ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

ПРУЖИНЫ ВИНТОВЫЕ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ СЖАТИЯ И РАСТЯЖЕНИЯ ИЗ СПЕЦИАЛЬНЫХ СТАЛЕЙ И СПЛАВОВ

ОБЩИЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ УСЛОВИЯ

Издание официальное

ГОССТАНДАРТ РОССИИ Москва

Предисловие

- РАЗРАБОТАН Центральным научно-исследовательским институтом материалов
- ВНЕСЕН Главным управлением технической политики в области стандартизации Госстандарта России
- 2 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Госстандарта России от 09.03.95 № 109
- з введен впервые

© Издательство стандартов, 1995

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

FOCT P 50753-95

СОДЕРЖАНИЕ

									r	+	i i		. 1
2 Нормативные ссылки					L.	H	4	6.					. !
3 Классификация, основн	име в	apa	метр	M M	разм	еры		-		4		-	. 2
4 Общие технические тр	ебова	ния		-		-	-						. 7
4.1 Характеристики							4		7	1	,		. 7
4.1.1 Требования назначе	用时用			-	1		-	-		4	1		
4.1.2 Требования техноло	сично	жти	_	-	_	L.				_			, 12
4.2 Требования к матери													. 12
4.3 Маркировка				_						+			, 14
4.4 Упаковка							1						. 14
5 Правила приемки .		,					_		1	100			1.4
6 Методы контроля										,		_	. 15
7 Транспортирование и .	храівс	SHOW				_							18
8 Указания по эксплуата											,		, 18
9 Гарантии изготовителя											,		, 19
Приложение А Требова		K D	noek	тиров	alter	o into	V acc	нн					19
Приложение Б Физиче									raumo	8			. 26
Приложение В Требова											_		. 27
Приложение Г Пример									ROV	жин	L		. 30
Приложение Д Требов													32

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

ПРУЖИНЫ ВИНТОВЫЕ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ СЖАТИЯ И РАСТЯЖЕНИЯ ИЗ СПЕЦИАЛЬНЫХ СТАЛЕЯ И СПЛАВОВ

Общие технические условия

Cylindrical helical compression (extension) springs made of special steels and alloys. General specifications

Дата введения 1995-07-01

1 ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

Настоящий стандарт распространяется на винтовые цилиндрические пружины сжатия и растяжения из специальных сталей и сплавов, работающие при температуре от минус 253°C до плюс 800°C.

2 НОРМАТИВНЫЕ ССЫЛКИ

В настоящем стандарте использованы ссылки на следующие стандарты и технические условия:

ГОСТ 2.401—68 ЕСКД. Правила выполнения чертежей пружин ГОСТ 9.014—78 ЕСЗКС. Временная противокоррозионная защита изделий. Общие требования

ГОСТ 12.3.004—75 ССБТ. Термическая обработка металлов.

Общие требования безопасности

ГОСТ 2548—77 Ангидрид хромовый технический. Технические условия

ГОСТ 4204-77 Кислота серная, Технические условия

ГОСТ 4328-77 Натрия гидроокись. Технические условия

ГОСТ 6259-75 Глицерин. Технические условия

ГОСТ 6552-80 Кислота ортофосфорная. Технические условия

ГОСТ 9337—79 Натрий фосфорновислый 12-водный. Технические условия

ГОСТ 9378—93 Образцы шероховатости поверхности (сравнения). Общие технические условия

ГОСТ 10164-75 Этиленгликоль. Технические условия

ГОСТ 10678—76 Кислота ортофосфорная термическая. Технические условия

Издание официальное

2 3ak. 989

ł

ГОСТ 13078-81 Стекло натриевое жидкое. Технические усло-BHH

ГОСТ 14192-77 Маркировка грузов

ГОСТ 17769-83 Изделия крепежные. Правила приемки

ТУ 3--592-90 Проволека высокопрочная пружинная коррозионно-стойкая из стали 08Х18Н7Г10АМЗ-ПД

ТУ 3-825-80 Проволока жаропрочная пружинная из сплава марки ХН77ТЮР (ЭЙ 437Б)

ТУ 3-1002-77 Проволока пружинная коррозионно-стойкая вы-

сокопрочная

ТУ 14—131—819—90 Сортовой прокат из сплава: марки

ЭИ828-ВД (ХН70МВЮ-ВД)

ТУ АДИ 293-88 Проволока шлифованная из жаропрочного сплава ХН70МВЮ-ВД (ЭИ 828-ВД)

з КЛАССИФИКАЦИЯ, ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ И РАЗМЕРЫ

 Внитовые пружины сжатия в растяжения по виду нагружения подразделяют на классы, указанные в таблице 1.

Таблица і

Кульсс, пружив	Нагружение	Выпослидость в прилах не мешее
1 11	Циклическое Циклическое и статическое	1.108
Примечание		в таблице 1, не распростра-

няется на зацепы пружин растяжения

3.2 Для пружин, работающих в циклическом режиме нагружения, инерционное соударение витков не допускается.

3.3 Отсутствие соударения витков у пружин сжатия определяют условием по формуле

$$\frac{v_{\max}}{v_{\kappa}} \leq 1$$
, (1)

где v_{max} — наибольшая скорость перемещения подвижного конца пружины при пагружении или при разгрузке, м/с;

- критическая скорость пружин сжатия, м/с (соответ p_{B} ствует возникновению соударения витков пружин от сил инерции).

G D 5 T

3.4 По точности на контролируемые силы или деформации пружины подразделяют на три группы.

Первая группа — пружины с допускаемыми отклонениями на контролируемые силы или деформации $\pm 5\,\%$. Назначают для пружин, изготовляемых из проволоки диаметром не менее 1,6 мм.

Вторая группа — пружины с допускаемыми отклонениями на

контролируемые силы или деформации ±10 %.

Третья группа — пружины с допускаемыми отклонениями на контролируемые силы или деформации $\pm 20~\%$.

Допускается изготовление пружин с неконтролируемыми сило-

выми параметрами.

- 3.5 Назначение контролируемых геометрических параметров пружин должно быть технически обосновано с учетом размерных ограничений механизмов и необходимости обеспечения для производства тем больших возможностей варырования геометрическими параметрами, чем более высокие требования предъявляются к точности на силы или деформации.
- Допускается назначение предельных отклонений сил или деформаций и геометрических параметров по. разным группам точности.
- 3.7 Для пружин с неконтролируемыми сплами и деформациями предельные отклонения геометрических параметров назначают по одной из групп точности.
- 3.8 Наименования и обозначения параметров пружин должны соответствовать требованиям ГОСТ 2.401.
- 3.9 Способы определения параметров пружин указаны в таблице 2.

Табляца 2

Наименоважне параметря и размерность	Оболначение параметра	Способ определения
Сила пружины при предва- рительной деформации, Н (кгс)	F1	_
Сила пружины при рабочей деформации, Н (кгс)	F_2	
Рабочий ход, мм		Назначают или вычисляют по условиям работы механиз-
Наибольшая скорость пере- мещений подвижного конца пружним при пагружения или разгрузке, м/с	Umes.	ма
Выпосланость (число циклов до разрушения)	N_F	

Продолжение таблицы 2

Наименование параметра и размерность	Обозначение пяраметра	Способ определения
Допускаемое касательное напряжение при рабочей де- формации, МПа (кгс/мм²)	τ ₂	Определяют для рабочей температуры по таблицам А.! и А.2 (приложение А)
Наружный диаметр пружи- вы, мм	D_1	Назначают предварительно с учетом ковструкции узла или вычисляют по формуле $D_1 = D + d$ (2)
Днаметрі проволоки или пру- тка, мы	d	$d = \sqrt{\frac{8F_2i}{\pi\tau_2}} \qquad (3)$
Среднай днаметр пружниы, мм	D	$D = D_3 - d \tag{4}$
Индекс пружины	i	$i = \frac{D}{d}$ (5)
Модуль едвига, МПа (кгс/ым²)	G,	Определяют по таблице А.5
Сила пружины при макси- мальной деформации, Н (кгс)	Fs	$F_3 = (1,05 \div 1,25) F_7$ (6)
Максимальное касательное напряжение при кручении, МПа (кгс/мм²)	τ ₃	$\tau_3 = \frac{8F_3D}{nd^3} = \frac{s_3G_7d}{\pi D^2n} \qquad (7)$
Критическая скорость пру- жины сжатия, м/с	U _K	$v_{\rm K} = \frac{\tau_{\rm s}(1 - \frac{F_{\rm s}}{F_{\rm s}})}{\sqrt{2G_{\rm T}\rho} \cdot 10^{-3}} (8)$
Плотность материала, кг/м ³ (кгс·с ² /мм ⁴)	р	Определяют по таблице Б.1 (приложение В)
Жесткость пружины при температуре T, °C, H/мм (кгс/ /мм)	£.	$c_{7} \frac{F_{2}}{s_{2}} - \frac{F_{3} - F_{1}}{h} = \frac{G_{7}d^{4}}{8D^{3}n} (9)$
Число рабочих витков	п	$n = \frac{s_2 G_7 d}{\pi D^2 \tau_2} - \frac{s_2 G_7}{\pi D \tau_2 l} (10)$
Полное число витков	n _i	$n_1 = n + n_2$ (11) где $n_2 = -$ число опорных вит- ков. Для пружин сжатия $n_2 = 0 \div 2,0$

Продолжение таблицы 2

Наименование нараметра и размерность	Обозначение Параметра	Способ определения
Предварительная деформа- ция, мм	s_{i}	$s_1 = \frac{F_1}{c_\tau}$ (12)
Рабочая деформация, мм	s ₂	$s_2 = \frac{F_2}{c_\tau}$ (13)
Максимальная деформация (при соприкосновении витков вружии сжатия или при непы- тании пружин растяжения), мм	S ₃	$s_0 = \frac{F_3}{c_\tau} - \frac{8D^3nF_3}{G_\tau d^4} =$ $= \frac{\pi D^2n\tau_3}{G_\tau d} \qquad (14)$
Длина пружины при макси- мальной деформации, мм	13.	$l_3 = (n_1 + 1 - n_3) \ d$ (15) где $n_3 =$ число зашлифован- ных витков Для пружки растяжения $l_3 = l_4 + s_3$ (16)
Максимальная деформация, одного витка, мм	s ₃	$s_3 = \frac{8D^3 F_3}{G_7 d^4} \tag{17}$
Длина пружнны сжатия в свободном состоянии, мм	I ₀	$l_0 = l_1 + s_3$ (18)
Длина пружины растяжения без зацелов в свободном сос- тоянии, мм	l _o	$l_0 = (n_1 + 1) d$ (19)
Длина пружины при предва- рительной деформации (опре- деляет габариты узла пружии сжатия), мм	$l_{\rm t}$	$l_1 = l_0 - s_1$ (20) Для пружни растяжения $l_1 = l_0 + s_1$ (21)
Длина пруживы при рабо- чей деформации (определяет габариты ўзла пружины рас- тяжения без учета зацепов), мм	l_2	$l_2 = l_0 - s_2$ (22) Для пружив растяжения $l_2 = l_0 + s_2$ (23)
Шаг пружины после горяче- го заневоливания, мм	f	$t = s_3 + d$ (24) Для пружин растяжения $t = d + \frac{s_n}{n}$ (25)
Пластическая деформация при горячем заневоливания, мм	s_n	$s_n = \frac{\pi D^2 n}{d} \gamma_n \qquad (26)$
		. 5

FOCT P 50753-95

Окончание таблицы 2

Наимевованає параметра в размеряюеть	Обозначение вараметра	Способ определения
Относительная пластическая деформация при горячем зане- воливании	γn	Назначают по таблице В.1 (приложение В)
Длина пружины пол горячее заневоливание, мм	l _{on}	Для пружин сжатия
Шаг пружины под горячес заневиливание, мм -	t _n	$t_n = \frac{I_{an} - I_2}{n} + d $ (28) Дая пружин растяжения $I_n = d$
Длина развернутой пружи- пы, мм	ı	$l \simeq 3(2Dn_1$ (29) Для пружин растяжения $l \simeq 3(2Dn_1 + L)$ (30) гас $L = $ дляна концов заце-
Масса пружины, кг	m	$m \simeq \alpha \frac{\pi^2}{4} d^2Dn_2$ (31)
Объем, занимаемый пружи- ной, мм ^в	. · V	$V = 0.785D_l^2 I_1$ (32)
Внутренанй днаметр пружи- ны, мм	D_2	$D_2 = D_1 - 2d$ (33)
Зазор между концом опор- ного витка и рабочим витком, мм	λ	При поджатии одлого или более опориых витков $\lambda = 0$ При поджатии 0,75 опориодо витка $\lambda = 0.25s^{\frac{1}{3}}$ (34)
Толщина конца оперного; витка, мм	\mathcal{S}_{K}	Устанавливают в зависимости от формы опорного витка по ГОСТ 2.401

Пример условного обозначения винтовой пружины сжатия (растяжения) класса I, второй группы точности из проволоки стали марки 12X18H10T по ТУ 3—1002 днаметром 0,8 мм:

Пружина сжатия (растяжения) 1—2—0,8 12X18H10T ТУ 3—1002—77 ГОСТ Р 50753—95 Примеры выбора и расчета параметров пружии приведены в приложении Г.

4 ОБЩИЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ

4.1 Характеристики

4.1.1 Требования назначения

4.1.1.1 Пружины изготавливают в соответствии с требованиями настоящего стандарта по технической документации, утвержден-

ной в установленном порядке.

- 4.1.1.2 Значение допусков наружного (внутреннего)* диаметра пружины в зависимости от индекса пружины и диаметра проволоки приведены в таблице 3. При необходимости контроля наружного диаметра пружины контрольной гильзой или внутреннего диаметра контрольным стержнем, или одновременно обоих видов контроля, предельные размеры гильзы или стержня устанавливают с учетом предельных отклонений наружного и внутреннего диаметров пружины. При этом внутренний диаметр гильзы должен на 2% превышать максимальный наружный диаметр пружины в свободном состоянии, а диаметр стержня должен быть на 1% ниже минимального внутреннего диаметра пружины.
- 4.1.1.3 Значения допусков по длине пружины сжатия в свободном состоянии на один рабочий виток в зависимости от отношения $\frac{s_3}{d}$ и диаметра проволоки должны соответствовать данным, приведенным в таблице 4.
- 4.1.1.4 Допуск контролируемой длины пружины растяжения в свободном состоянии определяют по формуле

$$M_a = \Delta n_s (d + \Delta d) + (n_s + 1)\Delta d + 2\Delta l_4,$$
 (35)

где Δn_1 — допуск на полное число витков (таблица 5);

 Δd — допуск на диаметр проволоки;

 Δt_{4} — допуск на контролируемую длину зацепа.

Допуск контролируемой длины зацепа Δl_{*} устанавливают в зависимости от конструкции зацепа и предъявляемых требований к точности пружины.

Одновременное назначение допусков наружного и внутреннего днаметров пружин не допускается.

HICKER 5 34BMCHMOCTH pt. 3. Значения допусков наружного (впутрениего) днаметра пружин пружним и днаметра проволоки Таблица

!									
				п	Довуск ΔD, (ΔD,)) для цваметров	проволять	oxe d	
	t py a season	точности	Ca. 0.5 20 0.9	Ca. 1,0 20 1,5	Ca. 1.6 20 2,0	Ch. 2,2 20 3,0	Cp. 3,5	Ca. 6,5 20 10,0	Ca. 10.0
	До 5,0	Первая Вторая Третья	0,40	1,00 0,50	0,30 0,20 1,20	0,40	0,50 1,00 2,00 2,00	2,40	8,5°,6°
Ü	CB. 5,0 40 6,3	Первая Вторая Третья	0,35	0.30	0,40 0,80 1,60	0,50 1,00 2,00	0,60 1,20 2,40	0,80 1,60 3,20	1,00 4,00
8	св. 6,3 до 8,0	Первая Вторая Третъя	0,30	0,40	0.50 1.00 8.00 8.00 8.00	0,60 1,20 2,40	0,85 1,70 3,40	1,10 2,20 4,40	2,80 5,20 5,20
e G	. 8,0 до 10,0	Первая Вторая Трстья	1.0.00 0.000	150	2,60 2,60	080 080 080 080 080	1,10 2,20 4,40	1,30 2,60 5,20	5.5 6.40 6.40
CB.	cs. 10,0	Первая Вторая Третья	189	28. 28.	080 3,20 3,20	1,00 4,00	1,30 2,60 5,20	3,20 6,40	1,90 7,60
	Примечания 1 При непользования проволоки жины (±ΔD ₁ или ±ΔD ₂) назначают при этом суммарное значение поля занимх в таблине. 2 При односторонием отключения	Примечания $\pm \Delta D_3$ или $\pm \Delta D_3$) назначают в этом суммарное значение поля д их в таблице. 2 При одностороннем отмлонения суммарном отмлонения	0 mg B mg	OD ON SER	ания откломением (±∆d); сторону пропоранонально днаметр пружины не до f ваи плюс ∆d) допуска	м (±∆d); отк новально отк ы не должш допуска на д	 д): откломение ва должно превышать в на дваметр пруж 	диаме пр велич	диаметр пру- проводоку, величин, ука-

со знаком отклонения проволоки (минус ΔD_1 или плюс плюс ΔD_1)

臣

pago	
на один	
裁	
COCTOSIENH	
свободном	
#	
CALATHA	
пружины	0
дляне	
8	
допусков	
Зиачения	
ì	
7	
Табляца	
-	

Таблица 4 - 3	Зиачения допу	сков по длин	тинс пружины	сжатия в с	свободном	состояни	и ва один	г рабочий
BHTOK	в зависимос	ти от отношения	. S	н диаметра г ХМ	проводожи			
	Toversa		Допуск	Cx _ n _ x3	диаметров проволоки а	проводоми с	_	
Отношение 3	T0900CH	0,0 0,9	Cs. 1.0 Jo 1,5	Ca. 1.6 20 2.0	GR, 2.2 200 3.0	Ce. 3.5	Cs. 6,5 20 10,0	'Ca. 10,0
До 0,4	Первая Вторая Третъя	0.05	70,0	0,09 0,18 0,38	0.000	0,15 0,30 0,60	0,18 0,36 0,62	0,22 0,44 0,88
Ca. 0,40 ao 0,63	Первая Вторая Третья	0,06	0,08	0,0 0,22 4,4	0,13 0,26 0,52	0.037	0,40	860 860 860 860 860 860 860 860 860 860
св. 0,63 до 1,0	Первая Вторая Третья	0,07	0.10	0,13 0,26 0,52	0.00 0.00 0.00 0.00	0,21	0.26 2.20 2.04	0,35 0,70 1,40
cs. 1,0 no 1,6	Первая Вторая Третья	0.10	0,13	0,17 0,24 0,68	0.40	0,27 0,54 1,10	0,34 0,68 1.36	0,45 0,90 1,80
св. 1,6 до 2,5	Первая Вторая Третья	0.083	0.18	0,0,0 0,45 0,45 0,45 0,45 0,45 0,45 0,45	0,27 0,54 1,10	0,37 0,74 1.48	0,48 0,92 1,84	0,75 0,53 0,53 0,53 0,53 0,53 0,53 0,53 0,5
св. 2,5 до 4,0	Первая Вторая Третья	0,19	0,25	200-1 200-2	0,39 0,78 1,56	6 - 6 25 - 6 26 - 6	2,93	0,80 1,60 3,50
cs. 4,0	Первая Вторая Третья	0,28 0,58	09'0	0,38 0,78 1,56	0,47 0,94 1,86	0,62 1,24 1,48	9,78 3,12 3,12	3,80
Примечание Допу	нис — Допуч нем числа раб	ж контролир ранх витков	уемой длины па, величину	пружены <u>А.6.</u> 1 г.я	гожатия в сч таблицы 4.	свободном	уостояния	B 15149-
При одностороннем откло го унать противоположным знаку от	При одностороннем откло противоложими знаку от	исвии (минус Ад или плюс гклонения на диаметр проволи	с Ад или плюс Ад диаметр проволоки	от Од 3нак отоки	отклонения	дляны	пружины	должен

3 Зак. 989



4.1.1.5 Максимальное значение контролируемой длины пружины, сжатой до соприкосновения витков, /змах, определяют по формуле

$$I_{3\text{max}} = [n_1 + \Delta n_1 + 1 - (n_3 - 0, 1)](d + \Delta d),$$
 (36)

Примечание — для обеспечения условия $I_{2min} \ll I_2$ в случае необходимости допускаемое отклонение на полное число витков принимают только со внаком минус.

4.1.1.6 Предельные отклонения полного числа витков пружины в зависимости от числа витков и диаметра проволоки должны соответствовать значениям, приведенным в таблице 5.

Таблица 5 — Предельные отклонения полного числа витков пружины в зависимости от числа витков и диаметра проволоки

			M8	d			
Полное число	l'pyrana	Пред	рельяные (в дох	откломени лях витка)	я полносо Аля дламет		ков ±Δв. и d
ънтжов	точности	От 0,5 до 0,9	Св. 0.9 до 1.5	Ca: 1.5 no 2,5	Ca. 2,5 ao 5,0	Св. 3,0 до 6.0	Св. 6.0 до 19.0
До 6,3	Первая Вторая Третья	0,50 1,00	0.40 0,80	0,20 0,40 0,80	0,18 0,36 0,72	0,15 0,30 0,60	0,10 0,20 0,40
Св. 6,3 до 10,0	Первая Вторая Третья	0,90 1,80	0,80 1,60	0,35 0,70 1,40	0,30 0,60 1,20	0,20 0,40 0,80	0,15 0,30 0,60
» 10,0 » 16,0	Первая Вторая Третья	1,40 2,80	1,30 2,60	0,55 1,10 2,20	0,45 0,90 1,80	0,35 0,70 1,40	0,25 0,50 1,00
» 16,0 » 25,0	Первая Вторая Третья	2,20 4,40	2,00 4,00	0,90 1,80 3,60	0,75 1,50 3,00	0,60 1,20 2,40	0,40 0,80 1,60
▶ 25,0	Первая Вторая Третья		0,09 0,18	0,03 0,07 0,14	0,02 0,05 0,10	0,02 0,04 0,08	0,02 0,04 0,08

4.1.1.7 Допуск перпендикулярности торцевых плоскостей к образующей пружины, равномерность шага и зазор между опорными и рабочими витками должны соответствовать данным таблицы 6.

Таблица 6 — Допуск перпендикулярности торцовых плоскостей к образующей пружины, равномерности шага и зазор между опорным и рабочим витками

Обозначение параметра	Предельные откложения для групп точности				
	аераой	второй	претьей		
Допуск первендикулярности торцевых плоскостей к образующей пружины: e_1 e_2	0,02 <i>t</i> ₀ 0,02 <i>D</i>	0,04 <i>l</i> ₀ 0,04 <i>D</i> ₁	0,08 <i>t</i> , 0,08 <i>D</i> ,		
Неравномерность шага пружины в свободном состоявин е _з	$0.10s_3^{'}$	0,15s3	0,20s3		
Зазор между рабочим и опорным витками х	0,10s ₃ При поджа (но	0,15s ₃	о́рного вытка. 25 s ₃ ′)		

4.1.1.8 Толщина конца опорного витка s_к пружины сжатия должна составлять 0,25d, а длина дуги обработанной поверхности 0,75лD₁. Не допускается назначение толщины опорного витка менее 0,15d, а длины обработанной поверхности — менее 0,7πD₁.

Примечание — Если по условиям работы механизма назначают поджатие менее 0,75 витка с одного или обоях концов пружины, а также в случае навивки пружин из заготовки с оттянутыми концоми форма опоримх витков, величины λ , s_{κ} и длину обработанной поверхности определяют по конструкторской документации (КД).

- 4.1.1.9 Шероховатость механически обработанных поверхностей опорных витков должна быть не более Rz 10.
- 4.1.1.10 Плоскости опорных витков пружин сжатия должны располагаться перпендикулярно к образующей пружины. Величины отклонений перпендикулярности е₁ и е₂ в зависимости от свободной длины и наружного диаметра пружин назначают по таблице 6.

Для пружин длиной более трех днаметров отклонение от перпендикулярности устанавливают для части длины пружины, равной 3 D_1 . 4.1.1.11 Опорные витки пружин сжатия, изготовленных из проволоки диаметром 0,8 мм и менее, обрабатывают и контролируют отклонения от перпендикулярности только в технически обоснованных случаях.

Примечание — При наличия в механизме специальных гисзд в виде выточек, канавок и т. п., когда нешлифованные опоряме вытки не препятствуют работе механизма, опоряме витки шлифовке не подвергают независимо от днаметра проволоки.

- 4.1.1.12 Обработанные поверхности поджатых опорных витков пружин сжатия должны быть плоскими. Величина зазора между опорной плоскостью и контрольной плитой (неплоскостность) не должна быть более 0,05 d.
 - 4.1.2 Требования технологичности

4.1.2.1 Навивку пружин производят двумя способами: в холод-

ном и в горячем состоянии.

4.1.2.2 Поджатие опорных витков следует выполнять одновременно с навивкой в соответствии с одной из форм по ГОСТ 2.401. Кромки обработанной поверхности опорных витков у пружин из проволоки диаметром 1 мм и более должны быть притуплены.

4.1.2.3 Нагрев концевых витков пружин с целью их подгибки

не допускается.

4.1.2.4 Пружины должны подвергаться термической обработке.

4.1.2.5 Пружины, работающие при высоких температурах (или в интервале температур от высоких до низких), после термической обработки должны подвергаться горячему заневоливанию в соответствии с технологическим процессом.

Холодное заневоливание пружии перед горячим заневолива-

нием не производят.

4.1.2.6 Пружины при необходимости подвергают гидропескоструйной очистке и (или) электрополированию по режимам, указанным в приложении Д.

Примечание — При термообработке и заневодивания пружив в инсртных средах (вакуум, аргон) гидропескоструйную очистку не производят.

- 4.1.2.7 После электрополирования пружины сжатия должны подвергаться 3—5-кратному кратковременному обжатию до соприкосновения витков, а пружины растяжения растяжению до максимальных деформаций.
 - 4.2 Требования к матерналам
- 4.2.1 Пружины изготавливают из материалов, указанных в таблице 7. На материал должны быть документы, удостоверяющие соответствие качества материала установленным в нормативных документах требованиям. Независимо от наличия документа о ка-

честве допускается проводить входной контроль материалов в объеме и порядке, установленными стандартами на материалы или соглашением заказчика и изготовителя.

4.2.2 На поверхности витков пружии не допускаются трещины, волосовины, раковины, расслоения, закаты, плены, вмятины, забо-Таблица 7 — Характеристики материала

Наименование	Обозначение	Группа	Диаметр	Предел т МПа, в	рочности, в менее
матернала	донумента на матернал	прочности	проволоки (прутка), мж	в состоя- яни по- ставки	после термооб- работыя
Проволока высоко- прочиня пружиниая коррозионно-стойкая из стали марки 08X18H7Г10AM3-ПД	TV 3-592		0,50—1,21 1,31—3,01 3,51—4,51 5,01—6,01 7,01—8,01 9,01—12,01	1770 1770 1720 1620 1470 1370	1800 1800 1750 1700 1650 1600
Проволока пружик- ная коррозионно-	ТУ 3—1002	Н	0,51-10,01	1220	1420
стойкая высокопроч- ная из стали марки 12X18H10T		В, В0	0,110,76 0,812,81 3,013,51 4,014,51 5,015,51 6,016,51 7,017,51 8,01	1710 1710 1660 1620 1560 1500 1420 1370	2060 1960 1860 1760
Проволока и прутки на жаропрочного сплава марки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ 828-ВД)	TУ 14— —131—819	_	8,00—10.00 11,00—12,00	1080	1180
Проволока шлифо- ванная из жаропроч- ного сплава марки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ 828-ВД)	ТУ АДИ 293		0,801,91 2,0110,01	900 1100	1180 1200
Проволока жаро- прочная пружинная из сплава марки ХН77ТЮР (ЭИ 437Б)	TV 3-825		0,5110,01	1220	1370

ины, окалина, следы разъедания солями, электроожоги, получающиеся в процессе электрополирования пружин, местная скрученность проволоки.

На поверхности пружин допускаются мелкие забоины, окисные пленки (цвета побежалости), отдельные царапины, следы от инструмента, если их глубина не превыщает половины поля допуска на диаметр проволоки (прутка).

- 4.3 Маркировка
- 4.3.1 Маркировку пружин выполняют на бирках клеймением, гравировкой или водостойкой краской. Бирку прикрепляют к пружине или упаковочному месту. Для пружин из проволоки диаметром более 5 мм допускается наносить маркировку электрографическим способом на одном из опорных витков.
 - 4.3.2 Маркировка включает следующие сведения:
 - товарный знак предприятия-изготовителя;
 - месяц и год выпуска;
 - номер пружины (партии);
 - номер чертежа или условное обозначение пружины;
- по согласованню между заказчиком и изготовителем в маркировку могут быть внесены другие необходимые сведения.
 - 4.4 Упаковка
- 4.4.1 Готовые пружины предохраняют от коррозии в соответствии с требованиями ГОСТ 9.014.
- 4.4.2 Пружины упаковывают в тару, тип и емкость которой устанавливают по согласованию между заказчиком и изготовителем. Способ упаковки должен исключать перемещение пружин в таре при транспортировании и обеспечить защиту от механических повреждений поверхности пружин.
- 4.4.3 В упаковочную тару при необходимости вкладывают сопроводительный документ с указанием;
- наименования или товарного знака предприятия изготовителя и его адрес;
 - условного обозначения пружины или номера чертежа;
 - массы упаковки;
 - даты консервации.

5 ПРАВИЛА ПРИЕМКИ

5.1 Готовые пружины предъявляют к приемке партиями. Размер партии устанавливает изготовитель. Партия должна состоять из пружин одного типоразмера, изготовленных по единому технологическому процессу. 5.2 По внешнему виду пружины первой группы точности проверяют сплошным контролем на соответствие требованиям 4.2.2.

Пружины второй и третьей группы точности по внешнему виду проверяют выборочным контролем. Объем выборки и правила оценки годности устанавливают как для главных размеров изде-

лий грубой точности по ГОСТ 17769.

5.3 Пружины подвергают приемо-сдаточным испытаниям на соответствие требованиям КД сплошным контролем — для первой группы точности, выборочным контролем — для второй и третьей групп точности. Объем выборки и правила оценки годного устанавливают по ГОСТ 17769 для пружин второй группы точности — как для главных размеров изделий нормальной точности; для пружин третьей группы — как для главных размеров изделий грубой точности.

5.4. Пружины, имеющие силу или деформации более высокие, чем требуемые КД, допускаются к исправлению по установленному изготовителем технологическому процессу. Пружины, имеющие силы или деформации более низкие, чем указанные в КД, исправлению не подлежат и бракуются.

5.5 При необходимости партия пружин, принятая техническим контролем предприятия-изготовителя, предъявляют представите-

лю заказчика.

Маркировка и паспорт пружины, прошедших приемку представителя заказчика, должны включать в себя клеймо или штамп представителя заказчика.

- 5.6 На каждую партию пружин, признанных годными, предприятие-изготовитель составляет документ о качестве, включающий следующие сведения:
 - название или товарный знак предприятия-изготовителя;
 - месяц и год выпуска;
 - номер чертежа или условное обозначение пружины;
 - марка матернала;
 - количество пружин в партии;
 - результаты контроля и испытаний.
- 5.7 По согласованию между заказчиком и изготовителем в документе о качестве может быть предусмотрено наличие штампа или подписи технического контроля о приемке пружии и внесены другие сведения.

6 МЕТОДЫ КОНТРОЛЯ

6.1 Контроль качества поверхности на соответствие требовашиям 4.2.2 производят визуально. Допускается применение лупы с трех-пятикратным увеличением. При невозможности визуально определить характер обнаруженного дефекта допускается применение любого метода дефектоскопии, обеспечивающего выявление дефекта.

- 6.2 Контроль диаметра прутка (проволоки) производят универсальными средствами измерений.
- 6.3 Шероховатость обработанных поверхностей опорных витков контролируют путем сравнения с образцами шероховатости по ГОСТ 9378.
- 6.4 Контроль диаметров пружни производят универсальным измерительным инструментом или проходными и непроходными калибрами.
- 6.5 Контроль наружного диаметра пружины в предельно сжатом состоянии производят с помощью контрольной гильзы. Контроль внутреннего диаметра пружины производят контрольным стержнем (если это указывается в КД). Длина гильзы должна быть на 10 % менее размера сжатой пружины. Пружина при контроле помещается внутрь гильзы и сжимается до соприкосновения витков, при этом гильза должна свободно перемещаться вдоль пружины.

При контроле внутреннего днаметра пружины контрольным стержнем, длина последнего должна быть больше длины пружины не менее чем на 10 %. Контрольный стержень должен свободно проходить через полость ненагруженной пружины.

При использовании универсального инструмента замеры наружного диаметра выполняют не менее чем в трех местах пружины во взаимно перпендикулярных направлениях.

При контроле калибрами пружина должна свободно проходить через проходной калибр, а проходной калибр свободно проходить через полость ненагруженной пружины. Длина рабочей части калибра должна быть не менее утроенного щага пружины.

Размеры калибров, контрольных гильз и стержней должны иметь класс точности, указанный в КД.

- 6.6 Длину пружины в свободном состоянии измеряют в горизонтальном или вертикальном положении с помощью универсальных средств измерений или предельных калибров. Вертикальное положение допустимо для пружины, длина которой не изменяется под собственной массой. При непараллельности опорных плоскостей пружины за се длину принимают наибольший результат измерения.
- 6.7 Длину пружины, сжатой до соприкосновения витков, контролируют с помощью универсальных средств измерения самостоятельно или одновременно с измерением силовых характеристик.

За длину l_3 принимают расстояние между опорными плоскостями устройства, сжимающего пружину. Допускается примыкание смежных витков друг к другу не по всей длине окружности.

6.8 Измерение длины пружины растяжения Із при максимальной деформации за выполняют универсальными средствами измерения как самостоятельную операцию или одновременно с измерением силовых характеристик.

За длину l_3 принимают расстояние между опорными поверхностями устройства, растягивающего пружину (расстояние между внутренними поверхностями зацепов нагруженной пружины).

Если в КД не указывают величины s_3 и l_3 , то их определяют в зависимости от рабочих деформаций или длин по формулам

$$s_3 = 1,05 s_2,$$
 (37)

$$l_1 = 1,05 \ l_2$$
 (38)

6.9 Полное число витков определяют путем отсчета целых витков и добавления к ним избыточной доли витка, составляющего часть окружности.

6.10 Неперпендикулярность торцевых плоскостей опорных витков к образующим пружин e_1 или e_2 замеряют линейкой или шу-

пом, или другим измерительным инструментом.

6.11 Контроль неплоскостности опорных витков пружины проводят под нагрузкой, не превышающей 0,02 F₃, но не более 294 Н (30 кгс). Величину неприлегания плоскости определяют с помощью шупа.

6.12 Неравномерность шага определяют универсальным измерительным инструментом на двух противоположных сторонах пружин с числом измерений не менее двух на каждой стороне. Два крайних витка из измерений исключают.

Величина отклонения представляет собой разность максималь-

ного и минимального шагов пружины.

- 6.13 Контролируемые силы или деформации пружин сжатия и растяжения определяют поджатием или растяжением пружин до заданных длин (деформаций), либо нагружением до заданных сил и измерением соответствующих сил (деформаций). Величина погрешности измерений не должна превышать 2 %.
- 6.14 Кратковременное обжатие заключается в том, что каждую пружину сжатия обжимают до соприкосновения витков (6.7) от 3 до 5 раз с чередующимися полными разгрузками, а каждую пружину растяжения растягивают до максимальных деформаций (6.8) от 3 до 5 раз с чередующимися полными разгрузками.



7 ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ И ХРАНЕНИЕ

- 7.1 Пружины в упаковке предприятия изготовителя транспортируют любым видом транспорта с соблюдением правил перевозок грузов, установленных для транспорта каждого вида.
 - 7.2 Способ упаковки пружин должен соответствовать 4.4.2.
 - 7.3 Маркировка транспортной тары по ГОСТ 14192.
- 7.4 Представитель заказчика имеет право скреплять своей пломбой упакованные для отгрузки пружины.
- 7.5 Пружины следует хранить в помещениях при температуре от минус 50°C до плюс 50°C и относительной влажности до 98%.

8 УКАЗАНИЯ ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ

Применение пружин в зависимости от используемого материала, рабочих сред и температуры должно соответствовать таблице 8.

Таблица 8

Марка материвла	Рабочая температура, "С	Рабочая среда	Праменение пружин
08Х18Н7Г10АМЗ-ПД	От —200 до +400	Воздушная среда, пары морской воды	Насосы, регуляторы, компрессоры, предо- хранительные клапаны,
12X18H10T	·	Воздушная среда, пары морской воды, солевые и хлор- ные растворы, морская вода, тропический	немагнятные пружниы Уплотиения в турби- нах, предохранительные клапаны, насосы, регу- ляторы, компрессоры, маломагнятные пружи- ны
ХН77ТЮР (ЭИ 437Б)	$O\tau = 253$	клямат Воздушная среда, нары морской воды (до 200°C), ва- куум	Уплотнения в турби- нах, запорные клапаны, пружины нагревателей, регулирующих устройств реакторов, исмагнитные поужины
ХН7смвЮ-вд (ЭИ 828-ВД)		Воздушная среда (ло 500°C), па- ры морской воды (ло 200°C), мор- ская вода, ваку- ум	пружины Высокотемпературные кладаны, прогреватель- ные вситили, пружины компенсаторов, упругих подвесок нагревателей, регуляторов давления

9 ГАРАНТИИ ИЗГОТОВИТЕЛЯ

 9.1 Изготовитель гарантирует соответствие пружин требованиям настоящего стандарта.

9.2 Гарантийные сроки сохранности пружин в изделии в случае необходимости оформляет разработчик изделия и согласовывает с разработчиком стандарта.

9.3 Начальный момент начисления гарантийного срока считают

с момента установки пружины в изделие.

 9.4 Продолжительность гарантийного срока устанавливают с учетом данных таблицы 1 и требований раздела 8.

ПРИЛОЖЕНИЕ А (обязательное)

ТРЕБОВАНИЯ К ПРОЕКТИРОВАНИЮ ПРУЖИН

А.і Для пружин из стали марки 12X18H10T и сплава марки XH77TюР (ЭИ437Б) индекс пружины выбирают от 4 до 12, а для пружины из сплава марки XH7OMBЮ-ВД (ЭИ828-ВД) и стали марки 08X18H7Г10AM3-ПД от 5 до 12.

А.2 Расчет силовых характеристик производят с учетом заданной рабочей

температуры или интервала температур (от высоких до визких).

А.З Для пружив, работающих в условиях как высоких, так и инзкил температур, допускаемые напряжения τ_2 назначают по таблице А.1 для пружин первого класса и по таблице А.2 — для пружин второго класса. Для пружин, работающих в циклическом режиме нагружения, допускаемые напряжения τ_2 назначают с учетом данных таблицы А.Э.

А.4 В случае применения вружин для работы только при инзких температурах в условиях статического нагружения максимальные допускаемые напряжения пружин при рабочей деформации принимают по данным таблицы А.4.

A.5. Значения модуля сдвига G_{τ} для материалов при различных температу-

рах приведены в таблице А.5.

А.6 Расчет силовых характеристик пружин производят для рабочих темлератур. Контролируемые параметры при испытании пружии определяют при температуре 20 °C.



20

Твблипа А.1 — До	Допускаемы	мые : касательные класса	C.II.		напражения	Кенн	ndu e		рабочей	лефі	деформация	АЛЯ	пружин		nepaoro
					T.	onlyck	Допускаемов	HARD	напряжение для пружен	g	лом рабочей упи точности		деформации,	MIIIa.	
Marghan	112.2	Рабочая температу-		E	Bosdau	-		второй	E				третьей		
	eum eum						T adu	THICAL	длительности	нарет з	TM, K, RC	ээлор :			
	odu (dj		=	8	8	900	2	90	95	98	- 91	8	88	0091	2000
Сталь херки 12X18Н10Т	B, B0	От —253	490	440	330	345	540	470	88	345	595	510	440	390	-
	=	Or -253	98	245	198	73	440	92	235	961	490	345	292	245	
CETAB MAPKE NH77TIOP	1	Or -253 20 +400	330	245	961	178	8	8	- 15t	245	540	390	345	296	
(0.65 1.6)		Or -253	245	8	192	7	85	25.5	195	147	345	295	245	193	r
Сплав марки ХН70МВЮ-ВД		Or -253	292	245	195	147	286	35.	96	175	345	295	245	195	-
(Ta.670 130)		От -253	245	355	178	147	2 4 5	561	175	147	292	245	195	12	1
Сталь маркн 08X18H7F10AM3-ПД	1	От -200	689	620	550	480	760	099	929	480	830	710	910	350	200
		От —200 до +400	350	윮	270	250	600	410	2	270	620	480	0.4	340	300

Таблица А.2 — До	Допускаемые	мые касательные	Edita.		напряжения	WCHM.	Hdu H		рабочей	теф	деформации		пружин	- 1	groporo		KARCC	ez
						lonyc	Допускаемов		напрлжение ден пружин	gr 🛱	9 Mgm 7 Dmg	рабочей- точкости	рабочей-леформация, гочности	жембо	04M, J	МПа,		
	16.1	Рабочая) ž	вервой				1 2	propos				третьей	9			ì
Age and a second	20H1	typa, 'C	ļ				25	длите	ельности	1 1	работы.	7. W	20000			ľ	ľ	1
	odu Kdj		2	ĕ	8	1000	2	90	9	900	8	8000	0	8	99	1000 000 0001	8	81
		Or -263	35	590	540	490	685	640	590	3	1	T	超	685	3	8 1	Ti	1 1
Crass Mapke 12X18H10T	n'	Or -253	88	430	395	345	640	540	430	\$	T	T	685	290	540	8	T	1
	Ξ	Or -253	440	245	8	175	640	385	ži	245	T	1	95	35	35	8	T	1 1
Сплав марки		OT -253	470	35	83	245	685	\$	8	346	235	242	128	£	\$	8	38	295
XH77TIOP (3H4375)	1	Or -253	245	195	175	147	315	24	33	175	157	¥	8	28	215	8	1	1
		Or253	83	245	98	99	346	295	245	64	98	175	£ 5	336	276	245	88	¹⁰ 1
Canada capaci		Or -253	245	85	175	147	292	245	8	147		1	343	5935	245	8	175	47
ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)	1	Or -253	147		8		195	175	147	88	1	1	245	195	2	14	T	
		Or -253	I	ı	ı	ı	8	29.	127	1	T		24	173	147	T		11
Сталь марки		Or -200 to +150	8	88	36	8	960	900	330	78	8	8	3	용	8	8	3	160
08X18H7Ґ10AM3-ПД	1	Or -300	8	580	280	8	020	99	570	929	200	\neg	97	000	28	9	8	TI

при циклических нагрузках	Долговечность при температурах велытания	600 600 Men 10 500 Men	500 600 600 200 200 700 700 700 700
сом 1-10	Частова натружения, цявалужия	0061	000
хотот с инде	Скорость деформация в, м/с це более	10	1
Выносливость пру	Казффициент амплитуцы цикла г т	0 0	£.
Таблица А.3 — Выно	Материал	Сталь марки 12X18Н10Т	Сталь марки 08Х18НГ710АМЗ-ПД

G D S T

22

Naterpara Naterpara Novelderment Chapters and Target Novelderment Chapters Naterpara Novelderment Naterpara Naterp	Окомчание таблицы А.З				
1900 1500		×	врактер нагруз	KIR	
14375) 0,3 4,5 1900 1900 1000	Материал	Коэффициент амплитуды пикла г = ^С 1	Ckopoers, geфopwaqui o, м/с ве более	Частота пагружения, пиклужен	Домовечность при температурах ясмытания
1500 The part of t	Сплав марки ХН77ТЮР (ЭИ437Б)	8°0	A.	1900	To the second se
	Сплав марки ХН70МВЮ-ВД	0,2	τĊ.	1500	No. Sur

23

FOCT P 50753-95

Таблица А.4 — Допускаемые насательные напряжения для пружив в условиях статического нагружения при низких температурах

Материал	Рабочая температура, *С	деформа	напряжение т ции, МПа (кго ости работы, ч	(N H ²) TPR
		100	500	1000
Проволока пруживная кор- рознонно-стойкая из стали марки (2X18H10T	78 191 253	785 (80) 735 (75) 685 (70)	735 (75) 685 (70) 685 (70)	735 (75) 685 (70) 685 (70)
Проволока пруживная жа- ропрочная из сплава мар- ки ХН77ТЮР (ЭИ437Б)	-78 -196 -253	640(65) 685(70) 685(70)	590 (60) 640 (65) 640 (65)	590 (60) 640 (65) 640 (65)
Прутки и проволока из жаропрочного сплава мар- ки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)		345 (35) 345 (35) 295 (30)	345 (35) 325 (33) 275 (28)	315 (32) 295 (30) 245 (25)

Таблица А.5 — Модуль сдвига для материалов при различных температурах

	I/	Аозуль	ensura $G_{\tau} =$	× 10	r, Mfla	при темп	тературе	, *C
Матернал	253	196	78 +20	+100	+ 150	4 200	+ 250	+300
Сталь марки 12X18H10T Сплав марки	77,5	77,0	70,568,5	66,0	65,0	63,3	61,7	60,a
ХН77†ЮР (ЭИ437Б) Сплав марка ХН70МВЮ-ВД	84,0	83,5	81,078,3	77,5	.77,0	76,0	75,0	73,5
(ЭИ826-ВД) Сталь марки	81,2	80,5	78,577,0	75,0	74,0	73,7	73,0	72,0
08Х18Н7Г10АМЗ-ПД	77,0	76,0	70,068,0	65,0	64,5	63,0	61,5	59,5

G D S T

Окончание таблицы А.5

ч		. Мааул	нь един	ra G _y -	· ×	10°. MJ	Та ори	темпер	атуре.,	'C
Матернал	+ 350	+ 400	+450	+500	+550	+ 600	+ 630	+700	+ 790	+800
Сталь марки 12X18H10T	57,3	54,7	_	_			_	_	_	_
Сплав марки ХН77ТЮР (ЭИ437Б)	72,5	71,0	69,5	68,0	₹ 5 ,2				_	
Сплав марки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)	71,0	70,0	63,0	68,0	67,0	68,5	64,8	63,7	61,2	53,8
Сталь марки 08Х18Н7Г10АМЗ-ПД	6,88	54.0			-	-		-		

DPH-NO-XEHNE 5

(спривочное) — Физические свойства пружинных матерналов Таблица

Марко метериела			Term	ap du o	ON HOS	ž.	HW.KO, #	ilper realii	Termonposeaghoets, Brffw.K), sps requepatype, ${}^{\circ}C$	ņ	Kos ф Burn 4	Коэффициент линейного расш вия с.10°, 1/град в интервале ператур, "С	линейз гряд в в кратур.	060 ps	расшире- кале тек-
	8	-8	<u>-2</u>	300		000 004	000	98	300	96	70:100	70:-100 23-200 20-300 31-400 20	20-300	30-400	20 - 300
Сталь марки															
12X18H10T	98	0,000	<u> </u>	0.45	150	36,033,042,045,051,055,0	0,69	64.0	0 29		-9'91	15,6 17,0	17,5	10 22	Ø. ►
Chias Mapsa				-				-							
XH77TKOP (3H487E) 30,0 33,0 37	다. 82	<u>第</u>	<u>88</u>	=	0.45	0,041,045,050,0	0.98	0,09	67.0	-	the exi	68	13.0	(2) (2)	는 6일 -
CHARG MADKE XHZDMBRO-BJ															
(9H828-BД)	1	25,038	8	033	0.37), 140	,033,037,041,0 45,0	0	57,0	0'09	t~;	6%	13.0	13.1	00 00 00
				_	_										
M3-HJ	7. 23	13,415,918	<u>89</u>	8	<u>8</u>	,119,620,922,7	90 60 60 70	12 13	176	1	197	16.1 - 16.6 - 17.4	# <u></u>	©.	⊕ <u>i</u> ⊛

Окончание таблицы БЛ

Марка материала	Козффиці 1	製造	лижейжого расшивения су 10°, пря темлературе, °C	ос. «С.	Плотность	Молуль упругости	Магшитис при мапра	Магиятизя проевцаемость ри напряженности магинт поля Э	емость µ матшитюро
	20-600	20-700	20-800	20-200		E, MIII	7	100	700
CTBJB MADKH 12X18H10T Chase Manke	18,2	18,6	18,9	19,3	7,9	181000	2,20	8,90	
XH77TiOP (3M437E) Charb madket	14,0	- UD	15,1		& 64	206000	1,03	1,03	1.03
ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)	13,4	14,0	14,5	15.55	10 80	206060	10,1	10'1	10'1
68X18H7F10AM3-ПД	9,7	0,71	0,71	ſ	e4 e0	000161	1,03	20'1	1,03

G D 5 T

. ПРИЛОЖЕНИЕ В -

(рекомендуемое)

- ТРЕБОВАНИЯ К ИЗГОТОВЛЕНИЮ ПРУЖИН · - · · - · ·

Пропесс изготовления пружин, работающих при высоких и низких температурах, состоит из навивки, механической обработки торцов или заделки коннов пружин, термической обработки, горячего или холодного заневоливания и, в случае необходимости, тидропескоструйной обработки, электрополирования.

В.1 Навивка пружин

В.1.1 Навивку пружин производят в соответствии с 4.1.2.1 технических требований.

В.1.2 Днаметр оправки для навивки пружин рассчитывают по формуле

$$D_{\text{unp}} = d \left[\frac{1}{\frac{d}{D_1 - d} + \frac{1.7\sigma_{\text{B}}}{E}} - 1 \right]. \tag{B.1}$$

где σ_a — прочность материала (по данныя документа о качестве);

E - - - модуль нормальной, упругости.

В.1.3 Пруживы, предназначенные для работы в условиях высоких температур, навивают с учетом пластической деформации при горячем, заисволивании, ведичину пластической деформации указывают в КД.

В.2 Обработка торцов

В.2.1 Механическую обработку торцов пружин (шлифование, фрезерование и т. л.) или заделку концов пружин растяжения производят до термической обработки. Допускается производить механическую обработку торцов пружин сжатия после термической обработки.

В.2.2 При шлифовании или фрезеровании торцов пружин исобходимо обеспечивать их интенсивное охлаждение водой или эмульсиями по избежание при-

жога концов пружин.

В.3 Термическая обработка

В.3.1 Термическую обработку пружин производят в соответствии с технодогическим происссом.

Режимы термической обработки должны обеспечивать стабильность сило-

оых характеристик пружив при эксплуатации.

В.З.2 Термообработку пружин из сплава марок ХН77ТЮР (ЭИ437Б) и ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД) производят в вакууме не менее 0,013 Па вли в среде внертных газов.

В.З.3. Требования безопасности при термической обработке пружин уста-

навливают в соответствии с ГОСТ 12.3.004.

В.4 Заневоливание

В.4.1 Пружины, работающие при высоких температурах или в интервале температур от высоких до низких, подвергают горячему замеволиванию эли обеспечения стабилизации геометрических размеров в процессе работы:

Для пружин сжагия горячее заневоливание производят при нагружении до соприкосновения витков, а для пружин растяжения — при максимальной де-

формации растяжения.

В.4.2 Величину пластической деформации при заневоливании пружин вычеслиют по формулс (26), где γ_n — назначают по таблице. В.1 или назначает изтотовитель и проверяет на опытных:партиях пружин.

Таблица В.1 — Относительная пластическая деформация

		Рабочая	Относ	ктельная пл	астическая
Материал	Группа прочиости	температу- ра, "С не более	98	145	195
Проволока пружинная кор- розионно-стойкая высокопроч- ная из стали марки 12X18H10T	В, Во	150 250		=	=
Проволока пружинная кор- розионно-стойкая жаропроч- ная из стали 12Х18Н10Т	н	300			36
Проволока пружинная жа- ропрочная из сплава маркв ХН77ТЮР (ЭИ437Б)		400 450 500	=	 3—5	2-4 3-7 4-7
Проволока и прутки из жа- ропрочного сплава марки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)	=	600 700 750 800	1-3 1-3 5-10 10-15	2-4 2-4 16-32 20-35	46 46 3240 4050

Примечание — Для пружни с большими индексами рекомендуется при зля пружин с малым индексом — большие.

В.4.3 Температура заневоливания должна быть выше рабочей температуры на 30—50 °С, но не должна превышать максимальную рабочую температуру для данного материала более чем на 50 °С (см. таблицу 8 настоящего стандарта).

В.4.4 Продолжительность заневоливания определяют опытным путем, кото-

рая должна быть в пределах от 5 до 60 мин.

В.4.5 Заневоливание пружин проводят в воздущной или инертиой (аргон, вакуум) среде. Для пружин из сплава марки ХН70МВЮ-ВД заневоливание пружин рекомендуется проводить в инертной среде.

В.4.6 При превышении требований чертежа по высоте (силе) докускается проводить повторное заисволивание пружин в соответстван с требованиями 5.4.

В.4.7 Пружины, предназначениые для работы только при низких температурах, подвергают заисволиванию при температуре 20°С. При этом пружины сжатия нагружают до соприкосновения витков, а пружины растяжения, — до максимальной деформации в течение времени, указанного в КД.

В.5 Гидропескоструйная обработка

- В.5.1 Пруживы, термообработанные в воздушной среде, при необходимости подвергают гидропескоструйной обработке с целью сиятия окалины.
- В.5.2 Допускается очистка пружин из проволоки диаметром от 4 мм и более электрокорундом или металлической дробью размерами менее 0,3 мм.

G D 5 T

 деформация	(γ _n =)	<10-4) np	и папряжен	ин т. М	III.a				
245	295	345	596	440	490	540	590	640	685
_		1-4	1-5	 1—6	1-3 2-6	2-5 2-7	2-6 3-8	3-7 3-11	4-10 4-13
3-7	4-8	410	412						1323
2-5 4-8 5-10	2-5 4-10 5-11	2—7 5—11 8—15		3-10 10-16 17-26	14 - 21	19 - 27	25 - 34	32 - 42	
7—10 7—10 40—65	812 1015 	10—15 13—21 —		20—25 22—33 —			=	-	=

нимать меньшие значения из приведенного в таблице диапазона велични ум, в

В.6 Электрополирование пружин

В.6.1 Для повышения коррозионной стойкости пружины после гидропескоструйной обработки подвергают электрополированию в соответствии с требованиями приложения Д или по технологическим процессам завода-изготовителя.

приложение г

(справочное)

ПРИМЕРЫ ВЫБОРА И РАСЧЕТА ПАРАМЕТРОВ ПРУЖИН

Г.1 Исходиыми величинами для определения размеров пружли являются сила $F_z = (100\pm10)$ Н, величина рабочей деформации $s_z = 6$ мм, рабочая темвература (интервал темвератур) — от минус 253 до ±500 °C, условие нагружения — статическое, срок службы — 500 ч.

Г.2 По заданному интервалу температур материал пружины — сплав марки

XH77TЮР по ТУ 3-825 (таблица 8).

По условию натружения — пружина II класса, по величине допускаемого отклонения на силу — пружина второй группы точности.

Г.З По таблице А.2 определяем допускаемое напряжение при рабочей де-

формации т₂ == 195 МПа.

Г.4 Днаметр проволоки зависит от индекса пружины. Например, индекс (тт. 7. Тогда, используя формулу (3).

$$d=\sqrt{\frac{8F_{\pi^i}}{\pi\epsilon_2}}=\sqrt{\frac{8\cdot 100\cdot 7}{3\cdot 14\cdot 195}}=3.02$$
 MM

По ТУ 3—825 близкое по величине значение d равно 3 мм. Производим перерасчет индекса пружным

$$l = \frac{\pi d^3 t_2}{8F_*} = \frac{3.14 \cdot 3^2 \cdot 195}{8 \cdot 100} = 6.9$$

 $\Gamma.5$ Находим значение среднего D в наружного D_1 диаметров пружины

$$D = id = 6,9 \cdot 3 = 20,1$$
 hm.

$$D_1 = D + d = 20, 1 + 3 = 23, 4 \text{ MM}$$

Г.6 Необхидимое число рабочих витков определяемое по формуле (10) равно

$$n = \frac{s_2 G_c}{z D \tau_0 l} = \frac{6.68000}{3.11.20.1.6.9.195} = 4.8.$$

гле G_т — модуль сдвига материала при температуре 500 °C, равный 68000; МПа по таблине А.Б.

Число рабочих витков округляем до 5.

Г.7 Полное число витков пружины (при поджатии по нелому ветку) состават

$$n_1 - n + 2 = 5 + 2 = 7$$

Г. 8 Дляна пруживы при максимальной деформации по формуле (15) составит

$$l_3 = (n_1 + 1 - n_s)d = (7, 0 + 1 - 1, 5)3 = 19, 5 \text{ MM},$$

если число защляфованных витков $n_3 = 1.5$.

 $\Gamma.9$ По заданной силс F_2 находим силу F_3

$$F_{*}=1.2F_{*}=120 \text{ H}$$

G D 5 T

Г.10 Зная силу F₃ находим максимальную деформацию по формуле (14)

$$s_3 = -\frac{8D^3nF_3}{G_3d^4} = -\frac{8\cdot20.1^3\cdot5\cdot120}{68000\cdot3^4} = 7.1$$
 мм

Г.11 Длина вружница в свободном состоявии по формуле (18) равиа

$$l_4 = l_3 + s_3 = 19.5 + 7.1 = 26.6$$
 MM

Г.12 Для составления силовой диаграммы пружины и определения силовых характеристик при тарировании производим расчет параметров при темцературе 20 °C по формуле (9)

$$c_I = \frac{G_T d^4}{8D^3n} = \frac{78300 \cdot 3^4}{8 \cdot 20 \cdot 1^3 \cdot 5} = 19.6 \text{ H/MM}$$

Г. і З Рабочее усилис $F_2 \rightarrow c_1 s_2 = 19,6 \cdot 6 = 118$ Н. Сила F_2 при максимальной деформации s_2 равна

$$F_x = c_x s_x - 19, 6.7, 1 = 139, 11$$

 $\Gamma.14$ По таблице В.1 находим величину относительной пластической деформации вод горичес заневоливание при температуре 500 °C is $\tau_0 = 195$ МПв

$$\gamma_0 = 6 \cdot 10^{--1}$$

Г.15 Пластическая деформация, по формуле (26)

$$s_{\alpha} = \frac{\pi D^2 n}{d} \quad \gamma_{\alpha} = \frac{3.14 \cdot 20.1^2 \cdot 5}{3} \cdot 6.10^{-4} = 1.3 \text{ MM}$$

Г.16 Длица пружины под горячее заневоливание при навивке (с учетом пластической деформации) по формуле (27) составит

$$l_{a,n} = l_a + s_n = 26,6 + 1,3 = 27.9$$
 мж

Г.17 Шаг пружины по формулс (28) равен

$$t_{n=0} = \frac{l_{00}-l_{3}}{n} + d = \frac{(27.9-19.5)}{5} + 3 = 4.7 \text{ MM}$$

Г.18 Диаметр оправки для навивки пруживы, по формулс (В.1)

$$D_{\text{emp}} = d \left[\frac{1}{\frac{d}{D_1 - d} + 1.7 - \frac{\sigma_a}{E}} - 1 \right] = 3 \left[\frac{1}{\frac{3}{23.4 - 3} + 1.7 - \frac{1220}{206000}} - 1 \right] - 15.9 \text{ MM}$$

Г.19 Для определения рабочей силы F_2 при температуре минус 253 °C накодны жесткость по формуле (9)

$$c_{\tau} = \frac{G_{1}d^{4}}{8D^{3}n} = \frac{84000 \cdot 3^{4}}{8 \cdot 20 \cdot 1^{3} \cdot 5} = 20.8 \text{ H/mm}.$$

$$F_2 - c_7 s_2 = 20.8 \cdot 6 - 125 \text{ H}$$

ПРИЛОЖЕНИЕ Л

(рекомендуемов)

ТРЕБОВАНИЯ К ЭЛЕКТРОПОЛИРОВАНИЮ ПРУЖИН

Д.1 Общие положения

Д.1.1 Для повышения коррозионной стойкости пружины подвергают элект-

рополированию.,

- Д.1.2 Перед электрополированием пружины при необходимости подвергают гидропескоструйной обработке для удаления окалины и стлаживания поверхностных дефектов. Особенно тщательно необходимо удалять окалину с пружин из сплавов марок ХН77ТЮР (ЭИ437Б) и ХН7ОМВЮ-ВД (ЭИ428-ВД), так как наличие остатков окалины может явиться причиной растравливания поверхности при электрополировании.
- Д.1.3 Имеющиеся на поверхности витков пружины макродефекты в энде трещин, раковии, рисок и закатов при электрополировании не удаляются, поэтому электрополированию подвергают пружины, не имеющие перечисленных дефектов.

Электрополирование осуществляют по следующим технологическим операциям:

- монтаж приспособления;
- обсажирнивание;
- промывка в горячей воде;
- промывка в холодной воде;
- электрополирование;
- промывка в холодной воде;
- нейтрализация;
- промывка в холодной воде;
- промывка в горячей воде;
- -- сушка:
- демонтаж приспособлений;
- контроль,
- Д.2 Описание технологических одераций:
- Д.2.1 Монтаж приспособлений
- Д.2.1.1 Для правильного проведения процесса электрохимического полирования подвесочные приспособления должны иметь надежный жесткий контакт как с пружинами, так и с аводной штангой.
- Д.2.1.2 Места контактов приспособления с пруживами не должны перегреваться, для чего площадь сечения последних должна быть рассчитана с учетом наибольшей применяемой силы тока.
- Д.2.1.3 Допускаемая токовая нагрузка на 1 мм² площади сеченяя проводника для стали составляет 1.9 А.
- Д.2.1.4, Подвески можно изготавливать из стали с последующим свинцеванием мест контакта с электролитом, так как свинец является наиболее стойким к действию электролита. Свинец может быть нанесен на приспособления горячим способом после предварительного лужения или гальваническим осаждением.
- Д.2.1.5 Нерабочне поверхности подвесок изолируют бакелитовым, хлорвиниловым, полихлорвиниловым лаками или плотно обматывают изоляционной лектой из пластиката, хлорвинила или фторопласта.
- Д.2.1.6 Для пружин с несоприкасающимися и плотно расположенными витками необходимо применять специальные приспособления для развода витков.

G D 5 T

Д.2.2 Обсажиривание

Д.2.2.1 Обезжиривание химическим путем с целью полного удаления жаровых загрязнений производят в течевие 10-20 мин при температуре 60-80 °C в. pactsone:

Натрия гидроокись, ГОСТ 4328					20-50 r/s
Натрий угленислый, ГОСТ 10678					20-59 r/s
Натрий фосфорнокислый, ГОСТ 9337	-	1			3070 r/n
Жидкое натриевое стекло, ГОСТ 13078		,	_	1	3 - 10 c/a

4.2.3 Промывка в горячей воде ври температуре $60...80\,{}^{\circ}\mathrm{C}$

Д.2.4 Промывка в холодной воде при температуре 10—20 °C.
Д.2.5 Электроподирование

Д.2.5.1 Электрополирование пружин производит в растворах, состав которых приведен в таблице Д.1.

Л.2.5.2 Катоды изготавливают из нержавеющей стали или из свинца.

Электрополирование пружим из вержавеющей стали производят в керамической или футерованной свинцом ванне, снабженной электрообогревом и бортовой вентиляцией.

Пружины из проводоки диаметром — более 5 мм в длинтії более 100 мм.

электрополируют с виутренним католом.

- Д.2.5.3 Для электрополирования пружин из сплавов марок X1177ТІОР. (ЭН437Б) и ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД) можно применять ваяны, изготовленные из бинивдаета, или вайны, футерованные винивляетом, спабженные бортолой веплиляцией.
- Д.2.5.4 При электроподярования пружия из жаропрочных сплавов, обладагоших высоким электрический сопротивлением, происходит нагрев электролита, веледетвие чего рекомендуется оснастить ванны устройством эли охлаждения.

Д.2.6 Нейтрализация.

- Д.2.6.1 Нейтрализацию для удаления остатков кислот производят в течение 3-5 мин в растворе натрия углекислого (80-100 г/л) ири температуре
- 50—70 °C. Д.2.7 Промывка в колодной воде при температуре 10—20 °C.
 - Д.2.8 Промывка в горячей возе при температуре 60—80 °C.

Д.2.9 Сушка

- Д.2.9.4 Сунку производят горичим сжатым воздухом, очищенным от воды 图 MaC点表。
 - Д.2.10 Демонтаж приспособлений:

Д.2.11 Контроль

Д.2.11.1 Контроль качества электрополированных пружим производят визу-

ально. Допускается применение лупы с пятикративы увеличением.

Д.2.11.2 На электрополированной поверхности допускаются выявленные дефекты механического происхождения, следы от потеков воды, отсутствие блеска или везначительное иотемнение в местах контакта пружии с приспособдением, силжение блеска на внутренией поверхности пружин из сплава зарок ХН77ТЮР (ЭИ437Б) и ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД).

Д.3 Требования безонасности:

Д.3.1 Все работы по электрополированию необходимо производить и соответствия с требовациями «Правил безопасности при травлении металлов и нанесевии на них гальванических и химических покрытий», утвержденных ЦК Професоюза 18 декабря 1985 года.



Твблица Д1 — Состав	ктав электродита	×	режимы	электрополирования	ирования	жед вит	MARKE	различных материалов	
		Содержавие		компонентов влектролита.	HT.8. F			Режим работы	
Материал	Oprodocéop- nan xectora FOCT 6832 p=17 r/kw²	Cepnes sist. TOO! stor 4004 4004 p=1,64 n/cm ⁵	Xposcosm sumapsa. FOCT 2548	b=1:50 цсм, LOCL 6526 Lуниевия	STRACH- FUNCT 10164 P 1.12 PICH	Вода тёх- ническая	Tewnsbarkhu.	Плотвость токо на аноде, А/м ³	Продолжи- тельность обработки, ини
Сталь-марок 12X18H10T, 08X18H7Г10AM3-ПД	10881105	331—350	30—34	ı	ı	160—180	6570	09'009'0	8-10
Сплав марки ХН77ТЮР (ЭИ437Б)	782—816	515552	18—20	19-25	Į.	200-245	30-40	0,40-0,50	9—10
Спляв марки ХН70МВЮ-ВД (ЭИ828-ВД)	578—595	736—773	1	1	235-268		20-30	0,05-0,10	20—25

УДК 62-272.2:006.354

OKC 21.160

 $\Gamma 11$

OKCTY 124300

Ключевые слова: пружины, сжатия, растяжения, из специальных сталей и сплавов, классификация, требования

Редактор А. Л. Владимиров Технический редактор Л. А. Кузнецова Корректор В. С. Черная

Сдано в наб. 13.04.95. Подв. в печ. 26.06:25 Усл. печ. л. 2.33 Усл. кр.-отт. 2,33 Уч.-ыэд. л. 2,10 Тир. 700 С. 2524

ИПК, Издательство стандартов, 107076, Москва, Колодезный вер., 14, Калужская типография стандартов, ул. Московская, 256. Зак. 989 ПЛР № 040138

