ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

ПРЕСС-ФОРМЫ ДЛЯ ИЗГОТОВЛЕНИЯ РЕЗИНОВЫХ КОЛЕЦ КРУГЛОГО СЕЧЕНИЯ

Исполнительные размеры формообразующих деталей

FOCT 24513-80

Press-moulds for manufacturing of rubber O-rings section. Executive dimensions of formed articles

OKIT 39 6381

Утвержден Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 30 декабря 1980 г. № 6273. Постановлением Госстандарта от 19 мая 1981 г. № 2454 срок действия установлен

с 01,01 1983 г.

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

- Настоящий стандарт устанавливает исполнительные размеры формообразующих деталей пресс-форм для изготовления резиновых уплотинтельных колец круглого сечения по ГОСТ 9833—73 из резиновых смесей с линейной послевулканизационной усадкой от 0,9 до 4,7%.
- 2. Значения линейных послевулканизационных усадок резиновых смесей должны соответствовать указанным в табл. I.

Таблица І Co. 3,3 ao 3,7 Or 0.9 Cs. 1,5 Ca. 2.1 Ca. 2,7 Поле рассенвания Cp. 3,7 Ca. 4.3 средних усалож (У_{ср}) ao 2,1 ao 4.7 20 1.5 go 2,7 ao 3,3. ao 4.3 3.5 Реперные значе-1.21.82.43.04.0.4.5ния усадок Применяемость

- Метод экспериментального определения линейной послевулканизационной усадки резиновых смесей приведен в справочном приложении 1.
- Исполнительные размеры диаметра D формообразующих полостей для оформления внутреннего диаметра (d₁) колец должны соответствовать указанным на черт. I и в табл. 2;

Издание официальное

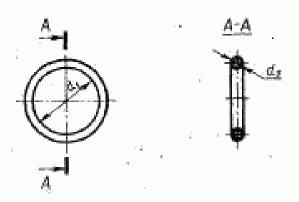
Перепечатка воспрещена-



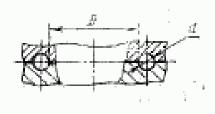
150

диаметра d формообразующих полостей для оформления диаметра поперечного сечения (d_2) колец должны соответствовать указанным на черт. I и в табл. 3.

Изделие - резиновое кольцо



Формообразующая полость



Черт, I

- 5. Форма и размеры облойных канавок должны соответствовать указанным на черт. 2 и в табл. 4.
- Метод изготовления прецизновных резиновых колец по ГОСТ 9833—73 приведен в справочном приложении 2.

				D					
				омин.	H			ин овые одъща	
Пред. отка.		%	усалки,	иниста	ерном за	при реп			
по. Н7	4,6	4,0	3,6	3,0	2,4	1,8	1,2	d.	42
+0,010	2,8	2,8	2,8	2.8	2,8	2.8	2,7	2,8	1,4
± 0.012	3.9	3,9	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	
+0,01 0	2,8	2,8	2,8	2,8	2,8	2,8	2,7	2,8	
-	3,3	$3_{1}2$	3,2	3,2	3,2	3,2	3,1	3,2	
	3,9	3,9	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	3,8	
+0,012	4,3	4.3	4,3	4,2	4,2	4,2	4,2	4,2	
70,012	4.8	4,8	4.8	4,8	4,7	4.7	4.7	. 4.7	
	5,3	5,3	5,3	5,3	5,2	5,2	5,2	5,2	
	5,8	5,8	5,8	5,8	5,7	5,7	5,7	5,7	
	6,3	6,3	6,3	6,3	6,2	6,2	6,2	6,2	
1	6,8	6,8	6,8	6,8	6,7	6,7	6,7	6,7	
	7,4	7,4	7,3	7,3	7,2	7,2	7,2	7,2	
	7,9	7,9	7,8	7,8	7,7	7.7	7,7	7,7	
+0,015	8.4	8,4	8,4	8,3	8,3	8,2	8,2	8,2	
	9,0	8,9	8,9	8,8	8,8	8,7	8,7	8,7	1,9
	9,5	9,4	9,4	9,3	9,3	9,2	9,2	9,2	- 1
	10,0	10,0	9,9	9,9	9,8	9,7	. 9,7	9,7	
	10,3	10,3	10,2	10,2	10,1	10,0	10,0	10,0	Ī
	11,0	10,9	10,8	10,8	10,7	10,7	10,6	10,6	
	11,4	11,3	11.3	11.2	11,1	11.1	11,0	11,0	
	12,0	11,9	11,9	11,8	11,7	11,7	11,6	11,0	
+0,018	12,4	12,4	12,3	12,2	12,1	12,1	12,0	12,0	
	13.0	13,0	12,9	12,8	12,8	12,7	12,6	12,6	
	13,5	13,4	13,3	13,3	13.2	13.1	13,0	13,0	
	14,1	14,0	13,9	13.9	13.8	13,7	13.6	13.6	ľ
	14,5	14,4	14,4	14,3	14,2	14,1	14,0	14,0	Ī

G D 5 T

-				200		D			
	новые			89	DM MIT.				Пред
100	AMUR		при реп	ьвиом за	ачения з	салжи,	%		отка. по 147
d ₁	d ₁	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,8	
	14,6	14,6	14,7	14.8	14,9	15,0	15,1	15,1	
l	15.0	15.0	15,1	15,2	15,3	15,4	15.5	15,6	+9,018
. [15,6	15,6	15.7	15,8	15.9	16.0	16,1	16.2	
Ì	16,0	16,0	16,1	16,2	16,4	16.4	16,5	16,6	
	16,6	16,6	16,7	16,8	17,0	17,0	17,1	17,2	
!	17.5	17,,5	17,6	17,7	17,9	17,9	18.0.	18,2	
	18,5	18,5	18,6	18,8	18.9	19.0	19,1	19.2	
	19,5	19.5	19.7	19,8	19,9	20.0	20,1	20,2	
	20.5	20,6	20,7	20,8	20.9	21,0	21,2	21.3	4
	21,5	21,6	21,7	21,8	22,0	22,1	22,2	22,3	
	22,5	22,6	22,7	22,9	23.0	23.1	23,2	23,4	+0,021
	23.5	23.6	23,7	23,9	24,0	24,2	24,3	24,4	-To-ioner
	24,5	24,6	24.7	24.9	25,0	25,2	25,3	25,5	
9, 1	25,5	25,6	25,7	25.9	26,0	26,2	26,3	26,5	
	26,5	26,6	26.7	26.9	27,1	27,2	27.4	27,5	
	27,5	27.6	27,8	27,9	28,1	28.2	28.4	28.5	
	28,5	28,6	28,8	29,0	29,1	29.3	29.4	29,6	
	29,5	29,6	29,8	30,0	30.2	30,3	30,5	30,6	
	31.0	31,1	31,3	31,5	31,7	31,8	32.0	32,2	
	32,0	32,1	32,3	32,5	32,7	32.9	33,0	33,2	ļ
	33,0	33,1	33,3	33,5	33,7	33,9	34,1	34,3	
-	34,0	34,1	34.3	34,5	34,8	34,9	35.1	35,3	+0.025
	35,0	35,1	35.3	35,6	35,8	36,0	36,2	36,3	
	36,0	36,1	36,4	36,6	36.8	37,0	37,2	37.4	
	37,0	37,1	37,4	37,6	37,8	38.0	38, 2	38,4	
	38,0	38,1	38,4	38,6	38,8	39,0	39,2	39,4	
				ļ	1	l	ì	l	١.
									- 18

-					ММ				TEOR 2
,	Реанновые					D	-		
	комьна		770.0		Номин				
d,	· di	1,2	при р 1,8	2,4	3844684	3,5			Пред. отка. по Н7
-	39,0	20.1		+			4,0	4,5	10 117
	41.0	39,1	39,4	39,6		_	40,3	40,5	
	44,0	41,2	41,4	41,7			42,3	42,6	
1,9	46,0	44.2	44,5	44.7	45,0	45,2	45,5	45.7	+0,025
	-	46,2	46,5	46,7	47,0	47,3	47,5	47,8	
	47,0	47.2	47.5	47.8	48,0	48,3	48,5	48.8	
-	49,0	49,2	49,5	49,8	50,1	50,4	50,6	50.9	+0,030
	3,8	3.8	3,8	3,8	3,8	3.8	3,9	3,9	
	4,2	- 4.2	4,2	4,2	4,2	4,3	4,3	4.3	
	4.7	4,7	4.7	4.7	4.7	4,8	4,8	4,8	+0,012
	5,2	5,2	5,2	5,2	5,3	5,3	5,3	5,3	
	5,7	5,7	5,7	5,7	5,8	5,8	5,8	5,9	
	6,2	6,2	6,2	6,2	6,3	6,3	6,3	6,3	
	6,7	6,7	6,7	6,7	6,8	6,8	6,8	6,9	
	7,2	7.2	7,2	7,2	7,3	7,3	7,4	7,4	
•	7,7	7,7	7,7	7,7	7,8	7,8	7,9	7,9	+0,015
	8,2	8,2	8,2	8,3	8,3	8,3	8,4	8,4	. 5,510
2.5	8,7	8.7	8,7	8,8	8,8	8,9	8,9	9,0	
	9,2	9,2	9,2	9,3	9,3	9,4	9.4	9.5	
	9,7	9,7	9.7	9,8	9,9	9,9	10,0	10,0	_
	10,0	10,0	10,0	10,1	10.2	10,2	10,3	10,3.	
	10,6	10,6	10,6	10,7	10,8	10,8	10,9	11,0	
ľ	11.0	11,0	11,1	11,1	11,2	11.3	11,3	11,4	
-	11,6	11,6	11.7	11,7	11,8	11,9	11,9	12,0	+0,018
	12,0	12,0	12,1	12,1	12,2	12,3	12,4	12,4	
-	12,6	12.6	12,7	12,8	12,8	12,9	13,0	13,0	
	13,0	13,0	13,1	13,2	13,3	13,3	13,4	13,5	
			-	J		.			
154									

Продолжение табл. 2

ММ

					1)			
	ольца Блыца			House	IM.				Пент
			при рег	териом э			%		Пред. откл. по Н7
-ds	d,	1,2	1.8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	1 10 10
	13,6	13,6	13,7	13,8	13.9	13,9	14,0	14.1	-
	14,0	14,0	14,1	14,2	14.3	14,4	14.4	14,5	
	14,6	14,6	14,7	14,8	14,9	15,0	15,1	15,1	+0.018
	15,0	- 15,0	15,1	15,2	15,3	15,4	15.5	15,6	, .,
	15,6	15,6	15.7	15,8	15.9	15,0	16,1	16,2	
	16,6	16,6	16.7	15.8	16:9	17.0	17.1	.17.2	
	17,5	17,5	17,6	17.7	17.8	17,9	18,0	18,1	
-	18,5	18,5	18,6	18,8	18.9	19,0	19,1	19,2	
	19,5	19,5	19,7	19,8	19.9	20,0	20,1	20,2	
	20,5	20,5	20.7	20.8	20.9	21.0	21.1	21.3	
	21,5	21,6	21,7	21.8	22.0	22,1	22,2	22.3	
	22,5	22,6	22.7	22,9	23,0	23.1	23,2	23,4	+0,021
	23,5	23.6	23,7	23,9	24.0	24,1	24.3	24,4	
2,5	24,5	24,6	24,7	24,9	25.0	25.2	25.3	25,4	
-	25,5	25,6	25,7	25,9	26.0	26,2	26,3	26,4	
.	26,5	26,6	26.7	26,9	27,1	27,2	27,3	27.5	
ļ	27,5	27,6	27.8	27.9	28,1	28,2	28,4	28,5	
.	28,5	28,6	28,8	28.9	29.1	29.3	29,4	29,6	
	29,5	29.6	29,8	30,0	30.2	30,3	30,5	30,6	
ļ	31,0	31.1	31,3	31.5	31.7	31,8	32.0	32.2	
-	33,0	33,1	33,3	33.5	33,7	33,9	34,1	34,2	
	35,0	35,1	35,3	35,6	35,8	36;0	36,2	36,3	+0.025
	36,0	36,1	36.4	36,6	36.8	37,0	37,2	37.4	
	37,0	37.1	37,4	37,6	37,8	38,0	38.2	38,4	
ļ	39,0	39,1	39,4	39,6	39,8	40,1	40,3	40,5	-
	40,0	40,1	40,4	40,6	40,9	41,1	41,3	41,5	
1	ĺ			- [1	l			1

		T			ANE .	9			
Pe	пиновые Кольца				Номии.				
			при ре	терком :	ичени	усьдин	. %	-	Пред. отка.
4.	d,	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no H7
	41,0	41.1	41,4	41.7	41.9	42.1	42,3	42.6	
	42,0	42,2	42.4	42,7	42.9	43,2	43.4	43,6	
	43.0	43.2	43,4	43,7	44.0	44,2	44,4	44.7	
	44,0	44,2	44.4	44,7	45,0	45,2	45,5	45,7	+0,025
	45,0	45.2	45,4	45,7	46,0	46,2	46,5	46.7	1
	47.0	47,2	47,5	47,7	48,0	48.3	48.5	48,8	
	49,0	49,2	49,5	49,8	50,1	50,4	50,6	50.9	
	50,0	50,2	50,5	50,8	51,1	51,4	51.7	51.9	
	51,0	51.2	51,5	51,8	52,1	52.4	52.7	52,9	
	53,0	53,2	53,5	53.8	54.2	54.5	54,7	55,0	
	54,0	54,2	54,5	54,9	55,2	55,5	55,8	56,1	
	55.0	55, 2	55,5	56,9	56.2	56,5	56;8	57,1	
5.5	57,0	57.2	57,5	57.9	58,2	58,5	58,9	59,2	
	59.0	59,2	59,6	59.9	60.3	60,6	60.9	61.3	
	60,0	60,2	60,6	61.0	61.3	61.7	62,0	62,3	+0,030
į.	61;0	61,2	61,6	62,0	62.4	62,7	63.0	63,4	
	62,5	62,7	63,1	63,5	63.9	64,2	64,6	64.9	
ļ.	63,5	63,7	64.1	64.5	64.9	65,2	65,6	65.9	
].	66,5	66,8	67.2	67.6	68,0	68,3	68,7	69,1	-
- [.	68,5	68,8	69,2	69,6	70,1	70,4	70.8	71.2	-
	70,5	70,8	71,2	71,6	72,1	72.4	72,8	73,2	•
- 1.	73,5	73,8	74,2	74,7	75,1	75,5	75,9	76,3	
	76,5	76,8	77,3	77.8	78.2	78.6	79,0	79,5	
-	-78,5	78,8	79.3	79,8	80,2	80,7	81,1	81.5	
-	80,5	80,8	81,3	81,8	82,3	82,8	83,2	83,6	+0,035
	83,5	83,8	84,3	84.8	85,4	85,8	86,2	86,7	
	l			ļ				-	
6	1								

MIM

					D				
Peak	шовие -			Номи					-
k:0-	A-118		при ревер			один. %			Прел. откл.
do	41	1,2	1,8	2,4	8,0	3,5	4,0	4.5	n-o 117
	86,5	86,8	87.4	87,9	88,4	88,9	89,4	89,8	
	.88,5	88,83	89,4	.89,9	90,5	90,0	91,4	91,9	
	90,5	90,8	91,4	91,9	92.5	93,0	93,5	04 ,0	
	93',0	93,3	93.9	94.5	95,1	95,6	96,1	96,6	
	96,0	96,4	97,0	97,6	98,2	98.7	99,2	99,7	
	98.0	98,4	99.0	99,6	100,2	100;7	101,2	101.8	+0.035
	100,0	100,4	101,0	101,6	102,2	102.8	103,3	103,9	
	103,0	103,4	104,1	104,7	105,3	105.9	106,4	107,0	
	108,0	106.4	107,1	107.7	108.4	108.9	109,5	110,1	
`	108.0	108,4	109,1	109,8	110,4	111,0	111,6	112.2	
2,5	110,0	110,4	111,1	111,8	112,5	113,0	113,6	114,2	
	113,0	113,4	114,1	114,8	115.5	116,1	116,7	117.4	
	116.0	116,4	1:7,2	117.9	118.6	119.2	119,9	120,5	
	118,0	118,4	119.2	119,9	120,6	121,3	121.9.	122.5	
	120,0	120.5	121,2	121.9	122,7	123,3	124,0	124,6	
	122.5	1237,0	123,7	124,4	125,2	125,9	126,5	127,2	
	127,5	128.0	128,8	129,6	130,4	131.0	131,8	132,4	+0,040
	132,5	133,0	133,8	134,6	135,4	136,1	136,8	137,6	
	137,5	138,0	138,9	139,7	140,6	141,3	142,0	142,8	
	142,5	143,1	143.9	144,8	145,7	146.5	147.2	148,0	
	147.5	148,1	148,9	149.8	150,8	151.6	152.3	153.1	
	9,7_	9,7	9,7	9,8	9,9	9,9	10,0	10,0	+0,015
	10,6	10,6	10,6	10,7	10,8	10,8	10.9	10,9	
3.0	11,6	11,6	11.7	11.7	11.8	11.9	11,9	12,0	+0,018
	12,6	12,6	12,7	12,8	12.8	12.9	13,0	13,0	10,000
	13,6	13.6	13,7	13.8	13,9	13,9	14,0	14,1	

157

					CM				
ja o	Знаовые					>			
	оольца оольца				Номин.				
de				ерном эн		усалки,	34		Пред. откл
41	d,	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no H7
	14,6	14,6	14,7	14.8	14,9	15,0	15,1	15,1	
	15,6	15,6	15,7	15,8	15,9	16,0	16,1	16,2	+0,018
	16,6	16,6	16,7	16,9	16,9	17,0	17,1	17,2	
	17,5	17,5	17,6	17,8	17.9	17,9	18,0	18,1	
	18,5	18,5	18,6	18,8	18,9	19,0	19,1	19.2	1.
!	. 19,5	19,5	19,7	19,8	19,9	20,0	20,1	20,2	1
	20,5	20,5	20,7	20,8	20,9	21,0	21,1	21,3	1
ı	21,5	21,6	21,7	21,8	22,0	22,1	22,2	22,3	
	22,5	22,6	22,7	22,8	23,0	23,1	23,2	23,4	+0,021
	23,5	23,6	23,7	23.9	24,0	24,1	24,3	24.4	
	24.5	24,6	24.7	24,9	25,0	25,2	25.3	25.4	
	25,5	25,6	25,7	25,9	26,0	26,2	26,3	26,4	
-	26,5	26,6	26,7	26,9	27.1	27,2	27,3	27,5	
3,70	27,5	27.6	27,8	27,9	28,4	28,2	28,4	28,5	
	28,5	28,6	28.8	28,9	29,1	29,3	29.4	29.6	
	29,5	29,6	29,8	30,0	30,2	30,3	30,5	30,6	
	31,0	31,1	31,3	31,5	31.7	31,8	32,0	32,1	
-	32.0	32,1	32,3	32.5	32,7	32,9	33,0	33,2	
	33,0	33,1	33,3	33,5	33,7	33,9	34,1	34.2	
	34,0	34,1	34,3	34,5	34,7	34,9	35,1	35.3	
].	35,0	35,1	35,3	35,6	35,8	36,0	36,1	36,3	+0.025
	36,0	36,1	36.4	36,6	35,8	37,0	37,2	37,4	
.	39.0	39,1	39,4	39,6	39,8	40,0	40,3	40,5	
ŀ	41,0	41,1	41,4	41.6	41,9	42,1	42,3	42,6	
-	44.0	44,2	44,4	44,7	45,0	45,2	45,5	45,7	
	46,0	46,2	46,4	46,7	47,0	47,3	47,5	47,7	
-	50.0	49,2° 50,2	49,5 50,5	49.8	50.1	50,4	50,6	50,9	+0,030
58	*****	00,2	50,5	50,8	51,1	51,4	51,7	51,9	

MM

					D				
	эмнофаге ольше			Ном	CH.				
			при реве	риом зик	иченин у	еваны, ў	× .		Пред. отка.
d ₂	d ₄	1,2	1.8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no H7
	51.0	51,2	51,5	51.8	52,1	52,4	52,7	52.9	
	54,0	54,2	54.5	54,9	55,2	55,5	55,8	56,1	
	55,0	55.2	55,5	55,9	56,2	56.5	56,8	57,1	
	58,0	58,2	58,5	58,9	59,3	59,6	59,9	60,2	
	59,0	59,2	59,6	59,9	60,3	60,6	60,9	61,3	
	62,0	62,2	62,6	63,0	63,4	63,7	64,1	64,4	+0,030
	63,5	63,7	64.1	64,5	64,9	65,2	65,6	65.9	
	61,5	64,7	65,1	65.5	65,9	66,3	66,6	67,0	
	68,5	68.8	69,2	69,6	70,0	70,4	70,8	71,1	
	69,5	69,8	70,2	70,6	71,1	71,4	71,8	72,2	:.
	73,5	73,8	74,2	74,7	75, i	75.5	75.9	76,3	
	78,5	78.8	79,3	79,7	80,2	80,7	81,1	81.5	
	80,5	80,8	81,3	81,8	82,3	82,7	83,2	83,6	
,0	8 3,5	83,8	84,3	84.8	85,3	85,8	86,2	86,7,	
	85,5	85,8	86,3	86,9	87,4	87,9	88,3	88,8	
	88,5	88.8	89,4	89,9	90,5	91,0	91,4	91,9	
	90,5	90,8	91,4	91,9	92,5	93,0	93,5	93,9	_
	93,0	93,3 .	93,9	94,5	95,1	95,6	96.1	96,6	
	95,0	95,4	95,9	96,5	97,1	97,6	98,1	98,7	+0,035
	98,0	98,4	99,0	99,6	100,2	100,7.	101,2	101,7	
	100,0	100,4	101,0	101,6	102,2	102,8	103,3	103.8	
	103,0	103,4	104,0	104,7	105,3	105,9	106,4	107,0	
	105,0	105,4	106,0	106,7	107,3	107,9	108,5	109,0	
į.	108,0	108,4	109,1	109,8	110,4	111,0	111,6	112.2	
-	110,0	110,4	111.1	111.8	112,4	113,0	113,6	114,2	
-	113,0	113.4	114,1					117.3	
-	122,5	118,4	-				$\frac{121.9}{126.5}$	122,5	+0,040

159

MM

						D			
	иновые ольна				Номинг.				
			eps pen	оржом за		усалки,	%		Пред. откл. по Н7
d'a	d.	1,2	1,8	2,4	a,0	3,5	4,0	4,5	по пт
	127,5	″128,0 ·	128,8	129,6	130,4	131,0	131,7	132,4	
	132,5	133,0	133,8	134,6	135,4	136,1	136,8	137,5	
3,0	137,5	138,0	138,8	139,7	140,6	141,3	142,0	142,8	+0,040
	142,5	143,0	143.9	144,8	145,7	146,5	147,2	148,0	
	147,5	148,0	148,9	149,8	150,8	151,5	152,3	153,1	
.	13,6	13,6	13,7	13,8	13,9	13,9	14,0	14,1	
	14,6	14,6	14,7	14,8	14,9	15,0	15,1	[5,1	÷0,018
	15,6	15,6	15,7	15.8	15,9	16,0	16,1	16,2	,
	16,6	16,6	16,7	16,8	16,9	17,0	17.1	17.2	
	17,5	17,5	17,6	17,7	17,9	17,9	18,0	18,1	
	18,5	18,5	18,6	18,8	18,9	19,0	19,1	19,2	
	19,5	19,8	19,7	19,8	19,9	20,0	20,1	20,2	
	20,5	20,5	20,7	20,8	20,9	21,0	21,1	21,3	
	21,5	21,6	21,7	21,8	22,0	22,1	22,2	22,3	
	22,5	22,6	22,7	22,8	23,0	23,1	23,2	23,3	+0,021
3,6	23,5	23,6	23,7	23,9	24,0	24,1	24,3	24,4	,
	24,5	24,6	24,7	24,9	25,0	25,2	25,3	25,4	
	25.5	25,6	25.7	25,9	26,0	26,2	26,3	26,4	
	26,5	26,6	26,7	26,9	27,1	27,2	27,3	27,5	-
į	27,5	27,6	27,7	27,9	28,1	28,2	28,4	28,5	
	28,5	28,6	28,8	28,9	29,1	29,3	29,4	29,6	
- 1	29,5	29,6	29,8	30,0	30,1	30,3	30,5	30,6	
]	31,0	31,1	31,3	31,5	31,6	31,8	32,0	32,1	
	33,0	33,1	33,3	33,5	33,7	33,9	34,1	34,2	+0,025
}	34,0	34,1	34,3	34,5	34,7	34,9	35.1	35,3	
	35,0	35,1	35,3	35,6	35,8	36,0	36,1	36,3	

-						D			
	ольша Ольша			-	омин.				Hpg.st.
			при репо					4.5	отка. по Н7
d ₂	, d ₁	1,2	1,8	2,4	3,0	3,6	4,0	4,5	
	37.0	37,1	37,4	37,6	37,8	38.0	38,2	38.4	
	38,0	38,1	38,4	38,6	38,8	39,0	39,2	39,4	
	. 39,0	39,1	39,4	39,6	39,8	40,0	40,3	40,5	
	41,0	41,1	41,4.	41,6	41,9	42,1	42,3	42.6	
	43,0	43,2_	43,4	43,7	44,0	44,2	44,4	44,7	+0,025
	44,0	44,2	44,4	44,7	45.0	45,2	45,5	45,7	I
	45,0	45,2	45,4	45,7 46,0 46,2 46,5 46,7					
	47,0	47,2	47,4	47,7	48,0	48,3	48,5	48,8	
	48,0	48,2	48,5	48,8	49,1	49,3	49,6	49,8	
	49,0	49,2	49,5	49,8	50,1	50,4	50,6	50,9	
	51,0	51,2	51.5	51,8	52,1	52,4	52,6	52,9	
	53,0	53,2	53,5	53,8	54,2	54,4	54,7	55,0	
_	54,0	54,2	54,5	54,9	55,2	55,5	55,8	56,1	
,6	55,0	55,2	55,5	55,9	56,2	56,5	56,8	57,1	
	56,0	56,2	56,6	56,9	57,2	57,5	57,8	58,2	
	57,0	57,2	57,6	57,9	58,2	58,5	58,8	59,2	
	58,0	58,2	58,6	58.9	59.3	59,6	59,9	60,2	
	59,0	59.2	59,6	59,9	60,3	60,6	60,9	61,2	1.0.000
	. 61,0	61,2	61,6	62,0	62,4	62,7	63,0	63.3	+0.030
	62,0	62,2	62,6	63,0	63,4	63,7	61,0	64,4	
	62,5	62,7	63,1	63,5	63,9	64,2	64,6	64,9	
	63,5	63;7	64,1	64,5	64,9	65,2	65,6	65.9	
	64,5	64,7	65,1	65,5	65,9	66,3	66.6	67,0	
	66,5	65,7	67,1	67,6	68,0	68.3	68.7	69,0	
	67,5	67,8	68,2	68,6	69,0	69,4	69.7	70.1	
	68,5	68,8	69,2	69,6	70,0	70,4	70,8	71,1	

69,5 70,5 72,5 73,5	1,2 69,8 70,8	при рег 1,8 70,2	пернем з 2,4	бомян. начения 3,0	усалки 3,6	4,0	4,5	Пред. откл. по Н7
69.5 70,5 72,5 73,5	69,8	1,8	2,4		,		4,5	otsa.
69.5 70,5 72,5 73,5	69,8			3,0	3,6	4,0	4,5	HW 110
70,5 72,5 73,5		70,2	70.0					
72,5 73,5	70,8		70,6	71,0	71,4	71,8	72,2	İ
73,5		71,2	71,6	72,0	72,4	72,8	73,2	
	72,8	73,2	73,6	74,1	74;5	74,9	75,3	+0,030
74,5	73,8	74,2	74,7	75,1	75,5	75,9	76,3	(0,000
	74,8	75,2	75,7	76,2	76,6	76,9	77,4	
76,5	76,8	77,3	77,7	78,2	78,6	79,0	79,4	
77,5	77,8	78,2	78,7	79,2	79,6	80,0	80,4	
78,5	78,8	79,3	79,7	80,2	80,6	81,1	81,5	
80,5	80,8	81,3	81,8	82,3	82.7	83,1	83,6	
82,5	82,8	83,3	83,8	84,4	84,6	85,2	85,7	
83,5	83,8	84,3	84,8	85,4	85,8	86,2	86,7	
84,5	84,8	85,3	85,8	86,4	85,8	87,3	87,7	
86,5 -	86,8	87,3	87,9	88,4	88,9	89,3	89,8	
87,5	87,8	88,4	88,9	89,5	89,9	90,4	90,9	
88,5	88,8	89,4	89,9	90,5	91,0	91,4	91,9	
90,5	90,8	91,4	91.9	92,5	93,0	93,4	93,9	
92,0	92,3	92,9	93,5	94,0	94,5	95,0	95,5	+0,035
93,0	93,3	93,9	94,5	95,1	95,6	96,0	96,6	
94,0	94,3	94,9	95,5	96,1	96,6	97,1	97,6	
96,0	96,4	97,0	97,5	98,2	98,7	99,2	99,7	
97,0	97,4	98,0	98,5	99,2	99,7	100,2	100,7	. •
98,0	98,4	99,0	99,5	100,2	100,7	101,2	101,7	
100,0	100,4	101,0	10i ,6	102,2	102,8	103,3	103,8	
102,0	102,4	103,0	103,6	104,3	104,8	105,4	105,9	1
	103.4	104,0	104 8	105.3	105.8	106.4	107.0	
103,0	100,1		TOTIO	100,10	100.0			
1	88,5 90,5 92,0 93,0 94,0 96,0 97,0 98,0 00,0	88,5 88,8 90,5 90,8 92,0 92,3 93,0 93,3 94,0 94,3 96,0 96,4 97,0 97,4 98,0 98,4 00,0 100,4 02,0 102,4	88,5 88,8 89,4 90,5 90,8 91,4 92,0 92,3 92,9 93,0 93,3 93,9 94,0 94,3 94,9 96,0 96,4 97,0 97,0 97,4 98,0 98,0 98,4 99,0 00,0 100,4 101,0 02,0 102,4 103,0	88,5 88,8 89,4 89,9 90,5 90,8 91,4 91,9 92,0 92,3 92,9 93,5 93,0 93,3 93,9 94,5 94,0 94,3 94,9 95,5 96,0 96,4 97,0 97,5 97,0 97,4 98,0 98,5 98,0 98,4 99,0 99,5 00,0 100,4 101,0 101,6 02,0 102,4 103,0 103,6	88,5 88,8 89,4 89,9 90,5 90,5 90,8 91,4 91,9 92,5 92,0 92,3 92,9 93,5 94,0 93,0 93,3 93,9 94,5 95,1 94,0 94,3 94,9 95,5 96,1 96,0 96,4 97,0 97,5 98,2 97,0 97,4 98,0 98,5 99,2 98,0 98,4 99,0 99,5 100,2 00,0 100,4 101,0 101,6 102,2 02,0 102,4 103,0 103,6 104,3	88,5 88,8 89,4 89,9 90,5 91,0 90,5 90,8 91,4 91,9 92,5 93,0 92,0 92,3 92,9 93,5 94,0 94,5 93,0 93,3 93,9 94,5 95,1 95,6 94,0 94,3 94,9 95,5 96,1 96,6 96,0 96,4 97,0 97,5 98,2 98,7 97,0 97,4 98,0 98,5 99,2 99,7 98,0 98,4 99,0 99,5 100,2 100,7 00,0 100,4 101,0 101,6 102,2 102,8 02,0 102,4 103,0 103,6 104,3 104,8	88,5 88,8 89,4 89,9 90,5 91,0 91,4 90,5 90,8 91,4 91,9 92,5 93,0 93,4 92,0 92,3 92,9 93,5 94,0 94,5 95,0 93,0 93,3 93,9 94,5 95,1 95,6 96,0 94,0 94,3 94,9 95,5 96,1 96,6 97,1 96,0 96,4 97,0 97,5 98,2 98,7 99,2 97,0 97,4 98,0 98,5 99,2 99,7 100,2 98,0 98,4 99,0 99,5 100,2 100,7 101,2 00,0 100,4 101,0 101,6 102,2 102,8 103,3 02,0 102,4 103,0 103,6 104,3 104,8 105,4	88,5 88,8 89,4 89,9 90,5 91,0 91,4 91,9 90,5 90,5 90,8 91,4 91,9 92,5 93,0 93,4 93,9 92,0 92,3 92,9 93,5 94,0 94,5 95,0 95,5 93,0 93,3 93,9 94,5 95,1 95,6 96,0 96,6 94,0 94,3 94,9 95,5 96,1 96,6 97,1 97,6 96,0 96,4 97,0 97,5 98,2 98,7 99,2 99,7 97,0 97,4 98,0 98,5 99,2 99,7 100,2 100,7 98,0 98,4 99,0 99,5 100,2 100,7 101,2 101,7 00,0 100,4 101,0 101,6 102,2 102,8 103,3 103,8 02,0 102,4 103,0 103,6 104,3 104,8 105,4 105,9

. Продолжение тобл. 2

ММ

Pes	HIED BOSE				D				
	ольца		при репе		lowan,	canna 1	<u></u>		Пред.
l da	dı	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	отка. по Н7
	106,0	106,4	107,0	107,7	108,4	108,9	109,5	110,1	
	107,0 -	107,4	108,1	108,7	109,4	110,0	110,5	111.1	
	108,0	108,4	109,1	109,7	110,4	111,0	111,6	112,2	10.005
	110,0	110.4	111,1	111,7	112,4	113,0	113,6	114,2	+0,035
	112,0	112,4	113,1	113,8	114,5	115,1	115,7	116,3	-
	113,0	113,4	114,1	114,8	115,5	116,1	116,7	117,3	
	116,0	116,4	117,2	117,9	118,6	119,2	119,8	120,5	'
	118,0	118,4	119,2	119.9	120,6	121,2	121,9	122,5	
	121.5	121,9	122,7	123,4	124,2	124,8	125,4	126,1	
	126,5	126,9	127,7	128,5	129,3	130,0	130,7	131,3	
	131,5	131,9	132,7	133,5	134,4	135,1	135,8	136,5	
	136,5	137,0	137,8	138,7	139,5	140,2	141,0	141,7	
0.0	141,5	142,0	142,9	143,8	144,7	145,4	146,2	146,9	+0,040
3,6	146,5	147,0	147,9	148,8	149,7	150,5	151,3	152,1	
	151,0	151,5	152,4	153,4	154,3	155,1	155,9	156,8	
	156,0	156,5	157.4	158,4	159,4	160,2	161,1	161,9	
	161,0	161,5	162,3	163,5	164,5	165,4	166,2	167,1	
1	166,0	166,6	167.6	168,6	169,7	170,6	171,5	172,4	
	171,0	171,6	172,6	173,7	174,7	175,6	176,6	177,5	
	176,0	176,6	177,7	178,8	179,9	180,8	181,8	182,7	
	181,0	181,6	182,8	183,9	185,0	186,0	187,0	187,9	
	186,0	186,6	187,8	188,9	190,1	191,1	192,1	193,1	
	191,5	192,2	193,4	194,6	195,8	196,8	197,8	198,8	+0,046
	195,5	196,2	197,4	198,7	199,9	200,9	202,0	203.0	1
	20 0,5	201,2	202,4	203,7	204,9	206,0	207,0	208,1	
	205,5	206,2	207.5	208,8	210,1	211,2	212,3	213,4	
6*				1	,				163

MW

				M?					
	имовале Эльца				омин.				Пред.
				ерном ав					otka. no H7
d,	d,	1,2	1,8	2,4	8,0	3,5	4,0	4,5	
	210,5	211,2	212,5	213,8	215,1	216,2	217,4	218,5	
	216,0	216,8	218,1	219,4	220,8	221,9	223,1	224,3	
	220,0	220,8	222,2	2 2 3,5	224,9	226, 1	227,3	228,4	+0,046
أغم	225,0	225,8	227,2	228,5	230,0	231,1	232,3	233,6	70,010
3,6	230,0	230,8	232,2	233,7	235,1	236,3	237,6	238,8	
	235,0	235,8	237,3	238,8	240,3	241,5	242,8	244,0	
	240,0	240,8	242.3	243,8	245,3	246,6	247,9	249,2	
	245,5	246,4	247,9	249,4	251,0	252,3	253,6	254,9	+0,052
	27,5	27,6	27,7	27,9	28,1	28,2	28,4	28,5	+0,021
	29,5	29,6	29,8	30,0	30,1	30,3	30,5	30,6	
	31,0	31,1	31.3	31,5	31,6	31,8	32,0	32,1	1
	33,0	33,1	33,3	33,5	33,7	33,9	34,1	34,2	
	34,0	34,1	34,3	34,5	34,7	34,9	35,1	35,3	
	35,0	35,t	35,3	35,5	35,8	36,0	36,1	36,3	
	36,0	36,1	36,3	36,6	36,8	37,0	37,2	37,4	
	37,0	37,1	37,4	37.6	37.8	38,0	38,2	38,4	+0,025
1	39,0	39,1	39,4	39,6	39,8	40,0	40,2	40,5	
4,6	41.0	41,1	41,4	41,6	41,9	42,1	42,3	42,5	
.,.	43,0	43.2	43,4	43,7	44,0	44,2	44,4	44,6	
	44,0	44,2	44,4	44,7	45,0	45,2	45,5	45,7	
	46,0	46,2	46,4	46.7	47,0	47,2	47,5	47,7	
	47,0	47,2	47,4	47,7	48,0	48,3	48,5	48,8	
	49.0	49,2	49,5	49,8	50,1	50,3	50,6	50,9	
	51,0	51,2	51.5	51,8	52,1	52,4	52,6	52,9	+0,030
	53,0	53,2	53,5	53.8	54.2	54,4	54,7	55,0	1 2,000
	54,0	54,2	54,5	54,8	55,2	55.5	55,8	56,0	

мм

					I	9			
	ижовые Банца			ŀ	іонян.				Flore.
			при рез	терном а	HAMBURA	усальм.	%		Пред. откл. по Н7
d ₁	d,	1,2	1,3	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	10 111
	56,0	56,2	56,5	56,9	57,2	.57,5	57,8	58,1	
	57,0	57,2	57,5	57,9	58, 2	58,5	58,8	59,1	
	59,0	59,2	59,6	59,9	60,3	60,6	60,9	61,2	
	61,0	61,2	61,6	62,0	62,3	62,7	63,0	63,3	ļ
	62,0	62.2	62,6	63,0	63,4	63,7	64,0	64,4	
	62,5	62,7	63,1	63,5	63,9	64,2	64,6	64,9	
	63,5	63,7	64,1	64,5	64.9	65,2	65,6	65.9	
	65.5	65,7	66,1	66,5	.66,9	67,3	67,6	68,0	+0,030
	66,5	66,7	67,1	.67,6	68,0	68,3	68,7	69,0	
.	68,5	68,7	69,1	69,6	70,0	70,4	70,8	71.1	
- 1	70,5	70,7	71,1	71,6	72,0	72,4	72,8	73,1	
	72,5	72.7	73,2	73.6	74,1	74,5	74.9	75,2	
;6	73,5	73,7	74,2	74,6	75,1	75,5	75,9	76,3	
, ,	75,5	75,8	76,2	76.7	77,2	77,6	78,0	78,4	
	76,5	76,8	77,2	77,7	78,2	78,6	79,0	79,4	
	78,5	78,8	79,2	79,7	80,2	80,6	81,0	81,5	
- [80,5	80,8	81,3	81,8	82,3	82,7	83,1	83,6	
[.	82,5	82,8	83,3	83,8	84,3	84.7	85,2	85,6	
1.	85,5	85,8	86,3	86,6	87.4	87,8	88,3	88,8	
	88,5	88,8	89,3.	89,9	90,5	90,9	91,4	91,9	
	90,5	90,8	91,3	91,9	92,5	92,9	93,4	93,9	+0,035
	\$2,0	92,3	92,9	93,4	94,0	94,5	95,0	95,5	
	95,0	95,3	95,9	96,5	97,1	97,6	98,1	98,6	
1	98,0	98,3	99,0	99,5	100,1	100,7	101,2	101,7	
	100,0	100.3	101,0	101,6	102,2	102,7	103,3	103,8	
	102.0	102,4	103,0	103,6	104,3	104,8	105,4	105,9	

мм

	noane			Н	омин.				Пред.
		-	при рев	ерном ви	ачения	усвани.	%		otka. no H7
d ₁	ď.	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	
	105,0	105,4	108,0	106.6	107.3	107.9	108,4	109,0	
	108,0	108,4	109,0	109,7	110,4	111.0	111,6	112,1	
	110,0	110,4	111.0	111,7	112,4	113,0	113,6	114.2	+0,035
	112,0	.112,4	113,1	113,7	114.5	115,0	115,6	116,2	
	115,0	115,4	116,1	116,8	117.5	118,2	118,8	119,4	
	118,0	118,4	119,1	119.8	120,6	121,2	121,8	122.5	
	120,0	120,4	121,1	121.9	122;6	123,3	123,9	124,6	
	122,5	122,9	123,6	124,4	125,2	125,8	126, 5	127,1	
	127,5	127,9	128,7	129,5	130,3	131,0	131,7	132,4	
	132,5	132,9	133,7	134,5	135,4	136.1	136,8	137,5	
	137.,5	138.0	138,8	139,7	140,5	141,2	142,0	142,7	
	142,5	143,0	143,9	144.7	145,6	146,4	147,2	147,9	+0,040
. [147,5	148,0	148,9	149,8	150.7	151,5	152,3	153,1	
1,6	152,0	152,5	153,4	154,4	155,3	156,1	157,0	157,8	
I	157,0	157,5	158,4	159,4	160,4	161,2	162.1	162,9	
	162,0	162,5	163,5	164,5	165,5	166,4	167.2	168,1	-
	167,0	167,5	168,6	169,6	170,7	171,6	172,5.	173,4	
	172,0	172,5	173,6	174,7	175,7	176,6	177,6	178 ,5	
Ì	177.0	177,6	178.7	179,8	180,9	181,8	182,8	183,7	
ľ	182,0	182,6	183,7	184,9	186,0	187,0	188.0	188,9	
ľ	187,0	187,6	188,7	189,9	191,1	192,1	193,1	194,1	′
	191,5	192,1	193,3	194,5	195,7	196,7	197.,7	198,8	+0,046
ı	196,5	197,1	198,4	199,6	200,9	201.9	203,0	204,0	
	201,5	202,1	203.4	204,6	205,9	207.0	208,0	209,1	
	206,5	207.2	208.5	209,8	211,0	212,1	213,2	214,4	
	211,5	212,2	213,5	214,8	216,1	217,2	218,4	219,5	
				-					

MW.

		1	D								
	эннооме ольця		1	· F	Бежин.						
			при ре	перном з	начения	усалки.	%		Пред. откл.		
d.	d ₁	1,2	. 1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no H7		
	216,0	216,7	218,0	219,4	220.7	221,9	223,0	224,2			
	221,0	221,7	223,1	224,5	225.9	227,0	228,2	229,4			
	226,0	226,7	228,1	229,5	230,9	232,1	233,3	234,6	+0,046		
4,6	231,0	231,8	233,2	234,6	236,1	237,3	238,5	239,8			
	236,0	236,8	238,3	239,8	241,2	242,5	243,7	245,0			
	241,0	241,8	243.3	244,8	246.3	247,5	248,8	250,1	+0,052		
	245,5	246,3	247,8	249.4	250,9	252,2	253,5	254,8	+0,002		
	49,0	49,2*	49,5*	49,8*	50,1	50,3	50,6	50,9			
	52,0	52,2	52,5	52,8	53,1	53,4	53,7	53,9			
	54,0	54,2	54,5	54,8	55,2	55,5	55,7	56.0			
	55,0	55,2	55,5	55,9	56,2	56,5	56,8	57,1			
	59,0	59,2	59,6	59,9	60,3	60,6	60,9	61,2			
	60,0	60,2	60,6	60,9	61,3	61,6	61,9	62,3	+0,030		
	61,0	61,2	61,6	62,0	62,3	62,7	63,0	63.3			
	6 3,5	63,7	64,1	64,5	64.9	65,2	65,5	65,9			
	68,5	68,7	69,2	69,6	70,0	70,4	70,7	71.1			
	70,0	70.2	70,7	71,1	71,6	71,9	72,3	72,7			
5,8	73,5	73,7	74,2	74,6	75,1	75.5	75,9	76,3			
	78,5	78,7	79,2	79,7	80,2	80,6	81,0	81,5			
	80,5	80,8	81,3	81,8	82,3	82,7	83,1	83,6			
	83,5	83,8	84,3	84,8	85,3	85,7	86,2	86,6	•		
	86,5	86,8	87,3	87,9	88,4	88,9	89,3	89,8	+0,035		
i	88,5	. 88,8	89,3	89,9	90,5	90,9	91,4	91,9			
	90,5	90,8	91,3	91,9	92,5	92,9	93,4	93,9			
	93,0	93,3	93,9	94,4	95,0	95,5	96,0	96,5	:.		
	96,0	96,3	96,9	97,5	98,1	98,6	99,1	99,6			

Пред. откл. +0,025 мм

				MX	D		_		
Pesu	шовые								
	an up		при репе		омит. жченин	усадки.	%		Пред. отка.
4.	ć.	1,2	1,8	2,4	3,0	8,5	4,0	4,5	по Н7
	98,0	98,3	98,9	99,6	100,1	100,6	101,2	101,7	
ľ	100,0	100,3	100,9	101,6	102,2	102,7	103.2	103,8	
-	103,0	103,3	104,0	104,6	105,3	105,8	106,4	106,9	
ľ	106,0	106,3	107,0	107,6	108,3	108,9	109,4	110,0	+0.035
ľ	108,0	108,4	109,0	109.7	110,4	110,9	111,5	112,1	
	110,0	110,4	111,0	111,7	112,4	113,0	113,6	114,2	
Ī	113,0	113,4	114,0	114,7	115,5	116.0	116.7	117,3	
	116,0	116,4	117,1	117,8	118,5	119,2	119,8	120,4	
	118,0	118,4	119,1	119,8	120,6	121,2	121,8	122,4	
	122.5	122,9	123,6	124,3	125,1	125,8	126,4	127,1	+0,040
ĺ	127,5	127,9	128,7	129,5	130,3	130,9	131,6	132,3	
	132,5	132,9	133,7	134.5	135,4	136,0	136,7	137,4	
ľ	137,5	137,9	138,8	139,6	140,5	141,2	141.9	142.7	
5,8	142,5	142,9	143,8	144,7	14 ,6	146.4	147,1	147.9	
-	147,5	147,9	148,8	149,7	150,7	151,4	152,2	153,0	
	152,0	152,5	153,4	154,3	155,3	156,1	156,9	157,7	
	157,0	157,5	158,4	159,4	160,3	161,2	162.0	162,9	
	162,0	162,5	163,5	164,5	165,5	166,3	167,2	168,1	
	167,0	167,5	168,5	169,6	170,6	171,5	172,4	173,3	
	172;0	172,5	173,5	174,6	175,7	176,6	177,5	178,4	
	177,0	177,5	178,6	179,7	180,8	181,8	182,7	183,7	
i	182,0	182,5	183,7	184,8	186,0	186,9	187.9	188,9	
	187,0	187,5	188,7	189,8	191,0	192,0	193,0	194,0	+0,046
	191,5	192,1	193,3	194.5	195,7	196,7	197,7	198,7	
	196,5	197,1	198,3	199,6	200,8	201.8	202,9	204,0	
	201,5	202,1	203,3	204,6	205,8	206,9	208,0	209,1	
		ļ			l				

мм

						D			
	зиновые Факца			ŀ	10мжн.				
			при рег	периож за	Balanselvan Hom	усации,	%		Пред. откл.
d ₂	d ₁	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no H7
	206,5	207,1	208,4	209,7	211,0	212,1	213,2	214,3	
	211,5	212,1	213,4	214,7	216,0	217,2	218,3	219.4	
	216,0	216,7	218;0	219,3	220,7	221,8	223,0	224,1	
	221,0	221,7	223,0	224,4	225,8	227,0	228,2	229,4	+0.046
	226,0	226,7	228,0	229,4	230,9	232,1	233,3	234,5	
	231,0	231,7	233,1	234,6	236,0	237,2	238,5	239,7	
	236,0	236,7	238,2	239,7	241,2	242,4	243,7	245,0	
-	241,0	241,7	243,2	244,7	246.2	247,5	248,8	250,1	
	245,5	246,3	247.8	249,3	250,8	252,1	253,4	254,8	
	250,5	251,3	252,8	254,3	2 55,9	257, 2	258,5	259,9	
	255,5	256,3	257,8	259,4	2 61,0	262,4	263,8	265.1	+0,052
	260,5	261,3	262,9	264,5	266,2	267,5	268,9	270,3	
8	265,5	266,3	267,9	269,5	271,2	272,6	274,0	275,4	
	270,5	271,3	272,9	274,6	276,3	277,8	279,2	280.7	
	275,0	275,8	277,5	279,2	281,0	282,4	283,9	285.4	
ĺ	280,0	280,8	282,6	284,3	286,1	287,6	289,1	290,6	
	285,0	285,8	287,6	289,37	291,1	292,6	294,2	295,7	
	290,0	290,9	292,7	294,5	296,3	297,8	299,4	300,9	
	294,5	295,4	297,2	299,0	301,1	302,5		305,7	
	304,5	305,4	307,2	309,0	311,1	312,6	314,2	315,8	
ŀ	314,5	315,4	. 317,3	319,3	321,3			326.3	
	324,5	325,5	327,5					336.8	
	334,0	335,0	337,1	339,2	341,3			346,7	+0,057
	344,0	345,0	347,1	349,2	351,4			356.9	-
	354,0	355,0	357,2					367.4	
	364.0	365,0	367,2		-			377.5	
ı									
						,			

					-)			
	ниовые		 :	Н	OMEN.				
na s	Metta		при рел	ерном за	ачении	усаджи.	%		Пред. отка.
d 2.	d ₁ ·	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	по Н7
	373,5	374,5	376,8	379.2	381,5	383,5	385.5	387,5	+0,057
	383,5	384,6	387,0	389 4	391.8	393,8	395,9	397,9	, .,,
	393,5	394.8	397,2	399.6	402,1	404,2	406,3	408.4	
	413.5	415.0	-417.5	420,1	422,7	424,9	427.1	429,3	I
5,8	433,5	435.2	437.8	440,5	443,3	445,6	447,9	450,2	-1-0,063
	443,5	445,3	448,0	450,8	453,5	455.9	458,3	460,7	1 4,000
	453,5	455,4	458,2	461,0	463,9	466.3	468,7	471.1	
	473,5	475,6	478,5	481.5	484,4	487.0	489.5	492.0	
	493,5	495,8	498,9	501,9	505,0	507,6	510,3	513,0	+0,070
	79,5	79,7	80.2	80,7	81,2	81,6	82,0	82,5	
	87,,5	87,8	88,3	88,8	89,4	89,9	90,3	90,8	
	89,5	89,8	90,3	90,9	91,5	91,9	92.4	92,9	
	92,0	92,3	92,8	93,4	94,0	94,4	94,9	95,4	
	95,0	95,3	95,9	96,4	97,0	97.5	98,1	98,6	
	97,0	97,3	97,9	98,5	99,1	99.6	100,1	100,7	+0,035
	100,0	100,3	100,9	101,5	102.1	102.7	103,2	103,7	70,000
Ī	103,0	103,3	104,0	104,6	105,2		106,3	106,9	
7,5	105,0	105.3	106,0	106,6	107,2	107,8	108,4	108,9	
-	107,0	107,3	108,0	108,6	109,3	109,9	110,4	111,0	
	110,0	110,3	111,0	111,6	112.4	112,9	113.5	114,1	
	113,0	113,3	114,0	114,7	115,4	116.0		117,2	
	115,0	115.3	116,0	116,7	117,5		118,7	119,3	
	117.0	117,3	118,1	118,8	119.5	120,2	120,8	121,4	
	120.0	120.3	121,1	121,8	122,6	123,2		124,5	+0,040
	122,5	122,8	123,6	124,3	125,1	125.7	126.4	127,0	
	124,5	124,8	125,6	126,3	127,1	127,8	128,4	129,1	
						Į			

	иповые Эльца			Н	омин.				npea.
			при реп	ервом вт	начении	усадки,			откл. по Н7
da	d,	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	10 N/
7,5	126,5	126,8	127,6	128.3	129.1	129.9	130,5	131,2	
_	128,5	128,8	129,6	130,3	131.1	131,8	132,5	133,2	-
	129,5	129,8	130,6	131.,3	132,1	132,8	133,5	134,2	
	134,5	134,8	135,6	136,5	137,3	138,0	138,7	139,5	
	139,5	139.8	140,7	141,6	142.5	143.2	143,9	144,7	
	144,5	144,8	145,7	146,6	147,5	148.2	149,0	149,8	+0,040
	149,5	149,8	150,8	151,7	152.6	153,4	154,2	155,0	
	155,0	155,3	156,3	157,2	158,2	159,0	159,8	160,7.	
	160,0	160,4	161.3	162,3	163,3	164,2	165,0	165.9	
	165,0	165,4	166,4	167,4	168,5	169,3	170,2	171.1	
	170,0	170,4	171,5	172,5	173,6	174,5	175.4	176,3	
	175,0	175,4	176,5	177,6	178.7	179,6	180,5	181,5	
	180,0	180,4	181,5	182,7	183,8	184,8	185,7	186.7	
	185,0	185,4	185,5	187,7	188.8	189,8	190,8	191.8	
,5	191,5	192.0	193.1	194,3	195,5	196,5	197,6	198,6	-
	196,5	197.0	198,2	199,4	200,7	201,7	202.8	203.8	<u> </u>
1	201.5	202,0	203,2	204,4	205,7	206,8	207,8	208,9	-22
	206,5	207,0	208,3	209.5	210,8	211,9	213,0	214,2	+0,046
	211,5	212,0	213,3	214,6	215,9	217,0	218,1	219,3	
	216,5	217,0	218,4	219,7	221,1	222,2	223,4	224,5	•
	221,0	221,5	222.9	224,3	225.7	226,8	228,0	229,2	1
	226,0	226,5	227,9	229,3	230,7	231.9	233,1	234,3	
-	-231,0	231,6	233,0	234,4	235.9	237.1	238,3	239.6	
	236,0	236,6	238,0	239,5	241.0	242,3	243,5	244,8	-
	241,0	241.6	243,0	244,5	246,0	247.3	248,6	249,9	
	245,5	246,1	247,6	249,1	250,7	252,0	253,3	254,6	+0,052

мм

	_			on.	APPL .								
			D										
	окиовые Одыца		Номин.										
			при репериом виачении усадки, %										
4.	4	1,2	1,2 1,8 2,4		3,0	3,5	4,0	4,5	no H7				
	250,5	251,1	252,6	254,1	255,7	257,0	258,4	259,7					
	255,5	256,1	257,7	259,3	260.9	262,2	263,6	265,0					
	260,5	261,1	262,7	264,3	266,0	267,4	268,8	270,2					
	275,0	275,7	277,3	279,1	280,8	282,2	283,7	285.2	+0,052				
	280,0	280,7	282,4	284,2	285,9	287,4	288,9	290,4					
	294,5	295,3	297,1	298,9	300,7	302,3	303,9	305,5					
	299,5	300,3	302,1	304,0	305,9	307,5	309,1	310.7					
8,5	314.5	315,3	317,1	319,1	321,1	322;7	324.4	326,1	Y				
	319,5	320,3	322,2	324,2	326,2	327,9	329,6	331,3					
	334,0	334,9	336,9	339,0	341,1	342,9	344,7	346.5					
	339,0	339,9	342,0	344,1	346,3	348,1	349,9	351,7					
	354,0	354,9	357,0	359,2	361,4	363,3	365,2	367,1	+0.057				
	359,0	359,9	362,1	364,3	366,6	368,5	370,4	372,4					
	373,5	374,4	376,6	378,9	381,2	383,2	385,2	387,2	1				
	380,5	381,4	383,7	386,0	388,4	390,4	392,5	394,5					
	383,5	384,4	386,7	389,1	391,5	393,5	395,6	397,7					
	393,5	394,5	396,9	399,4	401,8	403,9	406,0	408,1	+0,063				

Таблица 3

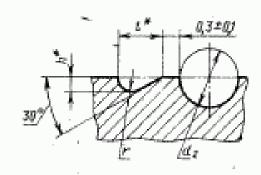
MM

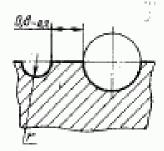
1					d						
Диаметр (da) поперечного			H	омин.				Поед.			
сеченыя ре-		при репериом значении услаки. %									
ибльца	1,2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	no h8*			
	1.50	1.50	1,50	1,50	1,53	1,53	1,53				
1,4	1,50	1,50	1,00	1,50	1,00						
1,9	2,00	2,00	2,00	2,00	2,05	2,05	2,05	-0,014			
2,5	2,60	2,60	2.60	2,65	2,65	2,65	2,65				
3,0	3,10	3,10	3,10	3,17	3,17	3,20	3,20				
3,6	3,70	3,70	3,76	3,76	3,80	3,80	3,80	-0.018			
4,6	4,70	4,70	4,70	4,80	4,80	4,85	4,85				
5,8	5,95	5,95	6,00	6,00	6,10	6,10	6,10	4			
7,5	7,70	7,70	7,70	7,80	7,80	7,90	7,90	-0,022			
8,5	8,75	8,75	8,80	8,80	8,95	8,95	8,95				
							,				

Для изготовления колец 2-й группы точности — предельные откловения по h9.

Исполнение 1

Нсполнение 2





* Размеры для справок

Черт. 2

Табляна 4

	·MN			
Диаметр (da) поперечного сечения реакцового кольца	Исполнение	,	٨	ı
До 2.5	1 -	0,6	0,6	1,8
	2	0,7		-
Св. 2,5 до 3,6	·I	0,9	0,9	2,7
	2	1,1		
Св. 3,6 до 4,6	1	1,1	1,1	3,3
	2	1,4		_
Св. 4,6 до 5,8	1	1,7	1,7	5,1.
	2	2,3		
Св. 5,8 до 8,5	1	2,1	2,1	6,3
co. cje go djo	2	2,9	. —	

7. Неуказанные предельные отклонения размеров — по классу точности «средний» СТ СЭВ 302—76.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 Справочное

МЕТОД ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНОГО ОПРЕДЕЛЕНИЯ ЛИНЕЯНОЯ ПОСЛЕВУЛКАНИЗАЦИОННОЙ УСАДКИ РЕЗИНЫ

1. Основные положения

1.1. Абсолютная линейная послевулканизационная усадка резины — относительная величина разности линейных размеров формообразующей полости пресс-формы и резипотехнического изделях (далее РТИ), выраженная в процентах.

1.2. Относительная линейная послевулканизационная усадка резины — отношение линейных размеров ряда фиксированных точек на поверхностях пресс-формы и образца типа плоских дисков, выраженная.

в процентах.

Примечания:

 Для РТИ прецизнонной точности при определении размеров формообразующих полостей необходимо пользоваться абсолютной усадкой.

Размеры следует измерять при комнатной температуре (20°C ±2°C).

2. Экспериментальное определение послевуянанизационной относительной усадки резины

- 2.1. Заготовки образцов для испытаний
- 2.1.1. Заготовки образцов для испытаний должны иметь форму кругамх плоских дисков диаметром. 80 _ 0.1 мм и толщиной 1 мм.
- Заготовки образцов должны быть изготовлены вырубкой штанцевым ножом или вырезкой по шаблону из вальцованного листа резиновой смеси.

Правила вырубки заготовок образцов — по ГОСТ 269—66.

Режим вальцования резиновых смесей — по технической документации на

резиновые смеси, утвержденной в установленном порядке,

2.1.3. Толщину заготовок образцов следует измерять с точностью до 0,01 мм настольным микрометром с площадкой диаметром не менее 16 мм в трех точках средней части образца по диаметру 40—45 мм. За толщину заготовки образца принимают среднее арифметическое из трех показаний.

2.1.4. Измерительное усилие микрометра должно быть не более 1.96 н.

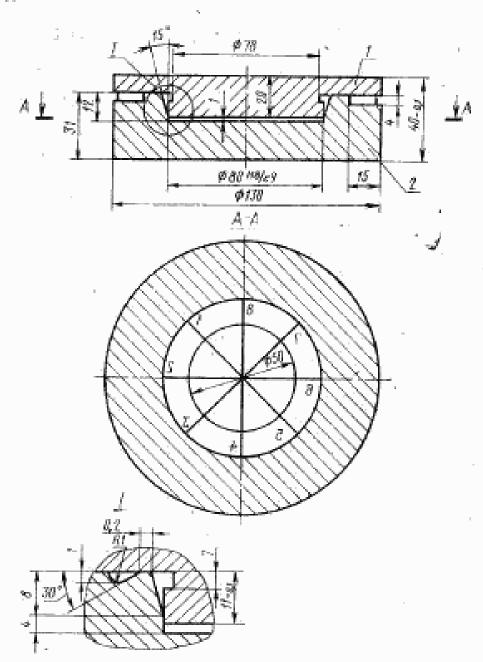
- Заготовка образца должна превышать готовый образец по толщине на 0.1—0.2 мм.
- 2.1.6 Внешний вид вальцованных заготовок образцов по утвержденной в установленном порядке технической документации на резиновые смеси.
 - 2.1.7. Количество заготовок образцов должно быть не менее трех.

2.2. Описание прессформы

- Конструкция в размеры пресс-формы для изготовления образцов должны соответствовать чертежу.
- 2.2.2. Материал, параметры шероховатости поверхности пуансона и матрицы и технические требования по ГОСТ 14901—79.
- 2.2.3. Цифры, указывающие направления радиальных линий, следует гравировать в зеркальном изображения.
- 2.2.4. Ширина и глубина рисок по раднусам и по окружности диаметром. 50 мм — 0.1 мм.
 - 2.3. Проведение испытаний

 2.3.1. Заготовку образца поместить в пресс-форму и произвести вулканизацию.

Правила подготовки заготовок образцов к вулканизации, температура выгрузки образцов из пресс-форм и режимы вулканизации, удельное давление по технической документации на резиновые смеси, утвержденной в установленном порядке.



І-пуансок; 2-матрица

2.3.2. Образцы, подлежащие обмеру, должны выдерживаться после их изготовления в помещении с температурой 20°C ± 2°C в течение не менее 24 ч.

2.3.3. Отформованный образец резины поместить на стекло плоского стела микроскога (например, УИМ-21) таким образом, чтобы одна из радиальных линий (например, 1—5) совпадала с горизонтальной осью окуляра микроскова. Для этого найти точку пересечения радиальной линии с окружностью и совместить ось микроскога с радиальной линией. 2.3.4. Провести язмерения в направлении радиальной линии (1—5,2—6,3—7,4—8) в точках пересечения их с окружностью диаметром 50 мм.

2.3.5. Таким же образом измерить пресс-форму. Измерение пресс-формы

производить не реже одного раза в шесть месяцев.

 По результатам измерсиий подсчитать величным диаметра вычитанием значений ноординат двух симметричных точек.

 2.3.7. Среднее арифметическое значение результатов измерений образцов записать в табл. 1.

Таблица 1

Размеры в мм

Маправление измерения	Днаме		
	формообразующей по- дости пресс-формы	образца	Усалка, %
1-5 2-6 3-7 4-8			

2.4. Вычисление результатов испытания

2.4.1. Расчет усадки производить по формуле:

$$V = \frac{D - D_{06p}}{D} \cdot 100 \%$$

У — линейная температурная усадка, %;

Диаметр пресс-формы при комнатной температуре, мм;

 D_{00p} — днаметр образца при комнатной температуре, мм.

2.4.2. Найти среднее значение усадки по 4 направлениям.
2.4.3. За окончательный результат усадки (Уср.) принимают среднее арифистическое значение показателя испытания не менее, чем на трех образдах.

2.5. Протокол испытаний

2.5.1. Запись в протоколе испытаний должна отражать условия испытаний;

2.5.2. Рекомендуемая схема записи в протоколе испытаний приведена в табл. 2.

Таблица 2

	Номера образцов				
Наимежование	i	2	3		
I. Дата испытания					
2. Порядковый номер испытания					
3. Марка резиновой смеси					
4. Режни вальцования					
 Режим вулканизации 1-я стадия (в прессе) 2-я стадия (в термостате) 					
6. Усадка, %					
7. Примечание					

МЕТОД ИЗГОТОВЛЕНИЯ ПРЕЦИЗИОННЫХ РЕЗИНОВЫХ КОЛЕЦ ПО ГОСТ 9833—73

1. Общие положения

- 1.1. Принцип изготовления прецизновных резиновых колец заключается в определение абсолютной (фактической) усадки для требуемого типоразмера резикового кольца в вулканизации последнего при температуре прямопропорциональной полученией абсолютной усадке.
- 1.2. Данный принцип следует также использовать для приведения размеров резиновых колец в соответствие с ГОСТ 9833—73 в случаях, если:
- а) исполнительные размеры формообразующих деталей пресс-форм не соответствуют требованиям настоящего стандарта;
- б) фактические размеры колец не соответствуют ГОСТ 9833—73 вследствие износа формообразующих полостей;
- в) фактические размеры резиновых колец, изготовленных в пресс-формах, с исполнительными размерами формообразующих деталей по настоящему стандарту по каким-либо причинам не соответствуют ГОСТ 9833—73.

2. Предпосылки изготовления прецизионных резиновых колец

- 2.1. Усадка У резиновой смеси и температура T ее вулканизации связаны функциональной зависимостью Y = f(T), ибо каждому значению T соответствует одно определение значение Y, и обратио. Буква $f \leftarrow$ функция.
- Переменные величны У н Т прямо пропорциональны, и поэтому функциональная зависимость между ними выражается уравнением

$$Y=m \cdot T$$
, (1)

где m — коэффициент пропорциональности.

График $Y = m \cdot T$ есть прямая линия, проходящая через начало координат и образующая с осью абсинее угол, тангене которого равен коэффициенту пропорциональности m.

2.3. В свою очередь исполнительные размеры D и d формообразующих деталей и усадка У резиновой смеси также связаны функциональной зависимостью, которая выражается уравнением;

$$D = d_1(1 + \frac{y}{100}) ; (2)$$

$$d = d_2(1 + \frac{y}{100})$$
; (3)

нбо каждому значению У соответствует одно определенное значение D и d, при неизмененных значениях d_1 и d_2 , и обратно.

Разрешая уравнения (2) и (3) относительно У, получим:

$$D = d_1(1 + \frac{m \cdot T}{100})$$
:

$$d = d_2(1 + \frac{m \cdot T}{100}).$$

3. Определение абсолютной [фактической] усадки резиновых колец

- 3.1. Вулканизированные резиновые кольца, подлежащие обмеру, должны быть выдержаны после их изготовления в помещении с температурой +20°C ±2°C в течение не менее 24 ч.
 - 3.2. Удалить облой с резиновых колец.
- 3.3. Провести измерение размеров d_1 и d_2 резиновых колец и исполнительных размеров D и d формообразующих деталей; по каждому из размеров должно быть проведено не менее 4 замеров во взаимнопересекающихся направлениях, Погрешность средств измерений, включающая погрешность показывающего измерительного прибора и отклонения формы и относительного положения рабочих поверхностей, должна соответствовать пределам допускаемых погрешностей no ΓOCT 8.051-73.
 - 3.4. Результаты измерений записать в таблицу.

		Усадка, У _{к'} %				
Направление измерения	резинового	кольца	формообразу			
	d ₁	d,	D	d	dı	d ₃
1						
3-4			1		1	
5				1		

3.5. Расчет абсолютной усадки (Ук) резинового кольца следует производить по формуле

$$Y_{K} = \frac{D-d_{1}}{D} \cdot 100,$$

$$Y_{K} = \frac{d-d_{2}}{d} \cdot 100,$$

У к.- абсолютная (фактическая) усадка резинового кольца, %; D н d — размеры формообразующей полости по п. 2.4, мм; d_1 и d_2 — размеры резиновых колец по п. 2.4, мм.

- Найти среднее значение усадки по 4 направлениям.
- 3.7. За окончательный результат абсолютной усадки (Ук. ср) принимают среднее арифметическое значение показателя испытаний не менее, чем на трех резиновых кольцах.
- вулканизации резиновой 4. Қоррекция температуры
- 4.1. Коррекцию температуры T вулканизации резиновой смеси следует про-изводить на основе результатов п. 2.7 по формуле

$$T_{\text{kop}} = \frac{\mathbf{y}_{\text{g,ep}} (T - T_{\text{g}})}{\mathbf{y}_{\text{ep}}} + T_{\text{g}}.$$

 $T_{\text{кор.}}$ — скорректированная температура вулканизации смеси, °C;

- температура вулканизации резиновой смеси до коррекции (при которой определялось У ср.), °С;
- $T_{\rm K}$ комнатная температура,

У со — относительная средняя усадка резиновой смеси — по приложению і к настоящему стандарту, %; Ук.ср —средняя абсолютная усадка резинового кольца, %.

4.2. Для определения скорости реакции при температуре вулканизации Т кор рекомендуется использовать методы и средства, указанные в кингах:

А. И. Лукомская, П. Ф. Баденков, Л. М. Кеперша «Тепловые основы вулка-

низации резиновых изделий», изд. «Химия», М., 1972 г.;

В. Гофмани, «Вулканизация и вулканизующие агенты», изд. «Химия», Л., 1968 r.;

А. Е. Джув, в сб. «Вулканизация эластомеров», изд. «Химия», 1976 г.

 Определение времени вулканизации при температуре Ткор. — по «Реко» мендации № 51—PM—23—878—79 по высокотемпературной вулканизации резии для формовых деталей» НИИРП,

Изменение № 1 ГОСТ 24513—80 Пресс-формы для изготовления резиновых колец круглого сечения. Исполнительные размеры формообразующих деталей Утверждено и введено в действие Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 24.06.88 № 2253

Дата введения 01.01.89

Пункт 2. Заменить слово: «смесей» на «смесей в %».

Табляца 1. Заменить слова: «Поле рассенвания средних усадок» на «Интервал усадок», «Репервые значения усадок» на «Средние значения усадок».

Пункт 4. Таблицы 2, 3. Головка. Заменить слово: «реперном» на «среднем». Таблица 2. Для $d_2 = 1.4$ дополнить размерами;

Резинов	Резиновые колька при среднем значения усадка, %						_		
	. d.	1.2	1.8	2,4	3,0	3,5	4,0 4	4,5	Пред. откл. по Н7
1,4	4,7 5,7	4,7 5,7	5,7	4.7 5.7	4,8 5,8	4,8 5,8	4,8 5,8	4.8 5.8	+0,012
	7,7	7,7	7,7	7,7	7,8	7,8	7.,9	7,9	+0,015

графа D. Для резинового кольца $D_2=2.5$ и $d_1=15.6$ при среднем значения усадки 3,0 % заменить значение: 159 на 15.9; для резинового кольца $d_2=2.5$ и $d_1=88.5$ при среднем значении усадки 3,5 % заменить значение: 90,0 из 91.0; графы 1,2; 1,8; 2,4 для резиновых колец $d_2=4.6$, $d_1=118.0$ и $d_1=120.0$ изложить в новой редакции:

Резинов	ме кольца	при с	при среднем значении усадки, %				
d,	ď i	1,2	1,8	2,4			
4,6	118,0	118,4	119,1	119,8			
	120,0	120,4	121.1	121,9			

графа d_1 . Для резинового кольца $d_2 = 4.6$ заменить значение: 245,5 на 245.0; для резинового кольца $d_2 = 5.8$ после $d_1 = 73.5$ дополнить значением:

Persona	е кольца		пр	и средж	em 38844	ник уск	шки, %		
4,	d;	1.2	1,8	2,4	3,0	3,5	4,0	4,5	Пред. откл. по Н7
5,8	76,5	76,8	77,2	77,7	78,2	78,6	79,0	. 79,4	+0,030

графы 1,2; 1,8; 2,4; 3,0; 3,5 для резиновых колец $d_2 = 8,5$, $d_1 = 175,0$ в $d_1 = 180,0$ взложить в новой редакции:

(Продолжение см. с. 92)

Резиновь	Резиновые кольца		при среднем значения усядии, %							
ds	ď.	1,2	1,3	2,4	3,0	3,5				
8,5	175,0 180,0	175,4 180,4	176,5 181,5	177,6	178,7 183,8	179,6 184,8				

Таблица 3. Исключить слова: «по h8»; заменить значения: —0,014 на —0,010; № на «№ для колец сечением до 2,5 мм и № для колец сечением свыше 2,5 мм». Чертеж 2. Исполнение 1. Заменить обозначения: d_2 на d_3

0.3±0.1 на 0.6 V Δ _0 os :

исполнение 2. Заменить обозначение: 0,8_0,2 на 0,9 № Д ...0.06 ;

сноску дополнить словами: « Δ — поле допуска на размер d_1 ». Пункт 7. Заменить ссылку: СТ СЭВ 302—76 ва ГОСТ 25670—83. Приложение 2. Пункт 3.3. Заменить ссылку: ГОСТ 8.051—73 на **FOCT**

8.051--81; пункт 3.5. Заменить ссылку: п. 2.4 на п. 3.4; пункт 4.1. Заменить есылку: п. 2.7 на п. 3.7.

Стандарт дополнить приложением — 3:

«ПРИЛОЖЕНИЕ **З** Справочнов

особенности конструкции пакетов для малооблойных и безоблойных резиновых **КОЛЕЦ КРУГЛОГО СЕЧЕНИЯ**

 Резиновые кольца круглого сечения с толициной и шириной облоя не более 0,3 V A условно принято считать малооблойнымя, т. к. ГОСТ 18829—73 допускает установку в изделия резиновых колец с толщиной и шириной облоя до-0.3~V $\overline{\Delta}$ без удаления облоя (Δ — поле допуска на диаметр d_2 кольца), а с толщиной и шириной облоя не более 0,13 $\sqrt{\Delta}$ — безоблойными.

2. Трудоемность изготовления пакетов в малооблойном и безоблойном исполнении (приведенных из черт, 1-6) по сравнению с пакетами

24514-80 — ГОСТ 24516-80 повышается в среднем на 5 %.

Однако повышение их трудоемкости изготовления оправдывается тем, что: трудоемкость отделки резиновых колец синжается в среднем на 35 %;

устраняются дефекты, сопутствующие операции отделки резиновых колец. (порезы, вырывы, царапины и т. д.), что повышает качество резиновых коment:

отпадает необходимость в технологической оснастке и оборудовании для от-

делки резиновых колец:

снижается выбраковка пресс-форм по смещению, овальности и т. п. дефектам резиновых колец.

- 3. Пакеты с отводными каналами (пазами) для отвода излишка резиновой: смеси из облойной канавки
- 3.1. В пакстах, приведенных на черт, 1 и 2, излишек резиновой смеси удаляется из формообразующей полости (d) клиновидными рассекателями (a) в ваправляется в отводные каналы (б), и тем самым предотвращается поступление резиновой смеси на поверхности смыжания (ориентирования) - клиновидвых рассекателей (а). Резиновая смесь в формообразующей полости (а) при

-{Продолжение см. с. 93⟩.

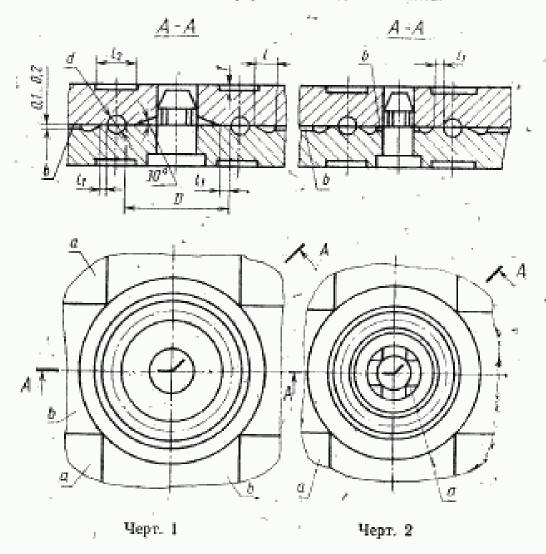


этом уплотияется за счет отвода ес излишка по отводным каналам (b) с давлением прессования.

Глубина отводных каналов (b) должна быть обратно пропорциональна вязкости резниовой смеси и должна находиться в пределах 0.1—0.2 мм.

Количество отводных каналов (b) должно быть не менее четырех.

- 3.3. В пакетах, например по ГОСТ 24514—80, с поверхностями смыкания в виде тел вращения технологичное выполнять отводные каналы в виде лысок вместо пазов.
- 3.4. При обнаружения резниовой смеси на поверхностях смыкания (а) необходимо увеличить глубнну отводных каналов (b) или размеры облойной канавки или уменьшить массу (объем) заготовки резвиовой смеси.
- 3.5. Предпочтительно применение пакетов по черт. 2. Пакеты, приведенные на черт. 1, следует применять только при отсутствии места для изготовления внутренней облойной канавки и внутренних отводных каналов.



4. Пакеты с облойными полостями-гасителями

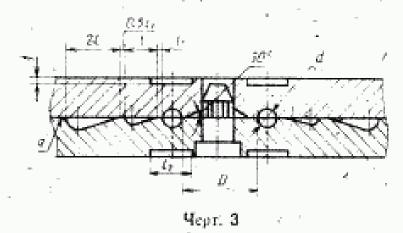
4.1. В пакетах, приведенных на черт. 3 и 4 (см. с. 94)

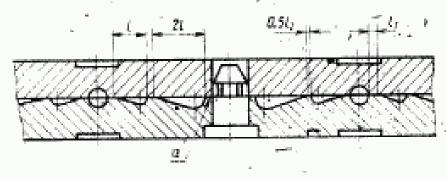
основная разделительная кромка (l_1) выполнена шире, чем дополнительная $(0.5\ l_1)$ для того, чтобы резиновая смесь не могла накапливаться на последней. Причем дополнительная разделительная кромка $(0.5\ l_1)$ может быть занижена по отношению к основной (l_1) до 0.1 мм;

дополнительная разделительная кромка $(0.5\ I_1)$ выполнена для гашения кинетической эксргии резиновой смеси, истекающей из формообразующей полости (d):

(Продолжение см. с. 94)







Черт. 4

основная облойная канавка (l) выполнена меньшего объема, чем дополнительная (2 l) для уплотнения резиновой смеси в формообразующей полости. Этому же способствует основная (l_1) и дополнительная (0.5 l_1) разделительные кромки:

дополнительная облойная канавка (2 l) выполнена большего объема с целью вриема ею всего остатка избыточной резиновой смеси, что предотвращает поступление последней на поверхности смыхания (a) деталей вакета.

4.2. Количество дополнительных обловных канавок (2 1) должно быть

прямо пропоринонально норме расхода резиновой смеси.

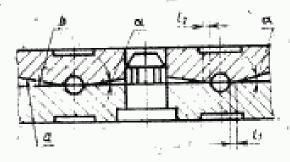
4.3. При обнаружении резиновой смеси на поверхностях смыканая (а) следует увеличить число обловных полостей или увеличить их размеры, или уменьшить массу (объем) заготовки резиновой смеси.

4.4. Предпочтительно применение пакетов по черт. 4. Пакеты; приведенные на черт. 3, следует применять только при отсутствии места для изготовления

анутренних обловных канавок.

5. Пакеты с изменяющейся шириной разделительной кромки

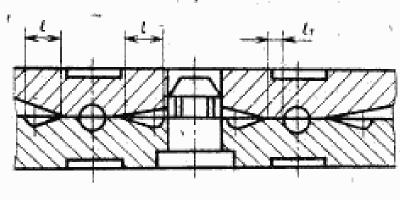
5.1. В пакетах, приведенных на черт. 5 и 6, поверхность смыкания (а) выноднена расходящейся по отношению к поверхности смыкания (b) на угол



Черт: 5

(Продежжение см. с. 95)



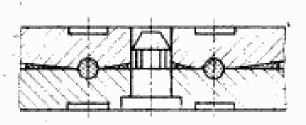


Черт. 6

 $\alpha=0.5-5^\circ$. В результате при прессования поверхности (a, b) сходятся и игерина разделительной кромки (l_1) увеличивается от величивы острой кромки до замкнутого пятна контакта. При этом излишек резиновой смеси выталкивается (оттесияется) от формообразующей полости сходящимися поверхностями смыкания в облойную полость или за пресс-форму. Кроме того, при увеличения щирины разделительной кромки увеличивается гидравлическое сопротивление пакета, что обеспечивает хорошее уплотивнение разинового кольца.

На черт. 7 приведен пакет (изображенный на черт. 5) в процессе прессова-

ния. 5.2. Угол расхождения (с.) поверхностей смыкания прямо пропорционален норме расхода резиновой смеси и ширине разделительной иромки (f₁).



Черт. 7

(Продолжение см. с. 96)

5.3. Обловање полости следует выполнять в тех случаях, когда масса заготовки превышает массу резинового кольца более, чем на 10—20 %.

6. Пакеты комбинированной конструкции

- 6.1. Для повышения технологичности пакета, приведенного на черт. 2, необходимо в даяном вакете внутренние отводные каналы заменить облойными полостями-гасителями по черт. 4.
- 6.2. Во всех пакетак, приведенных на черт. 1—4, допускается одну из поверхностей смыканки выполнять расходящейся в целях уменьшения толщины облоя.

Во всех лакетах, приведенных на черт. 1—6:

а) размеры D, d, l — по ГОСТ 24513—80;

б) формы и размеры облойных канавок — исполнения 1 по ГОСТ 24513—80;

в) ширина разделительной кромки (I_1) не должиа быть болсе 0.3 $\sqrt{\Delta}$ для малооблойных пресс-форм и более 0.13 $\sqrt{\Delta}$ для безоблойных пресс-форм. \sim

- 8. Кольцевые проточки шириной $l_2=d+4d$ на опорных поверхностях пакетов по черт. 1—7 предназначены для снижения чувствительности пакета к неровностям плит пресса и способствуют уменьшенню толщины и разнотолщинности облоя.
- Наибольший эффект от применения панетов по черт. 1—7 достигается в случае их изготовления из пресс-формовых сталей ДИ80 и ДИ80Ш по техническим условиям.

10. Допустимые давления на пресс-форму определяют по приложению 3

TOCT 24511-80.

41. В случае возвикновения необходимости изготовления других резинотехнических изделий малооблойными или безоблойными следует использовать приведенные в настоящем приложении принципы конструирования пакетов при проектвровании пресс-форм.

12. Основные параметры и описание работы малооблойных и безоблойных

пресс-форм — по авт. св. № 1237458; № 1237459 и № 1348191».

(ИУС № 10 1988 г.)