	70	3,5	71	32	70,5	3—57	14,7	13,5	23,3	22,0	31,8	30,6	40,3	39,1
70 × 4,5	70	4,5	71	32	70,5	3—57	16,6	15,0	27,4	25,3	38,2	37,1	49,0	47,8
70 × 6,0	70	6,0	71	28	70,5	3—57	20,0	19,0	34,3	33,2	48,5	47,5	62,8	61,7
85 × 3,5	85	3,5	86	40	85,5	3—67	21,1	19,1	31,6	29,6	42,1	40,1	52,6	50,0
85 × 4,5	85	4,5	86	40	85,5	3—67	23,5	21,6	36,8	34,9	50,2	47,3	63,5	60,9
85 × 6,0	85	6,0	86	28	85,5	3—67	28,0	25,7	45,3	43,2	62,9	60,8	80,4	76,4

Таблица 2 — Номинальные размеры приварных замков

Размеры в миллиметрах

Обозначение размера трубы	Наружный диаметр $D_1$	Внутрен- ний диаметр $d$	Длина прорези под ключ $l_1$	Ширина прорези под ключ $S$	Длина конуса ниппеля $l$	Рассто- яние от упорного торца муфты до про- рези $l_2$	Длина ниппеля $L$		Длина муфты $L_1$	
							с про- резами	без прорезей	с про- резами	без прорезей
43 × 3,5	43,5	16	40	30	45	60	180	160	235	195
43 × 4,5	43,5	16	40	30	45	60	180	160	235	195
43 × 6,0	43,5	16	40	30	45	60	180	160	235	195
55 × 3,5	55,5	22	40	41	50	70	195	175	255	215
55 × 4,5	55,5	22	40	41	50	70	195	175	255	215
55 × 6,0	55,5	16	40	41	50	70	195	175	255	215
63,5 × 3,5	64,0	28	45	46	60	80	220	200	285	240
63,5 × 4,5	64,0	28	45	46	60	80	220	200	285	240
63,5 × 6,0	64,0	22	45	46	60	80	220	200	285	240
70 × 3,5	70,5	32	45	46	60	80	220	200	285	240
70 × 4,5	70,5	32	45	46	60	80	220	200	285	240
70 × 6,0	70,5	28	45	46	60	80	220	200	285	240
85 × 3,5	85,5	40	50	55	70	90	250	225	315	265
85 × 4,5	85,5	40	50	55	70	90	250	225	315	265
85 × 6,0	85,5	28	50	55	70	90	250	225	315	265

Примеры условных обозначений:

Труба бурильная с прорезями на замках диаметром 55 мм, толщиной стенки 4,5 мм, нормализованная, длиной 4,7 м:

*Труба П-55 × 4,5 Н 4,7 ГОСТ Р 51245—99*

То же, для трубы с левой резьбой:

*Труба ПЛ 55 × 4,5 Н 4,7 ГОСТ Р 51245—99*

3.4 Форма и размеры профиля резьбы (правой и левой) должны соответствовать указанным на рисунке 2 и в таблице 3.

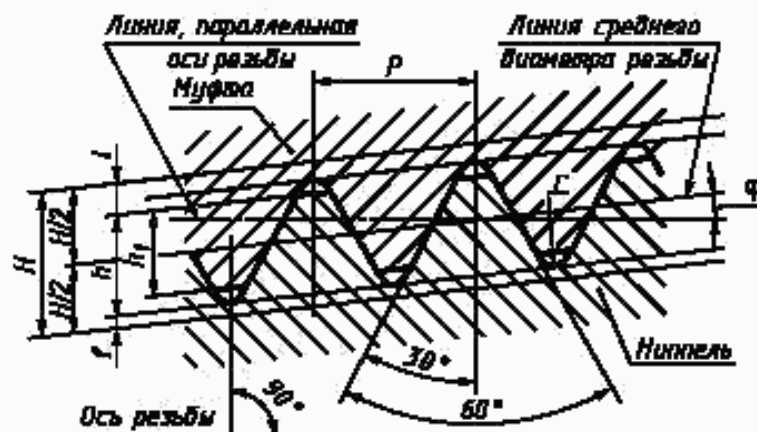


Рисунок 2

Таблица 3

Элементы профиля резьбы	Размеры резьбы А	
	3 — 45; 3 — 53; 3 — 57; 3 — 67	3 — 34
Число ниток на длине 25,4 мм	6	
Шаг резьбы $P$	4,233	
Высота остроугольного профиля $H$	3,654	3,658
Высота профиля резьбы $h$	2,5	1,926
Рабочая высота профиля $h_1$	2,192	1,464
Радиус закругления впадин $r$	0,423	0,635
Высота среза вершин $l$	0,731	1,097
Усечение впадины $f$	0,423	0,635
Угол уклона $\varphi$	5°42'38"	4°45'48"
Конусность резьбы ( $2 \operatorname{tg} \varphi$ )	1:5	1:6

Примечание — Шаг резьбы измеряют параллельно оси резьбы.

#### 4 Общие технические требования

##### 4.1 Требования к конструкции

4.1.1 Отклонение от соосности приварных замков и трубы не должно превышать 0,3 мм у сварного шва и 0,1 мм на 100 мм длины детали приваренного замка у ее торца.

4.1.2 Кривизна (отклонение от прямолинейности) трубы не должна превышать 1 мм на длине 1 м на любом участке. Общая кривизна, измеренная в середине трубы, не должна превышать 1/2000 ее длины.

4.1.3 Трубы следует изготавливать из стали 36Г2С, химический состав которой приведен ниже:

углерод	0,32 — 0,40;
марганец	1,5 — 1,8;
кремний	0,4 — 0,7;
хром	не более 0,3;
никель	не более 0,4;
сера	не более 0,045;
фосфор	не более 0,040.

Допускается по согласованию с заказчиком трубы с упрочнением видов У и УЗ изготавливать из стали 45.

4.1.4 Механические свойства тела трубы из стали 36Г2С и сварного соединения должны соответствовать указанным в таблице 4.

Таблица 4

Наименование механических свойств	Нормы по видам упрочнения, не менее					
	Н	У	НЗ		УЗ	
			Сердцевина	Наружная поверхность	Сердцевина	Наружная поверхность
Временное сопротивление $\delta$ , Н/мм <sup>2</sup> (кгс/мм <sup>2</sup> )	686(70)	862(88)	686(70)	—	862(88)	—
Предел текучести $\sigma_t$ , Н/мм <sup>2</sup> (кгс/мм <sup>2</sup> )	490(50)	755(77)	490(50)	—	755(77)	—
Относительное удлинение $\delta_5$ , %	12	11	12	—	11	—
Твердость материала:						
HRC	—	26	—	45	26	47
HB	197	—	197	—	—	—

4.1.5 Приварные замки следует изготавливать из стали 40ХН, механические свойства которой после объемной термообработки должны быть не ниже следующих:

- временное сопротивление  $\sigma$ , Н/мм<sup>2</sup> (кгс/мм<sup>2</sup>) — 882(90)
- предел текучести  $\sigma_t$ , Н/мм<sup>2</sup> (кгс/мм<sup>2</sup>) — 686(70)
- относительное удлинение  $\delta_5$ , % — 15
- относительное сужение  $\psi$ , % — 50
- ударная вязкость при 20 °С на образцах КСЧ, Нм/см<sup>2</sup> (кгс·м/см<sup>2</sup>) — 118(12)
- твердость материала, HRC — 26

4.1.6 Приварные замки должны быть подвергнуты химико-термическому упрочнению. Для обеспечения средней наработки на отказ более 6400 ч (таблица 5) поверхность замков дополнительно упрочняют износостойким материалом.

#### 4.2 Требования к надежности

4.2.1 Средняя наработка до отказа трубы должна быть не менее значений, приведенных в таблице 5.

Таблица 5 — Средние наработки до отказа буровых труб

Обозначение размера труб	Средняя наработка до отказа трубы по видам упрочнения, не менее, ч			
	Н	У	НЗ	УЗ
43 × 3,5	1500	3600	4800	6800
43 × 4,5	2100	4800	6400	8700
43 × 6,0	3600	7800	9200	14000
55 × 3,5	1500	3600	4800	6900
55 × 4,5	2500	5700	6300	10300
55 × 6,0	3800	8200	9900	14700
63,5 × 3,5	1500	3600	4800	6800
63,5 × 4,5	2000	5700	6400	10300
63,5 × 6,0	3800	8300	10200	14900
70 × 3,5	1500	3700	4800	6900
70 × 4,5	2500	5800	6400	10500
70 × 6,0	3900	8500	10200	15200
85 × 3,5	1500	3700	4900	6900
85 × 4,5	2500	5800	6700	10500
85 × 6,0	4000	8600	10600	15500



Средние значения наработок до отказа установлены для следующих условий:

- средняя категория пород по буримости — VII;
- отношение фактического диаметра скважины (с учетом разработки) к наружному диаметру бурильной трубы — 1,2 — 2,4;
- условия нагружения и предельные состояния бурильных труб согласно таблице 6;

Таблица 6 — Условия нагружения и предельные состояния бурильных труб применительно к показателям надежности

Обозначение размера трубы	Знакопеременный изгибающий момент, Н·м			Момент затяжки резьбового соединения Н·м (±5 %)	Наружный диаметр в предельном состоянии, мм			
	для тела трубы и сварного соединения по видам упрочнения				резьбового соединения	тела трубы и сварного соединения по видам упрочнения		
	Н	У	НЗ; УЗ			Н; НЗ	У; УЗ	
43 × 3,5	440	500	620	400	700	40,5	41,0	39,8
43 × 4,5	520	600	730	400	700	40,5	40,5	35,5
43 × 6,0	630	725	880	400	700	40,5	40,0	38,0
55 × 3,5	690	800	960	860	1600	51,7	53,0	51,8
55 × 4,5	830	960	1170	860	1600	51,7	52,5	50,9
55 × 6,0	1000	1180	1470	940	1600	51,7	51,8	49,8
63,5 × 3,5	890	1030	1250	1430	2300	60,0	61,5	60,3
63,5 × 4,5	1090	1260	1520	1430	2300	60,0	61,0	59,4
63,5 × 6,0	1350	1560	1890	1570	2300	60,0	60,2	58,3
70 × 3,5	1040	1200	1450	1670	3000	65,2	68,0	66,8
70 × 4,5	1270	1480	1780	1670	3000	65,2	67,5	65,9
70 × 6,0	1600	1840	2240	1810	3000	65,2	66,7	64,7
85 × 3,5	1400	1620	1960	2490	4700	78,0	83,0	81,8
85 × 4,5	1750	2000	2440	2490	4700	78,0	82,4	80,9
85 × 6,0	2560	2950	3580	2960	4700	78,0	81,6	79,6

- частота вращения колонны бурильных труб —  $(1,5 - 2,0) \cdot 10^4 \cdot D^{-1}$  об/мин;
- осевая нагрузка на породоразрушающий инструмент — 7,8—19,6 кН;
- запас прочности по знакопеременному изгибу 1,2 — 1,5 (см. приложение А);
- промывочная жидкость — вода, глинистый раствор.

4.2.2 Средняя наработка до отказа резьбы должна быть не менее 800 циклов свинчивания-развинчивания, установленных для следующих условий:

- вид нагружения — изнашивание путем полного многократного свинчивания-развинчивания трубооборотом;
- среда изнашивания — глинистый раствор с запесоченностью 5 %, песок кварцевый зернистостью 0,1 — 0,2 мм;
- масса имитатора свечи, воздействующая на резьбу, соответствует массе свечи длиной 12 м для труб диаметром 43 и 55 мм и длиной 18 м — для труб диаметром 63,5; 70 и 85 мм;
- угол перекоса осей свинчиваемых деталей замка —  $1^\circ - 2^\circ$ .

4.2.3 Средняя наработка до отказа тела трубы, сварного и резьбового соединений должна быть не менее  $5 \cdot 10^6$  циклов знакопеременного изгиба, установленных для следующих условий:

- вид нагружения — усталостное воздействие путем знакопеременного консольного изгиба с вращением;
- частота вращения нагружаемого элемента — 1440 об/мин;
- момент затяжки резьбового соединения перед началом нагружения — согласно таблице 6;
- изгибающий момент при нагружении элементов — согласно таблице 6.

4.2.4 В качестве критериев отказов бурильных труб принимают:

- уменьшение наружного диаметра тела трубы, сварного и резьбового соединений до значений, приведенных в таблице 6;
- уменьшение числа оборотов, необходимых для полного свинчивания резьбы, до следующих значений для:

трубы диаметром 43 мм — 2,0 оборота;

трубы диаметром 55; 63,5; 70 и 85 мм — 2,5 оборота;  
 - поломка по телу трубы, сварному и резьбовому соединений.

#### 4.3 Комплектность

4.3.1 Трубы следует поставлять партиями. Каждую партию труб сопровождают руководством по эксплуатации, утвержденным в установленном порядке.

#### 4.4 Маркировка

4.4.1 В средней части прорези ниппеля замка (для варианта БП — на гладкой поверхности на таком же расстоянии от упорного торца ниппеля) каждой трубы должна быть нанесена четкая маркировка клеймами шрифтом не менее 6-Пр3 по ГОСТ 26.008.

Маркировку наносят ударным способом в следующей последовательности:

- товарный знак предприятия-изготовителя;
- условное обозначение трубы;
- месяц и год выпуска (последние две цифры).

4.4.2 На поверхности приварных ниппелей (рядом с маркировкой по 4.4.1) каждой трубы с левыми резьбами должны быть проточены опознавательные пояски шириной  $5^{+1,0}$  мм и глубиной  $1^{+0,5}$  мм.

#### 4.5 Упаковка

4.5.1 Резьбы деталей приварных замков должны быть защищены от механических повреждений колпачками и пробками или иными гарантирующими их сохранность способами.

4.5.2 Перед упаковкой наружные и внутренние поверхности приварных замков должны быть законсервированы. Вариант защиты при поставке труб ВЗ-1 по ГОСТ 9.014.

4.5.3 Упаковку труб следует проводить по категории КУ-0 в соответствии с ГОСТ 23170.

4.5.4 Транспортную упаковку следует производить в пакеты в соответствии с ГОСТ 10692 массой до 3500 кг.

Пакеты труб следует увязывать не менее чем в трех местах в поперечном сечении и не менее чем в два витка проволокой диаметром 6 мм по ГОСТ 3282. В одном пакете должны быть трубы одной партии.

## 5 Правила приемки

5.1 Трубы принимают партиями, выполненными по единой технологии.

Каждая партия должна состоять из труб одного типа, размера, вида упрочнения и сопровождаться одним документом, удостоверяющим соответствие ее качества требованиям стандарта и содержащим:

- наименование предприятия-изготовителя;
- наименование предприятия-потребителя;
- тип трубы;
- размер трубы;
- вид упрочнения;
- длину трубы в метрах;
- количество труб в партии;
- массу партии;
- результаты механических и технологических испытаний;
- направление резьбы при изготовлении труб с левой резьбой;
- обозначение стандарта.

5.2 Трубы следует подвергать приемочно-сдаточным и периодическим испытаниям.

5.3 На приемочно-сдаточные испытания предъявляют все изделия данной партии, при этом проверяют следующие параметры:

- размеры труб — у 10 % изделий;
- массу — не менее чем на двух изделиях от партии;
- форму и размеры профиля резьбы — у 2 % изделий, натяг — у 100 % изделий;
- отклонение от соосности деталей приварных замков и трубы — у 100 % изделий;
- отклонение от прямолинейности трубы — у 100 % изделий;
- химический состав стали принимают по сертификату предприятия — поставщика металла, в случае необходимости — у одной трубы от партии;
- механические свойства материала тела, сварного соединения и приварных замков, а также

химико-термическое упрочнение и упрочнение поверхности замков износостойким материалом — у одной трубы от партии;

- комплектность, маркировку, упаковку — у 100 % изделий.

5.4 При получении неудовлетворительных результатов контроля хотя бы по одному из показателей проводят испытания на удвоенном количестве изделий.

При получении неудовлетворительных результатов при повторном контроле партию изделий бракуют.

5.5 Периодическим испытаниям один раз в два года следует подвергать трубы, прошедшие приемо-сдаточные испытания. Контроль проводят для проверки требований, установленных настоящим стандартом, не проверяемых при приемо-сдаточных испытаниях.

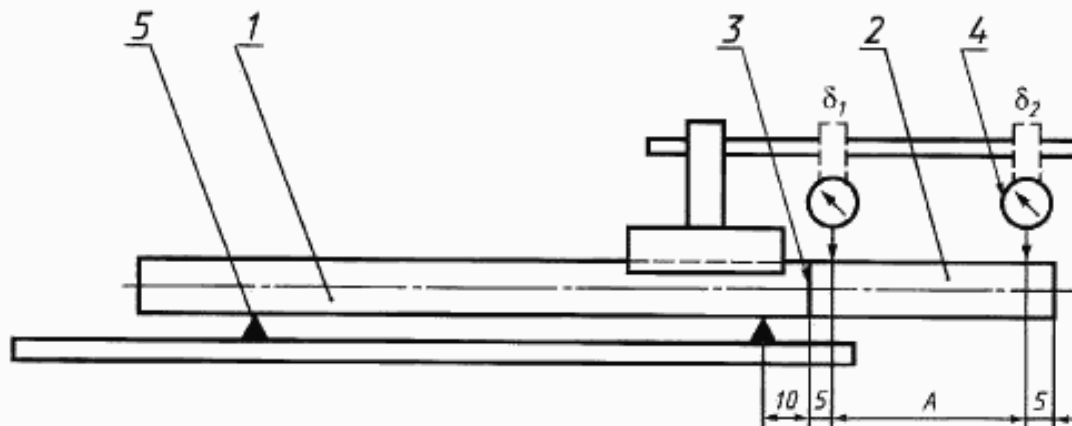
5.6 При получении отрицательных результатов периодических испытаний отгрузку изделий приостанавливают до устранения причин дефектов и получения положительных результатов на повторных испытаниях.

## 6 Методы контроля

6.1 По 3.3 (таблицы 1, 2) наружный диаметр измеряют штангенциркулем ШЦ-2 по ГОСТ 166; толщину стенки трубы — трубным микрометром с пределами измерений 0—25 мм по ГОСТ 6507; внутренний диаметр — нутромером НИ 18-50-1 по ГОСТ 868; линейные размеры — измерительной металлической линейкой по ГОСТ 427; длину — рулеткой РС-10 по ГОСТ 7502; массу определяют на весах для статического взвешивания среднего класса точности НПВ-300 кг по ГОСТ 29329.

6.2 Форму и размеры профиля резьбы (3.4) контролируют универсальными измерительными приборами или инструментом, а натяг — калибрами.

6.3 Контроль соосности по 4.1.1 следует проводить в горизонтальном положении трубы на ножевых вращающихся опорах согласно схеме, приведенной на рисунке 3.



1 — труба; 2 — деталь приварного замка; 3 — сварное соединение (шов); 4 — индикатор часового типа; 5 — ножевая опора;  $\delta_1$ ,  $\delta_2$  — сечения, в которых измеряют биение; А — расстояние между сечениями

Рисунок 3 — Схема измерения отклонения от соосности

Вращая трубу, измеряют индикатором часового типа по ГОСТ 5584 биение в двух сечениях  $\delta_1$  и  $\delta_2$ . Сечение  $\delta_1$  берется на расстоянии не более 5 мм от сварного соединения (шва), а сечение  $\delta_2$  — не более 5 мм от торца детали приварного замка.

Отклонение от соосности (параллельное  $a_1$ , мм и угловое  $a_2$ , мм/м) определяют из следующих зависимостей:

$$a_1 = \frac{\delta_1}{2}; \quad (1)$$

$$a_2 = \frac{(\delta_2 - \delta_1) \cdot 1000}{2A}. \quad (2)$$

6.4 Кривизну отдельных участков трубы по 4.1.2 проверяют поверочной линейкой по ГОСТ 8026 длиной 1000 мм и набором шупов. Для измерения визуально выбирают участок трубы с максимальной кривизной и определяют стрелу прогиба. Кривизну на всей длине контролируют измерительной линейкой и натянутой струной (леской), прикладываемой к наружной поверхности концов трубы (исключая приварные замки).

6.5 Химический состав стали (4.1.3) проверяют по ГОСТ 22536.0, ГОСТ 22536.1—ГОСТ 22536.7, ГОСТ 22536.9. Пробы для определения химического состава стали отбирают по ГОСТ 7565.

6.6 Механические свойства по 4.1.4 и 4.1.5 проверяют на образцах, вырезанных из тела трубы, сварного соединения и деталей приварных замков согласно ГОСТ 1497. Временное сопротивление, предел текучести, относительное удлинение и относительное сужение определяют по ГОСТ 1497. Твердость — по ГОСТ 9013, ударную вязкость — по ГОСТ 9454.

Механические свойства тела трубы и сварного соединения для видов упрочнения НЗ и УЗ проверяют на основании измерения твердости материала на наружной и внутренней поверхностях образца, а также путем изготовления микрошлифов и установления микроструктуры, которая должна соответствовать виду термообработки. Шлифы изготавливают по ГОСТ 1763.

6.7 Методы контроля химико-термического упрочнения, а также упрочнения поверхности замков износостойким материалом (4.1.6) должны соответствовать способам упрочнения и указываться в технических условиях на конкретный тип труб.

6.8 Контроль средней наработки до отказа бурильных труб (таблица 5) в условиях и режимах, соответствующих требованиям 4.2.1 проводят методом подконтрольной эксплуатации по плану [NUN] РД 50—690 [1] при доверительной вероятности  $\gamma = 0,80$  и предельной относительной доверительной ошибке  $\epsilon = 0,15$ , предполагаемый Закон распределения — нормальный с коэффициентом вариации  $\nu = 0,25$ .

6.9 Контроль средней наработки до отказа резьбы в условиях и режимах, соответствующих требованиям 4.2.2, проводят испытаниями на стенде по плану [NUN] РД 50—690 [1] при доверительной вероятности  $\gamma = 0,80$  и предельной относительной доверительной ошибке  $\epsilon = 0,15$ , предполагаемый Закон распределения — нормальный с коэффициентом вариации  $\nu = 0,25$ .

6.10 Контроль средней наработки до отказа тела трубы, сварного и резьбового соединений в условиях и режимах, соответствующих требованиям 4.2.3, проводят испытаниями на стенде по плану [NUN] РД 50—690 [1] при доверительной вероятности  $\gamma = 0,80$ , предельной относительной доверительной ошибке  $\epsilon = 0,20$  и относительной продолжительности испытаний  $\chi = 1$ , предполагаемый Закон распределения нормальный с коэффициентом вариации  $\nu = 0,25$ .

6.11 Оценку средних наработок на отказ проводят по РД 50—690 [1].

6.12 Контроль по 4.3, 4.4, 4.5 проводят визуально.

## 7 Транспортирование и хранение

7.1 Трубы допускается транспортировать любым видом транспорта и хранить их в условиях категории 8 по ГОСТ 15150.

## 8 Указания по эксплуатации

8.1 Эксплуатируют трубы с приваренными замками согласно руководству по эксплуатации, входящему в комплект поставки.

## 9 Гарантии изготовителя

9.1 Изготовитель гарантирует соответствие показателей надежности труб требованиям настоящего стандарта и сохранность труб без переконсервации в течение года со дня их отгрузки потребителю при соблюдении правил эксплуатации, транспортирования и хранения.

ПРИЛОЖЕНИЕ А  
(информационное)

МЕТОДИКА РАСЧЕТА ЗАПАСА ПРОЧНОСТИ РЕЗЬБОВОГО СОЕДИНЕНИЯ БУРИЛЬНОЙ ТРУБЫ  
ПО ЗНАКОПЕРЕМЕННОМУ ИЗГИБУ

А.1 Запас прочности  $\nu$  определяют из зависимости

$$\nu = \frac{10^5 M L^2}{\pi^2 E I f}, \quad (\text{А.1})$$

где  $M$  — предельный знакопеременный изгибающий момент резьбового соединения, Н·м (таблица 6);  
 $L$  — длина полуволны бурильной колонны, м;  
 $E$  — модуль упругости стали при изгибе, ( $2 \cdot 10^5$  МПа);  
 $I$  — момент инерции сечения трубы, см<sup>4</sup>;  
 $f$  — стрела прогиба колонны, см.

Квадрат длины полуволны  $L^2$ , м<sup>2</sup>, определяют для наиболее нагруженного участка сжатой части колонны (опасного сечения) по формуле Саркисова

$$L^2 = \frac{100}{\omega^2} \left( \sqrt{0,25 z^2 + \frac{0,2 I \omega^2}{q}} - 0,5 z \right), \quad (\text{А.2})$$

где  $\omega$  — угловая скорость вращения колонны, рад/с;

$q$  — удельная масса труб, кг/см;

$z$  — координата опасного сечения, м  $\left( z = \frac{Q \cdot 10}{9,8 q} \right)$ ;

$Q$  — осевая нагрузка, кН.

А.2 Первоначальный расчет выполняют для оптимальных значений параметров режима бурения применительно к предварительно намеченным геологотехническим условиям. Если значение запаса прочности выходит за пределы заданных значений ( $\nu = 1,2 - 1,5$ ), то режимы нагружения изменяют за счет варьирования частоты вращения и осевой нагрузки. В случае невозможности такого варьирования из-за снижения показателей бурения необходимо рассмотреть другие варианты геологотехнических условий.

А.3 Пример расчета запаса прочности

Оценивается показатель надежности бурильной трубы 63,5 × 4,5, удельная масса которой 0,074 кг/см. Оптимальные значения режима бурения: частота вращения 200 — 300 об/мин, осевая нагрузка 11,8 — 19,6 кН, диаметр скважины с учетом разработки 110 мм.

Принимаем для расчетов:

$n$  — частота вращения — 236 об/мин;

$Q$  — осевая нагрузка 14,7 кН;

$f$  — стрела прогиба  $(110 - 63,5)/2 = 2,32$  см.

1) Находим:

квадрат координаты опасного сечения  $z^2$ , м<sup>2</sup>:

$$z^2 = \frac{14,7 \cdot 10}{9,8 \cdot 0,074} = 203;$$

угловую скорость вращения  $\omega$ , рад/с:

$$\omega = \frac{\pi n}{30} = \frac{3,14 \cdot 236}{30} = 24,7;$$

момент инерции сечения трубы  $I$ , см<sup>4</sup>:

$$I = 0,05 (6,35^4 - 5,45^4) = 37,2;$$

квадрат длины полуволны  $L^2$ , м<sup>2</sup>:

$$L^2 = \frac{100}{24,7^2} \left( \sqrt{0,25 \cdot 203^2 + \frac{0,2 \cdot 37,2 \cdot 24,7^2}{0,074}} - 0,5 \cdot 203 \right) = 27,3.$$

2) Определяем запас прочности  $u$ :

$$u = \frac{10^4 \cdot 1260 \cdot 27,3}{9,8 \cdot 2 \cdot 10^5 \cdot 37,2 \cdot 2,32} = 2,0.$$

3) Учитывая, что запас прочности выходит за пределы требуемых значений (1,2 — 1,5) и используя формулу (А.1), определяем стрелу прогиба, при которой запас прочности примет значение 1,3.

$$f = \frac{10^4 \cdot 1260 \cdot 27,3}{9,8 \cdot 2 \cdot 10^5 \cdot 37,2 \cdot 1,3} = 3,63 \text{ см.}$$

Отсюда находим диаметр скважины с учетом разработки

$$D = 63,5 + 2 \cdot 36,3 = 136,1 \text{ мм.}$$

Если скважину бурят породоразрушающим инструментом диаметром 112 мм, то коэффициент разработки скважины составит:

$$136,1 : 112 = 1,22.$$

Отношение диаметра скважины к диаметру бурильной трубы составит:

$$136,1 : 63,5 = 2,14,$$

что соответствует требуемым условиям оценки показателя надежности.

## ПРИЛОЖЕНИЕ Б (информационное)

### Библиография.

- [1] РД 50-690—89 Надежность в технике. Методы оценки показателей надежности по экспериментальным данным

Ключевые слова: трубы, замки, скважина, разведка, полезные ископаемые, вода, изыскания, строительство, коронки, долота, параметры, основные размеры, технические требования, правила приемки, методы контроля, транспортирование, хранение

Редактор *Р.Г. Говердовская*  
Технический редактор *Л.А. Кузнецова*  
Корректор *М.С. Кабакина*  
Компьютерная верстка *С.В. Рыбовой*

Изд. лиц. № 021007 от 10.08.95. Сдано в набор 09.02.99. Подписано в печать 04.03.99. Усл.печ.л. 1,86. Уч.-изд.л. 1,40.  
Тираж 223 экз. С 2155. Зак. 186.

ИПК Издательство стандартов, 107076, Москва, Колодезный пер., 14.  
Набрано в Издательстве на ПЭВМ  
Филиал ИПК Издательство стандартов — тип. "Московский печатник", Москва, Лялин пер., 6  
Пар № 080102