

#### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

## ДОПУСКИ И ПОСАДКИ ДЕТАЛЕЙ ИЗ ПЛАСТМАСС

FOCT 11710-71

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СТАНДАРТОВ

СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР

Москва

# РАЗРАБОТАН Бюро взаимозаменяемости в металлообрабатывающей промышленности

Директор канд. техн. наук **Драудин А. Т.** Руководитель темы канд. техн. наук **Палей М. А.** Исполнитель инженер **Свичар Л. Б.** 

#### Московским высшим техническим училищем им. Баумана

Проректор д-р техн. наук Колесников К. С. Руководитель д-р техн. наук профессор Якушев А. И.

#### Пензенским политехническим институтом

Зав. кафедрой «Инструментальное производство» **Князев Н. М.** Руководитель темы канд. техн. наук **Бежелукова Е. Ф.** 

## ВНЕСЕН Министерством станкостроительной и инструментальной промышленности СССР

Члены Коллегии Трефилов В. А.

# ПОДГОТОВЛЕН К УТВЕРЖДЕНИЮ Управлением станкоинструментальной промышленности и межотраслевых производств Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР

И. о. начальника управления **Бергман В. П.** Ст. инженер **Громакова Я. Д.** 

Научно-исследовательским отделом общетехнических стандартов и крепежных деталей Всесоюзного научно-исследовательского института по нормализации в машиностроении (ВНИИНМАШ)

Зав. отделом **Ицков Л. Я.**И. о. ст. научного сотрудника **Болдина Н. С.** 

# УТВЕРЖДЕН Государственным комитетом стандартов Совета Министров СССР 19 марта 1971 г. [протокол № 38]

Зам. председателя отраслевой научно-технической комиссии член Комитета Шахурин В. Н.

Члены комиссии: Бергман В. П., Акинфиев Л. Л., Златкович Л. А., Кулагин В. Б., Шмушкин И. И.

ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитетстандартов Совета Министров СССР от 12 мая 1971 г. № 910

#### ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

### ДОПУСКИ И ПОСАДКИ ДЕТАЛЕЙ ИЗ ПЛАСТМАСС

ΓΟCT 11710—71

Limits and fits for the parts in plastics

Взамен ГОЮТ 11710—66

Постановлением Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР эт 12/V 1971 г. № 910 срок введения установлен с 1/I 1974 г.

#### Несоблюдение стандарта преследуется по закону

- 1. Настоящий стандарт устанавливает допуски и посадки на гладкие детали из пластмасс с размерами от 1 до 500 мм, сопрягаемые с металлическими или пластмассовыми деталями.
- 2. Для деталей из пластмасс должны применяться поля допусков и посадки по ГОСТ 7713—62, а также дополнительные поля допусков, устанавливаемые настоящим стандартом по табл. 1 и 2.

 $\Pi$  р и м е ч а н и е. Предусматриваемые на пластмассовых деталях уклюны должны располагаться в поле допуска.

Предельные отклонения полей допусков деталей из пластмасс.

									Обоз	ьачение
	$H_{s}$	3	Пр	2 <sub>3a</sub>	Пр	<sup>1</sup> 3a	$H_3$	la	Πp	2.
Номинальные диаметры,								П	едельны	е откло
м <b>м</b>	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
Or 1 до 3	+ 25		+ 66	+ 26			+ 40		+ 170	+ 110
Св. 3 до 6	+ 30		+ 83	+ 35	_	_	+ 48		+ 215	+ 140
Св. 6 до 10	+ 36		+ 100	+ 42	_		+ 58		+ 260	+ 170
Св. 10 до 14	+ 43		+ 120 + 130	+ 50 + 60		_	+ 70		+ 316 + 348	+ 206 + 238
Св. 18 до 24 , 24 , 30	+ 52		+ 157 + 172	+ 73 + 88	_		+ 84		+ 428 + 475	+ 298 + 345
Св. 30 до 40	+ 62		+ 212 + 236	+ 112 + 136	+ 168 + 197	+ 68 + 97	+100		+ 600 + 680	+ 440 + 520
Св. 50 до 65	+ 74	•	+ 292 + 330	+ 172 + 210	+ 242 + 266	+122 +146	+120	0	+ 840 + 960	+ 650 + 770
Св. 80 до 100	+ 87	0	+ 398 + 450	+ 258 + 310	+ 318 + 350	+178 +210	+140		+1160 +1320	+ 940 + 1100
Св. 120 до 140 "140 "160 "160 "180	+100		+ 525 + 575 + 625	+ 365 + 415 + 465	+ 408 + 440 + 470	+248 +280 +310	+160		+1550 +1700 +1850	+1300 +1450 +1600
Св. 180 до 209 200 " 225 225 " 260	+115		+ 705 + 760 + 825	+ 520 + 575 + 640	+ 535 + 570 + 610	+350 +385 +425	+185		+2090 +2290 +2490	+1800 +2000 +2200
Св. 260 до 310	+130		+ 965 +1115	+ 750 + 900	+ 715 + 805	+500 +590	+215		+2940 +3340	+2600 +3000
Св. 360 до 400 , 400 , 440 , 440 , 500	+155		+1250 +1350 +1500	+1000 +1100 +1250	+ 910 + 990 +1070	+660 +740 +820	+250		+3800 +4200 +4600	+3400 +3800 +4200

# Таблица 1

### охватываемых размеров (валов) Система отверстия

полей допусков													
Пр	14	Ші	n.	Ш	14		124	$C_{4a}$	=A <sub>48</sub>	X	4a	C	$A_6$
нения,	икм									<del></del>			
верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
+ 120	+ 60	<b>—</b> 270	— 330			_			-100	-140	_ 240		<b>—14</b> 0
+ 155	+ 80	- 270	_ 345	485	- 560	- 860	- 935		-120	_140	_ 260		-180
+ 187	+ 97	_ 280	370	_ 505	- 595	- 900	990		150	—150 ———	<b>—</b> 300		-220
+ 240 + 260	+ 130 + 150	- 290	_ 400	- 520	- 630	- 920	1030		180	_150	_ 330		<b>—27</b> 0
+ 318 + 348	+ 188 + 218	- 300	_ 430	_ 540	- 670	- 960	-1090		-210	-160	_ 370		-330
+ 434 + 485	+ 274 + 325	- 310 - 320	- 470 - 480	- 560 - 580	- 720 - 740	-1000 -1050	-1160 -1210		-250	-170 -180	- 420 - 430		-390
+ 595 + 670	+ 405 + 480	- 340 - 360	- 530 - 550	- 600 - 640	790 830	-1100 -1150	-1290 -1340	0	-300	-190 -200	- 490 - 500	0	460
+ 805 + 910	+ 585 + 690	- 380 - 410	- 600 - 630	- 680 - 740	- 900 - 960	-1250 -1350	-1470 -1570		350	-220 -240	- 570 - 590	U	-540
+1050 +1150 +1250	+ 800 + 900 +1000	- 460 - 520 - 580	- 710 - 770 - 830	- 820 - 940 - 1050	-1070 -1190 -1300	-1500 -1700 -1850	-1750 -1950 -2100		-400	-260 -280 -310	- 660 - 680 - 710		-630
+1440 +1540 +1640	+1150 +1250 +1350	- 660 - 740 - 820	- 950 -1030 -1110	1200 1350 1500	-1490 -1640 -1790	-2150 2400 2650	-2440 -2690 -2940		460	-340 -380 -420	- 800 - 840 - 880		<b>—720</b>
+1940 +2240	+1600 +1900	-1000 -1200	-1340 -1540	—1800 —2200	-2140 -2540	3200 3800	-3540 -4140		_520	500 600	1020 1120		810
+2500 +2800 +3000	+2100 +2400 +2600	1350 1500 1650	-1750 -1900 -2050	-2400 -2700 -3000	-2800 -3100 -3400	-4300 -4800 -5300	-4700 -5200 -5700		630	-680 -760 -840	-1310 -1390 -1470		-970

Предельные отклонения полей допусков деталей из пластмасс.

		···							Обоз	начение
	H		Пр	2.	Пр	i.	H	10		024
Номинальные		8		'3a .		-3a	1 3		едельны	'
диаметры, <i>мм</i>	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.
От 1 до 3	- 25		- 66	- 26	1		<b>-</b> 40		170	110
Св. 3 до 6	_ 30		_ 83	- 35	<u>-</u>		<u> </u>		_ 215	140
Св. 6 до 10	<b>—</b> 36		100	- 42	_		_ 58 			— 170 ———
Св. 10 до 14 " 14 " 18	_ 43		- 120 - 130	- 50 - 60			<u> </u>		- 316 - 348	- 206 - 238
Св. 18 до 24 " 24 " 30	_ 52		- 157 - 172	- 73 - 88	_	_	_ 84 		- 428 - 475	- 298 - 345
Св. 30 до 40 40 " 50	- 62		- 212 - 236	- 112 - 136	- 168 - 197	- 68 - 97	100		- 600 - 680	- 440 - 520
Св. 50 до 65	74	_	- 292 - 330	- 172 - 210	- 242 - 266	-122 -146	_120	0	- 840 - 960	- 650 - 770
Св. 80 до 100 " 100 " 120	_ 87	0	- 398 - 450	- 258 - 310	- 318 - 350	-178 -210	<u>140</u>		-1160 -1320	- 940 1100
Св. 120 до 140 140 " 160 " 160 " 180	-100		- 525 - 575 - 625	- 365 - 415 - 465	- 408 - 440 - 470	-248 -280 -310	—160 ———————————————————————————————————		—1550 —1700 —1850	-1300 -1450 -1600
Св. 180 до 200 " 200 " 225 " 225 " 260	-115		- 705 - 760 - 825	- 520 - 575 - 640	- 535 - 570 - 610	350 385 425	185		-2090 -2290 -2490	1800 2000 2200
Св. 260 до 310 " 310 " 360	150		- 965 1115	- 750 900	- 715 - 805	-500 -590	-215		2940 3340	2600 3000
Св. 360 до 400 400 • 440 440 • 500	-155		-1250 -1350 -1500	-1000 -1100 -1250	- 910 - 990 -1070	-660 -740 -820	-250		-3800 -4200 -4600	-3400 -3800 -4200

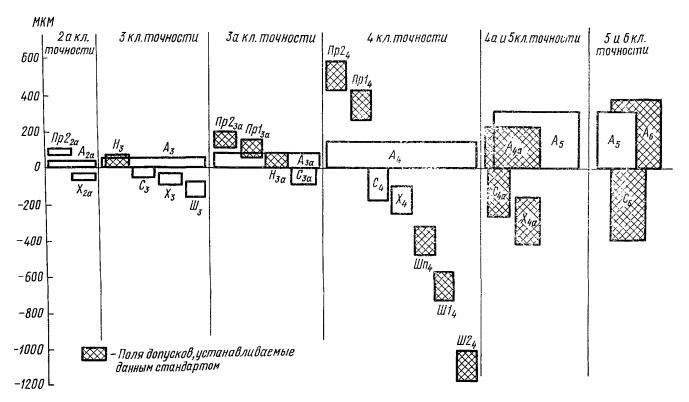
Таблица 2

### охватывающих размеров (отверстий) Система вала

Пр		Ш	n <sub>4</sub>	III	714	11	124	$C_{4a}$	= <b>B</b> <sub>4</sub> a	X	4a	(	26=
нения, . 	i .	l <sub>ti</sub>	Ħ.	<u> </u>	#	   <u>=</u>	l ii	ı.	Ħ		H.	Ħ	ī
нижн.	верхи	нижн	верхн	нижн	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн	верхн	нижн.	L
- 120	60	+ 270	+ 330		_	_	_		+100	+140	+ 240		-
_ 155	— 80	+ 270	+ 345	+ 485	+ 560	+ 860	+ 935		+120	+140	+ 260		-
187	97	+ 280	+ 370	+ 505	+ 595	+ 900	+ 990		+150	+150	+ 300		-
- 240 - 260	- 130 150	+ 290	+ 400	+ 520	+ 630	+ 920	+1030		+180	+150	+ 330	į	-
- 318 - 348	- 188 - 218	+ 300	+ 430	+ 540	+ 670	+ 960	+1090		+210	+160	+ 370		-
- 434 - 485	- 274 - 325	+ 310 + 320	+ 470 + 480	+ 560 + 580	+ 720 + 740	+1000 +1050	+1160 +1210		+250	+170 +180	+ 420 + 430		-
- 595 - 670	- 405 - 480	+ 340 + 360	+ 530 + 550	+ 600 + 640	+ 790 + 830	+1100 +1150	+1290 +1340		+300	+190 +200	+ 490 + 500		-
- 805 - 910	- 585 - 690	+ 380 + 410	+ 600 + 630	+ 680 + 740	+ 900 + 960	+1250 +1350	+1470 +1570	0	+350	+220 +240	+ 570 + 590	0	-
-1050 -1150 -1250	800 900 1000	+ 460 + 520 + 580	+ 710 + 770 + 830	+ 820 + 940 +1050	+1070 +1190 +1300	+1500 +1700 +1850	+1750 +1950 +2100		+400	+260 +280 +310	+ 660 + 680 + 710		-
-1440 -1540 -1640	-1150 -1250 -1350	+ 660 + 740 + 820	+ 950 +1030 +1110	+1200 +1350 +1500	+1490 +1640 +1790	+2150 +2400 +2650	+2440 +2690 +2940		+460	+340 +380 +420	+ 800 + 840 + 880		-
1940 2240	1600 1900	+1000 +1200	+1340 +1540	+1800 +2200	+2140 +2540	+3200 +3800	+3540 +4140		+520	+500 +600	+1020 +1120		-
-2500 -28 <b>00</b> -3000	-2100 -2400 -2600	+1350 +1500	+1750 +1900	+2400 +2700 +3000	+2800 +3100	+4300 +4800	+4700 +5200		+630	+680 +760 +840	+1310 +1390		-

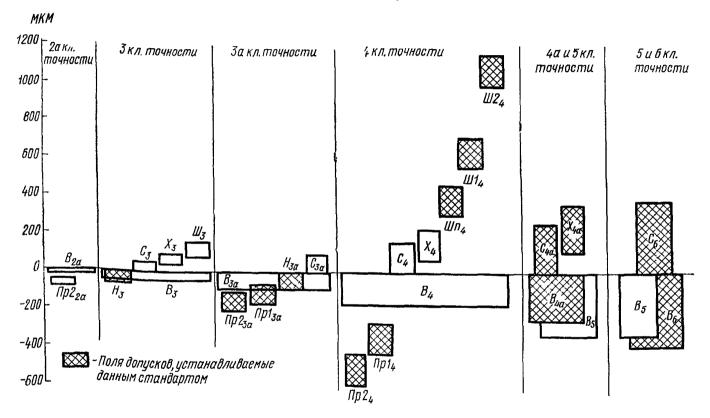
- 3. Для металлических деталей, соединяемых с пластмассовыми, рекомендуется применять следующие поля допусков:
- а) для охватывающих поверхностей (отверстий):  $A_{2a}$  по OCT HKM 1016;  $A_3$  по OCT 1013;  $A_{3a}$  по OCT HKM 1017;  $A_4$  по OCT 1014;
- б) для охватываемых поверхностей (валов):  $B_{2a}$  по ОСТ НКМ 1026;  $B_3$  по ОСТ 1023;  $B_{3a}$  по ОСТ НКМ 1027;  $B_4$  по ОСТ 1024.
- 4. Для пластмассовых деталей, соединяемых с металлическими или пластмассовыми деталями, а также для ответственных несопрягаемых пластмассовых деталей, рекомендуется применяти следующие поля допусков:
- а) для охватываемых поверхностей (валов):  $\Pi p2_{2a}$ ,  $X_{2a}$  по ОСТ НКМ 1016;  $H_3$  по табл. 1;  $B_3$  =  $C_3$ ,  $X_3$ ,  $U_3$  по ОСТ 1013;  $\Pi p2_{3a}$ ,  $\Pi p1_{3a}$ ,  $H_{3a}$  по табл. 1;  $B_{3a}$  =  $C_{3a}$  по ОСТ НКМ 1017;  $\Pi p2_4$ ,  $\Pi p1_4$ , U In4, U In4,
- б) для охватывающих поверхностей (отверстий):  $A_{2a} = C_{2a}$ ,  $\Pi p 2_{2a} \text{по ОСТ НКМ 1026}$ ;  $H_3 \text{по табл. 2}$ ;  $A_3 = C_3$ ,  $X_3$ ,  $M_3 \text{по ОСТ 1023}$ ;  $\Pi p 2_{3a}$ ,  $\Pi p 1_{3a}$ ,  $H_{3a} \text{по табл. 2}$ ;  $A_{3a} = C_{3a} \text{по ОСТ НКМ 1027}$ ;  $\Pi p 2_4$ ,  $\Pi p 1_4$ ,  $M 1_4$
- 5. Схема расположения полей допусков для номинальных размеров 30—40 *мм* в посадках по системе отверстия показана на черт. 1, а в посадках по системе вала на черт. 2.
- 6. Рекомендации по выбору посадок и достижимой точности изготовления деталей из пластмасс даны в справочном приложении.
- 7. Допуски на неответственные размеры деталей из пластмас должны назначаться по 7, 8, 9 и 10-му классам точность. ОСТ 1010.
- 8. Предельные отклонения размеров деталей из пластмасс, устанавливаемые настоящим стандартом, относятся к температуре  $+20^{\circ}$ С и относительной влажности воздуха 65%.

# Схема расположения полей допусков по системе отверстия для номинальных размеров 30—40 мм



Поле допуска  $A_5$  относится к металлическим деталям в соединениях с пластмассовыми. Черт. 1

# Схема расположения полей допусков по системе вала для номинальных размеров 30—40 мм



Поле допуска  $B_5$  относится к металлическим деталям в соединениях с пластмассовыми,

Черт. 2

Контроль деталей, изготавливаемых литьем под давлением и прессованием, должен производиться после выдержки их в течение времени, указанного в табл. 3.

Таблица 3

Классы точности	Время выдержки детали (в часах) после съема с пресс-формы и термообработки, не менее
3—3a	12
4—6	6
7—10	3

9. Основные понятия о допусках и посадках — по ГОСТ 7713—62. Нанесение предельных отклонений размеров на чертежах — по ГОСТ 2.307—68.

### Рекомендации по выбору посадок и достижимая точность изготовления деталей из пластмасс. Рекомендации по выбору посадок с натягом и переходных посадок

Таблица 1

		теристика астмасс			динениях дета- иасс и металла	Посадки	Оптимальная шероховатость	
Характер соедин <b>е</b> - ния	Модуль упругости 10 <sup>3</sup> кгс/см <sup>2</sup>	Коэффициент линейного рас- ширения на 1°C 1·10 <sup>-5</sup>		Система отверстия	Система вала	в соединениях деталей из пластмасс	поверхности деталей из металла по ГОСТ 2789-59	
С зазором или натя- гом	_		Все марки пластмасс. Отверстия под подшипники качения текстильных машин. Зубчатые колеса, шкивы с дополнительными креплениями	$\frac{A_3}{H_3}: \frac{A_{3a}}{H_{3a}}$	$\frac{H_3}{B_3}$ ; $\frac{H_{3a}}{B_{3a}}$	$\frac{A_{3a}}{H_{3a}}: \frac{H_{3a}}{B_{3a}}$	∇5~∇7	
То же			Полиамидные смолы марок АК-7, П-68; поликапролактам, поликапроамид. Зубчатые колеса, шкивы с дополнительными креплениями	$\frac{A_{3a}}{\Pi p I_{3a}}, \frac{A_{3a}}{\Pi p 2_{3a}}$	$\frac{\Pi p 1_{3a}}{B_{3a}} : \frac{\Pi p 2_{3a}}{B_{3a}}$	$\frac{\Pi p 1_{3a}}{\Pi p 1_{3a}}, \frac{\Pi p 1_{3a}}{\Pi p 2_{3a}}$	∇6	
С натягом	Св. 70	До 1,85	Стеклопласты	А <sub>2а</sub> Пр2 <sub>2а</sub>	Пр2 <sub>2а</sub> В <sub>2а</sub>	Пр2 <sub>2а</sub> Пр2 <sub>2а</sub>	∇6	
То же	Св. 70	Св. 1,85 до 2,5	Прессматериал АГ-4, фенопласты. Графитопласт марок ДЭЗ и АФ-3Т. Соединения специального назначения		$\frac{II\rho I_{3a}}{B_3}$	Пр1 <sub>3а</sub>	∇6	

	пл	теристика астмасс			единениях дета- масс и металла	Посадки	Оптимальная шероховатость
Характер соелине- ния	Модуль	Коэффициент линейного расширения на 1°C 1·10 <sup>—5</sup>	Примеры применения и марки пластмасс	Система вала	В соединениях деталей из пластмасс	поверхности деталей из металла по ГОСТ 2789 — 58	
С натягом	Св. 20 до 70	Св. 2,5 до 3,5	Волокнит, текстолит, графито- пласт марки ДЭЗ и ЗТ. Втулки подшипников прокатных станов, транспортных устройств	$\frac{A_3}{\Pi p 2_{3a}}$	<u>Пр2<sub>3а</sub></u>	Пр2 <sub>3а</sub> Пр2 <sub>3а</sub>	<b>▽</b> 6
То же	Св. 20 до 40	10-11	Полиамидные смолы марок АК-7, П-68. Полиформальдегид, поликарбо- нат. Вторичный капрон. Втулки подшипников скольжения		- Πρ1 <sub>4</sub>	Пр14	<b>▽</b> 5- <b>▽</b> 6
То же	До 20	15-20	Поликапролактам. Поликанро- амид. Втулки подшипников литьевых, текстильных, сельскохозяйственных и транспортных устройств	$\frac{A_{3a}}{\Pi p 2_4};  \frac{A_4}{\Pi p 2_4}$	$\frac{\Pi p 2_4}{B_{3a}}; \frac{\Pi p 2_4}{B_4}$	$\frac{\Pi p 2_4}{\Pi p 2_4};$ $\frac{\Pi p 1_4}{\Pi p 2_4}; \frac{\Pi p 2_4}{\Pi p 1_4}$	∇õ—∇ <b>6</b>

### Примечания:

2. Шероховатость поверхности деталей из пластмасс не оказывает существенного влияния на прочность соединения с натягом.

CTp. 11

<sup>1.</sup> Рекомендации распространяются на соединения, работающие при температуре  $+20^{\circ}$ С и относительной влажности воздуха 65%. При эксплуатации соединения с натягом деталей из пластмасс и металла в других условиях при выборе величин натяга необходимо учитывать изменение размеров деталей от воздействия температуры и среды.

Таблица 2

### посадок с вазором

			Рекомендации по выбору
	Характеристи	ка пластмасс	
Эксплуата- ционная среда	Коэффициент линейного расширения на 1°C 1·10—5	Водопогло- щение за 24 ч, %	Примеры применения и марки пластмасс
Воздух, масло, бен- зин, вода Все марки пластмасс, з меняемые в машинострос			Для соединений с точным центрирова- нием и точным направлением, при кото- рых проворачивание и продольное пере- мещение деталей устраняются дополни- тельным креплением (шпонки, шлицы). Зубчатые колеса, шкивы при эксплуата- ции в различных условиях
			То же, в механизмах низкой точности (крышки, затлушки и др.)
То же	До 2,0	До 0,15	Подвижные соединения деталей из стек- лопластов (стеклотекстолит, КАСТ-8, стек- ловолокнит марки АГ-4)
Воздух, бен- зин, масло	Св. 2,0 до 4,0	Св. 0,15 до 0,6	Подшилники скольжения из волокнита.
Вода	То же	То же	текстолита, фенопластов
Воздух, бен- зин, масло	Св. 4,0	Св. 0,6	Подшилники скольжения из полиами-
Вода	То же То же		дов (поликапролактам, полиамидные смо- лы марок АК-7, II-68, полиформальдегид, поликарбонат, поликапроамид и др.)

<sup>\*</sup> Рекомендации относятся к соединениям, работающим на воздухе, в бен

 посад	ок с ва	зором							
	надки в с нистема (	отверсти	я	ксплуата	Систем		+80	Посадки в соедине- ниях деталей из пластмасс	Оптимальная шероховатость поверхности деталей из ме- талла по ГОСТ 2789—59
$\frac{A_3^*}{X_3}$	$\frac{A_3}{C_3}$	$\frac{A_{3a}}{C_{3a}}$	A4 C4	$\frac{X_3^*}{B_3}$	$\frac{C_8}{B_8}$	$\frac{C_{3a}}{B_{3a}}$	$\frac{C_4}{B_4}$	$\begin{array}{c c} A_8 & A_{3a} \\ \hline C_8 & C_{3a} \\ \hline \end{array}; \begin{array}{c c} A_3 \\ \hline X_3 \\ \hline \end{array}; \begin{array}{c c} A_3 \\ \hline X_3 \\ \hline \end{array}; \begin{array}{c c} A_3 \\ \hline B_3 \\ \hline \end{array}$	∇7
$\frac{A_{5}^{*}}{X_{4a}}$		$\frac{A_5}{C_{4a}}$ ; $\frac{A}{C_{4a}}$	6	$\frac{X_{4a}^*}{B_5}$	<u> </u> 	$\frac{C_{4a}}{B_{\delta}}$ ; $\frac{C}{B}$	6	$ \frac{A_{4a}}{C_{4a}}; \frac{A_{6}}{C_{6}}; \frac{A_{5}}{C_{4a}}; \frac{C_{4a}}{B_{5}} $	<b>∀</b> 6
A <sub>8</sub> *	$\frac{A_{2\mathbf{a}}}{X_{2\mathbf{a}}}$	$\frac{A_3}{X_3}$	A <sub>3</sub> <i>III</i> <sub>3</sub>	$\frac{X_3^*}{B_8}$	2	$R_3$ $B_3$	<u>Ш</u> <sub>3</sub> В <sub>3</sub>	$\frac{X_3}{X_3}$ ; $\frac{III_3}{III_3}$	∇8
A <sub>8</sub> III <sub>8</sub>	$\frac{A_3}{X_3}$	A <sub>3</sub> <i>III</i> <sub>3</sub>	$\frac{A_4}{X_4}$	$\frac{III_3}{B_3}$	$\frac{X_8}{B_3}$	Ш <sub>3</sub> В <sub>3</sub>	X <sub>4</sub> B <sub>4</sub>	$\frac{III_3}{III_3}$ ; $\frac{X_4}{X_4}$	∨8
	<u>А</u> <sub>8</sub>	<u> </u>	4. K.		$\frac{III_3}{B_8}$	7	X. 3.	Ш <sub>в</sub> Х <sub>4</sub>	
A. X4a	$\frac{A_4}{X_4}$	X	A. 4a	$\frac{X_{48}}{B_4}$	$\frac{X_4}{B_4}$	<u>x</u>	848_ B4	$\frac{X_{4a}}{X_{4a}}$ ; $\frac{IIII_4}{IIII_4}$	
-	A. X4a	A <sub>4</sub> IIIn <sub>4</sub>		_	X <sub>4a</sub> B <sub>4</sub>	IIIn <sub>4</sub>	<u>Ш1</u>	: <u>III2.</u> <u>III2.</u>	\

зине и масле.

### ТОЧНОСТЬ ИЗГОТОВЛЕНИЯ ДЕТАЛЕЙ ИЗ ПЛАСТМАСС

Точность изготовления деталей из пластмасс литьем под давлением и прессованием

При изготовлении деталей из пластмасс литьем под давлением и прессованием в металлических формах различные элементы деталей оказываются неодинаковой точности. Наиболее высокую точность приобретают элементы деталей, оформляемые в одной части формы (только в матрице или только пуансоном). Размеры элементов деталей, зависящих от подвижных частей формы, а также размеры элементов деталей, оформляемые в двух и более частях формы, харажтеризуются большей погрешностью.

Точность размеров деталей из пластмасс зависит от величины колебания усадки материала, усадочной деформации детали и уровня размерной стабиль-

ности материала.

Кроме того, при оценке точности размеров деталей из пластмасс необходимо учитывать дополнительно влияние технологических уклонов, которые могут казначаться на поверхности детали, параллельные направлению замыкания формы.

В табл. З приведены обобщенные данные о достижимых классах точности для размеров элементов деталей, оформляемых в одной части формы. Погрешность от технологического уклона подсчитана при известном угле уклона  $\alpha$  и высоте элемента детали H по формуле:

изготовленных литьем под давлением и прессованием

$$\Delta_{yk} = 2 H t g \alpha.$$
 Таблица 3 Достижимые классы точности для деталей из пластмасс,

	7,0101	OBUCIIIDA	~	д дарисии	Cir ii ripeet		
		Величина	технологич	неского угла	а уклона		
×			15′		3	0'	
точности	0,	Наибол		га детали, <i>я</i> ем <b>а</b> пресс-фе	им, в направ ормы	злении	Материал с колебанием расчетной усадки, %
Класс		4   15   30   4				15	
Кл							
3	1-6			_			До 0,10
n -	6—120	10—50					До 0,10
3a	1-150		_	_	u arrib		Св. 0,10 до 0,16
	100 000		_	_	6—180	-	П - О 10
	120—260	50—260					До 0,10
4	50—120	3-80	_		-		Св. 0,10 до 0,16
	1—50	_			_		Св. 0,16 до 0,25
	1-360	1—260	1—180	_	1—260		До 0,10
4a	1—120	1—120	1-30	_	1—80		Св. 0,10 до 0,16
	1-50						Св. 0,16 до 0,25

Продолжение

		Величина	технологи	ческого угл	а уклона		) oonmenue
			15'		3	0'	
Класс точности	0°	Наибол		га детали, м ема пресс-ф		лении	Материал с колебанием расчетной усадки, %
acc 1		4	15	30	4	15	•
Ka		Hon	инальные д	циаметры, м	м		
		1-260	1-260		1—120		Св. 0,10 до 0,16
6	1500	1—120	1120	<del>-</del>	1—5		Св. 0,16 до 0,25
	1—120			<del></del>			Св. 0,25 до 0,40
	-	360—500 —	360-500 	$ \begin{array}{r} 3 - 30 \\ 120 - 500 \end{array} $	360—500 —	3—30 120—500	Св. 0,10 до 0,16
	180—500	180—500	80—50	3-50	120—500	3—500	Св. 0,16 до 0,25
7	80—360	50—360	1—180	6-180	50—180	6—180	Св. 0,25 до 0,40
	1—120	1—180	1—80	_	1—80		Св. 0,40 до 0,60
	1—18	1—6					Св. 0,60 до 1,00
	360—50	360—500	180—500	180—500	180—500	180—500	Св. 0,25 до 0,40
8	120—360	80—360	80—260	1—260	80260	1—260	Св. 0,40 до 0,60
,	18120	6—120	1—120	10—800	1—120	10—80	Св. 0,60 до 1,00
	1—18	1—18			1-6		Св. 1
-	360—500	360—500	260—500	260—500	260—500	260—500	Св. 0,40 до 0,60
9	120—260	120—260	120—260	80—180	120—260	80—180	Св. 0,60 до 1,00
	18—120	18—120	1-80	1-80	6-80	1-80	Св. 1
10	260—500	260—500	260—500	180—500	260—500	180—500	Св. 0,60 до 1,00
	120—260	120—260	80—260	80—260	80—260	80—260	Св. 1

Примечание. Расчетная усадка при формовании определяется по ГОСТ 5689—66 или по результатам специальных экспериментальных исследований.

Точность изготовления деталей из пластмасс реза-

Обработка деталей из пластмаюс резанием применяется в том случае, когда сложную конфигурацию детали трудно выполнить в металлической форме без значительного усложнения формы и для повышения точности размеров деталей после формования.

после формования. В табл. 4 приведены данные о достижимых классах точности для размеров

деталей из пластмасс, обработанных резанием.

Таблица 4 Достижимые классы точности при обработке деталей из пластмасс резанием

Наименование материала	Наружное и внутреннее шлифование	Двукратное развертывание	Чистовое точение	Чистовое растачивание	Однократное развертывание	Сверление	Чистовое фрезерование	Черновое точение	Черновое фрезерование			
	Достижимые классы точности иля номинальных размеров, <i>им</i>											
	3—100	3-40	1-200	10-200	3-40	1-40	10-300	1-200	10—500			
Полиметил- метакрилат, винипласт, пресспорошки с различными наполнителя- ми, прессма- териалы во- локнистые (текстильные, асбестовые, стеклянное во- локно), слои- стые прессма- териалы	2	2	2a	2a; 3	2a	3; 3a	3a	4; 4a; 6	4; 4a; 6			
Полистирол, фторопласт	2a	2	3	3	2a	3a	4	4a; 6	4a; 6			

### Редактор Н. Б. Жуковская