

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

подшипники качения

ПОЛЯ ДОПУСКОВ И ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К ПОСАДОЧНЫМ ПОВЕРХНОСТЯМ ВАЛОВ И КОРПУСОВ. ПОСАДКИ

ГОСТ 3325-85

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

Подшипники качения

ПОЛЯ ДОПУСКОВ И ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К ПОСАДОЧНЫМ ПОВЕРХНОСТЯМ ВАЛОВ И КОРПУСОВ. ПОСАДКИ

ΓΟCT 3325—85*

Rolling bearings Tolerance margins and technical requirements for shaft and housing seatings Fits

Взамен ГОСТ 3325—55

OKIT 46 0000

Дата введения 01 01.87

Постановлением Госстандарта СССР № 2314 от 29.12.91 снято ограничение срока действия

Настоящий стандарт распространяется на подшипниковые узлы машин, механизмов и приборов, посадочные поверхности и опорные торцы которых предназначены для монтажа подшипников качения с номинальным диаметром отверстия до 2500 мм, отвечающие совокупности следующих условий:

- а) валы сплошные или полые толстостенные;
- б корпуса толстостенные (см. обязательное приложение 1);
- в) материал валов и корпусов сталь или чугун,
- г) нагрев подшипников при работе до 100°C включительно.

Стандарт устанавливает поля допусков, посадки, требования по шероховатости и отклонениям формы и положения посадочных поверхностей под подшипники и опорных торцовых поверхностей, значения допустимых углов взаимного перекоса колец, требования к посадкам и рекомендации по монтажу подшипников качения.

Требования настоящего стандарта не распространяются на тонкостенные корпуса, а также на тонкостенные стальные стаканы, монтируемые в отверстия корпусов, изготовленных из цветных металлов и сплавов с коэффициентами линейного расширения, отличающимися от коэффициента линейного расширения стали.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена



[©] Издательство стандартов, 1985 © Издательство стандартов, 1994

[©] Издательство стандартов, 1994 * Переиздание (март 1994 г.) с Изменением № 1, итвержденным в авгисте 1988 г. (ИУС 12—88)

Стандарт не распространяется на посадочные поверхности под подшипники, не имеющие внутреннего или наружного кольца, а также на посадочные поверхности под подшипники со сферической наружной поверхностью.

Требования к посадочным местам под подшипники, не установленные данным стандартом, должны быть указаны в отраслевой нормативно-технической документации.

1. ПОЛЯ ДОПУСКОВ И ПОСАДКИ

1.1. Устанавливаются следующие обозначения полей допусков на посадочные диаметры колец подшипника по классам точности (черт. 1 и 2):

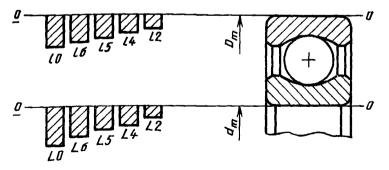
для среднего диаметра отверстия подшипников —

где $Ld_{\rm m}$ — общее обозначение поля допуска на средний диаметр отверстия $d_{\rm m}$ подшипника.

L0, L6, L5, L4, L2

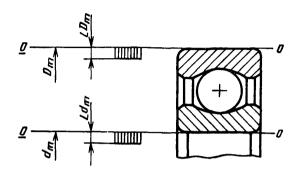
- обозначение полей допусков для среднего диаметра отверстия по классам точности подшипников;
- 0, 6, 5, 4, 2
- классы точности подшипников по ГОСТ 520—71:
- L
- обозначение основного отклонения для среднего диаметра отверстия подшипника:

Схема расположения полей допусков на средние наружный диаметр и диаметр отверстия подшипников по классам точности



Черт. 1

Схема общих обозначений полей допусков на средние наружный диаметр и диаметр отверстия подшипников



Черт. 2

IDm, 10, 16, 15, 14, 12
 — обозначение полей допусков для среднего наружного диаметра подшипников, где
 IDm
 IDm

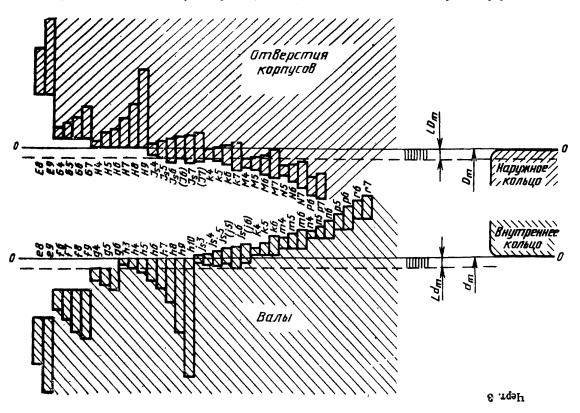
- 1.2. Поля допусков для диаметров посадочных поверхностей валов и корпусов должны соответствовать приведенным в табл. 1 и на черт. 3.
- 1.3. Для соединения подшипников с валами (осями) и корпусами устанавливают посадки, определяемые сочетаниями полей допусков на сопрягаемые детали, указанные на черт. 3.
- 1.4. Выбор полей допусков и посадок подшипников качения на вал и в отверстие корпуса в зависимости от классов точности подшипников в соответствии с табл. 2.
- 1.5. Сопоставление полей допусков по системе ОСТ, ГОСТ 25346—82, ГОСТ 25347—82 и соответствующих посадок для подшипников качения дано в справочном приложении 2.
- 1.6. Условные обозначения посадок подшипников указывают на сборочных чертежах и в отраслевой нормативно-технической документации.

Поля допусков на днаметры посадочных поверхностей валов и отверстий корпусов

							П	оля д	опуск	ов д	ля о	сновных	отклон	ений						
Квалитеты	e	f	g	h	1 _s	J	k	m	n	p	r	E	G	н	Js	J	К	м	N	P
× ×					дл	я вала								дл	я отверс	тия корг	уса	<u> </u>		
3				h/3	j _s 3															
4			g4	h4	js4		k4	m 4	n4				G4	H4	J _s 4		K4	M4		
5			g5	h5	js5	(j5)	k5	п5	n5	p5			G5	H5	J _s 5		K5	М5	N5	
6		f6	g6	₩ 6	js6	(j6)	k6	m6	n6	p 6	r6		G 6	Н6	J _s 'ô	(J6)	K6	М6	N6	P6
7		f7		h7				 			г7		G 7	H7	J _s 7	(J7)	K7	M7	N7	P7
8	e8	18		h8								E8	<u> </u>	H8						·
9	(e9)	f9		h9								(E9)		(H9)						
10				(h10)																

Примечания:

- 1. В скобках приведены поля допусков ограниченного применения
- 2. Под посадку шариковых и роликовых подшипников на закрепительных или стяжных втулках предельные отклонения валов устанавливают по h8, h9 и h10
- 3. При применении полей допусков H7, H8, H9 необходима селективная сборка с целью исключения проворота наружного кольца подшипника,



Посадки подшипников качения на

						посад	ки под	MININN	PEN NO	RH KNH	•
Классы								Посадк	и для о	сновных	
точности Подшип-										вала	,_
ников по ГОСТ 520—89	e	f	g	h	js	1	k	m	ħ	р	
	(<u>L0</u>)		[LO]	[LO]	$\left\{\frac{L.0}{j_s6}\right\}$	$\left(\frac{L0}{j6}\right)$	[L0]	[L0]		L0 p6	
	L0 e8	L0/f7 L0/f8 L0/f9		L0 h7							
0 н 6		<u>L6</u> f6	[<u>L6</u>]	[<u>L6</u>]	$\left[\begin{array}{c} L6 \\ J_s6 \end{array}\right]$	$\left(\frac{L6}{j6}\right)$	[<u>L6</u>]	[<u>L6</u>]	$\left[\frac{L6}{n6}\right]$	<u>L6</u>	
		$\left[\frac{L6}{f7}\right]$		<u>L6</u> h7							
		<u>L6</u> <u>f8</u>									
5 и 4			[L5]	[<u>L5</u>]	$\left\{\frac{L5}{j_55}\right\}$	$\left(\frac{L5}{j5}\right)$	$\left\{\begin{array}{c} L5 \\ k\overline{5} \end{array}\right\}$	\[\frac{L5}{m5} \right\]	$\left[\frac{L5}{n5}\right]$		
			L4 g5	L4 h5	L4 j _s 5	$\left(\frac{L4}{j5}\right)$	L4 k5	<u>L4</u> m5	L4 n5		
2				L2 h3	L2 j _s 3						
			[L2]	$\left[\frac{L2}{h4}\right]$	$\left[\frac{L2}{j_s4}\right]$		$\left[\frac{L2}{k4}\right]$	[L2]	[<u>L2</u>]		

Примечания:

^{1.} Если по условням работы в узлах вместо примененных подшипников класили 6, то допускается обработку вала и корпуса производить соответственно

^{2.} В круглых скобках приведены посадки ограниченного применения.

^{3.} В квадратных скобках приведены посадки для основных типов соединений.

^{4.} Для подшипников классов точности 5, 4 и 2 допускается производить об при условии обеспечения посадки колец и технических требований к посадочным точности подшипников.

Таблица 2

вал и в отверстие корпуса

отклонений	ł	-							<u>-</u>
			0	тверстия	корпус	a		-	
r	E	G	Н	Js	J	K	м	N	P
<u>L0</u> <u>r6</u>		$\left[\frac{G7}{l0}\right]$	$\left[\frac{H7}{l0}\right]$	$\left[\begin{array}{c} J_s7 \\ \overline{l0} \end{array}\right]$	$\left(\frac{J7}{l0}\right)$	$\left[\frac{K7}{l0}\right]$	$\left[\frac{M7}{10}\right]$	$\left[\begin{array}{c} N7 \\ \overline{\iota 0} \end{array}\right]$	$\left[\begin{array}{c} P7 \\ \overline{l0} \end{array}\right]$
L0 r7	E8/10 (E9/10)		H8/10 (H9/10)						
<u>L6</u> <u>r6</u>		$\frac{G7}{l6}$	[H7]	$\left[\begin{array}{c} J_{\rm s}7 \\ \overline{l6} \end{array}\right]$	$\left(\frac{J7}{l6}\right)$	$\left[\frac{K7}{l6}\right]$	$\left[\frac{M7}{16}\right]$	[N7]	$\left[\begin{array}{c} P7 \\ \hline l6 \end{array}\right]$
<u>L6</u> r7	E8 16		H8 16						
			$\left(\frac{H9}{l6}\right)$		*Brisiness				
		[G6]	[H ₆]	$\left[\begin{array}{c} J_{s}6\\ \overline{l}5 \end{array}\right]$	$\left(\frac{\text{J6}}{l5}\right)$	[<u>K6</u>]	[<u>M6</u>]	$\left[\frac{N6}{l5}\right]$	P6 <i>1</i> 5
		$\left[\frac{G6}{l4}\right]$	$\left[\frac{H6}{l4}\right]$	$\left[\frac{J_s 6}{l4} \right]$	$\left(\frac{J6}{l4}\right)$	$\left[\frac{K6}{\mathit{l}4}\right]$	$\left[\frac{M6}{l4}\right]$	$\left[\frac{N6}{l4}\right]$	P6 ·
		G4 12	H4 12	$\frac{J_{s}4}{l2}$		K4 l2	M4 12		
		$\left[\begin{array}{c} G5 \\ \overline{l2} \end{array}\right]$	$\left[\frac{H5}{l2}\right]$	$\left[\begin{array}{c} J_s 5 \\ \overline{I2} \end{array}\right]$		$\left[\frac{K5}{l2} \right]$	$\left[\frac{M5}{l2}\right]$	$\left[\begin{array}{c} N5 \\ \overline{l2} \end{array}\right]$	

сов точности 5 и 4 могут быть использованы подшипники классов точности 0 по 6-му и 7-му квалитетам.

работку вала и отверстия корпуса соответственно по 6-му и 5-му квалитетам местам, установленным настоящим стандартом, для соответствующих классов

C. 8 FOCT 3325-85

Примеры обозначений — посадок подшипников качения:

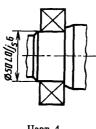
Подшипник класса точности 0 на вал с номинальным диаметром 50 мм, с симметричным расположением поля ГОСТ 25347—82; допуска is6

$$\Pi o c a \partial \kappa a - \varnothing 50 L 0/j_s 6$$
 (или $\varnothing 50 L 0 - j_s 6$, или $\varnothing 50 \frac{L 0}{j_s 6}$).

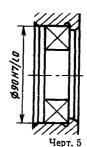
То же в отверстие корпуса с номинальным диаметром 90 мм, с полем допуска Н7:

$$\Pi_0 cad\kappa a$$
—Ø90H7/l0 (или Ø90H7—l0, или Ø90 $\frac{7}{10}$).

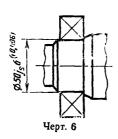
Обозначения посадок подшипников на вал и в корпус соответствуют указанным на черт. 4 и 5.

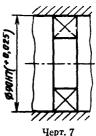


Черт. 4



Допускается на сборочных чертежах подшипниковых узлов указывать размер, поле допуска или предельные отклонения на диаметр, сопряженный с подшипником детали, как показано на черт. 6 и 7.





1.7. Значения предельных отклонений диаметров посадочных поверхностей подшипников, валов и отверстий корпусов, а также натяги (+) и зазоры (—) для основных типов соединений указаны в обязательном приложении 3.

2. ШЕРОХОВАТОСТЬ, ОТКЛОНЕНИЯ ФОРМЫ И РАСПОЛОЖЕНИЯ ПОСАДОЧНЫХ И ОПОРНЫХ ТОРЦОВЫХ ПОВЕРХНОСТЕЙ

2.1. Параметры шероховатости *Ra* и *Rz* посадочных поверхностей под подшипники на валах и в корпусах из стали, а также опорных торцов заплечиков для подшипников классов точности 0, 6, 5, 4, 2 не должны превышать значений, указанных в табл. 3.

Таблица 3

	Классы точ-		иметр шерокова номинальных ди		
Посадочные поверхности	ности под- шипников по ГОСТ 520—71	до 80 мм	св 80 до 500 мм	св 500 до	2500 мм
			Ra		Rz
Валов	0 6 и 5 4 2	1,25 0,63 0,32 0,16	2,50 1,25 0,63 0,32	(5,0) 2,5 —	20,0
Отверстий корпу- сов	0 6, 5 и 4 2	1,25 0,63 0,32	2,50 1,25 0,63	(5,0) 2,5	20,0
Опорных торцов заплечиков валов и корпусов	0 6, 5 и 4 2	12,50 1,25 0,63	2,50 2,50 0,63	(5,0) (5,0)	20,0 20,0 —

Примечания:

1. Параметр шероховатости Ra посадочных поверхностей валов для подшимников на закрепительных или стяжных втулках не должен превышать 2,5 мкм.

2 Допускается значение параметра шероховатости Ra, посадочных поверхностей и опорных торцов заплечиков в чугунных корпусах принимать не более 2,5 мкм для диаметров сопряжений до 80 мм и Rz не более 20 мкм, — для диаметров свыше 80 мм при установке подшипников классов точности 0 и 6 м условни обеспечения заданного ресурса работы подшипникового узла.

3 Допускается значение параметра шероховатости Ra посадочных мест п

3 Допускается значение параметра шероховатости *Ra* посадочных мест и опорных торцов заплечиков на валах и в корпусах, выполненных из стали, для малонагруженных подшипников иласса точности 0, принимать не более 2,5 мкм, для диаметров сопряжений до ∰ мм и *Rz* не более 20 мкм — для диаметров более 80 мм.

4. В скобках указаны значения параметра шероховатости Ra, применение

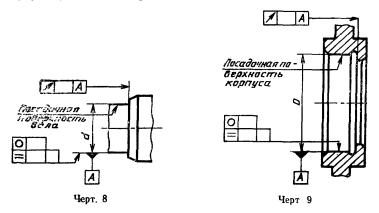
которого в этих случаях менее предпочтительно

5. В технически обоснованных случаях по согласованию потребителей с изготовителями для номинальных диаметров валов до 10 мм под подшипники класса точности 2 допускается шероховатость посадочной поверхности валов до 0,32 мкм.

Малонагруженными являются подшипники, работающие с частотой вращения, не превышающей $0.05n_{\rm пp}$ при радиальной нагрузке $F_{\rm r}$, не превышающей 0.05 радиальной динамической грузоподъемности $C_{\rm r}$ и при коэффициенте безопасности $K_6=1$.

2.2. Обозначения допусков формы и положения посадочных и опорных торцовых поверхностей заплечиков валов и отверстий

корпусов указаны на черт. 8 и 9.



2.3. Допуски формы посадочных мест валов (осей) и отверстий корпусов в радиусном измерении (допуск круглости, допуск профиля продольного сечения) и в диаметральном измерении (допуски непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях) не должны превышать значений, указанных в табл. 4.

Выбор параметров контроля отклонений формы в радиусном или диаметральном измерениях осуществляет разработчик изделия.

Определение допуска круглости и допуска профиля продольного сечения — по ГОСТ 24642—81.

Непостоянство диаметра в поперечном сечении посадочной поверхности — разность наибольшего и наименьшего единичных диаметров, измеренных в одном и том же поперечном сечении.

	1						Допу	ски ф	ормн	я поса	ДОЧНІ	лх п	оверх	ност	ей, і	мкм, і	не бо	лее						
					В	алов	(ocei	i)									отвеј	рсти	й ко	рпус	ОВ			_
Интервалы		цопу	C K		опуск оофил			допус		еп осто метра	янств	a		опус			пуск офил		до	•	: н епо диаме		НСТВ	a
номинальных диаметров d и D, мм	,	угло]]	одолі ного чения			т опер е сече-		ном	одоль сече			/глос		про н	доль Эго ения		HON	попе t сеч		н	тродо ом се нии	
									Клас	сы то	чност	и по	дшип	нико	В				•					
	9 и 0	5 и 4	2	9 и 0	5 и 4	2	0 и 6	5 и 4	2	0 и 6	5и4	2	0 и 6	5и4	2	9и0	5и4	2	0 и 6	5 и 4	2	9 и 0	5 и 4	7
От 0,6 до 2,5	1,5	0,7	0,4	1 ,5	0,7	0,4	3	1,4	0,8	3	1,4	0,8			_	-			_	-		_	_	_
Св 2,5 до 3	1,5	0,7	0,4	1,5	0,7	0,4	3	1,4	0,8	3	1,4	0,8	2,5	1,0	0,5	2,5	1,0	0,5	5	2,0	1,0	5	2,0	1,0
Св 3 до 6	2,0	0,8	0,5	2,0	0,8	0,5	4	1,6	1,0	4	1,6	1,0	3,0	1,3	0,6	3,0	1,3	0,6	6	2,6	1,2	6	2,6	1,2
Св 6 до 10	2,5	1,0	0,5	2,5	1,0	0,5	5	2,0	1,0	5	2,0	1,0	4,0	1,5	0,8	4,0	1,5	0,8	8	3,0	1,6	8	3,0	1.6
Св. 10 до 18	3,0	1,3	0,6	3,0	1,3	0,6	6	2 ,6	1,2	6	2,6	1,2	4,5	2,0	1,0	4,5	2,0	1,0	9	4,0	2,0	9	4,0	2,0
Св 18 до 30	3 ,5	1,5	0,8	3,5	1,5	0,8	7	3,0	1,6	7	3,0	1,6	5,0	2,0	1,0	5,0	2,0	1,0	10	4,0	2,0	10	4,0	2,0
Св 30 до 50	4,0	2,0	1,0	4,0	2,0	1,0	8	4,0	2,0	8	4,0	2,0	6,0	2,5	1,4	6,0	2,5	1,4	12	5,0	2,8	12	5,0	2,8
Св 50 до 80	5,0	2,0	1,0	5,0	2,0	0, 1	10	4,0	2,0	10	4,0	2,0	7,5	3,0	1,6	7,5	3,0	1,6	15	6,0	3,2	15	6,0	3,2
			1,2			1,2	12		2,4 —			2,4				9,0		_	<u> </u>	.j		.	-	.
Св 120 до 180	6,0	3,0	1,5	6,0	3,0	1,5	12	6,0	3,0	12	6,0	3,0	10,0	4,0	2,2	0,01	4,0	2,2	20	8,0	4,4	20	8,0	4,4

							Допу	CKH	формі	и пос	адочн	ых г	юверя	сност	ей,	MKIM,	не б	олее						
					В	алов	(ocei	t)								O	твер	стий	KO	рпусо	В			
Интервалы	ло	пуск			допу рофі		,	цопу		юстоя сетра	пства		πo	пуск			цопу рофя			допус		пост аме		гва
номинальных диаметров d ц D , мм		глост			одо чого ного ного	0		и се нан	чe-		родол м сеч ний			глост		•	одо ного немен	9	HC	нии ом сеч попер			продом со	
									K	лассь	I TOTE	юсть	і поді	пкин	икон									
	9 и 0	5 и 4	8	0 и 6	5 H 4	8	9 н 0	5 к 4	2	0 и 6	5 и 4	8	9 и 0	5 и 4	81	0 и 6	5 и 4	8	9 и 0	5 и 4	2	0и6	5 и 4	8
Св 180 до 250	7,0	3,5	1 ,7	7 ,0	3 ,5	1 ,7	14	7,0	3,4	14	7,0	3,4	11,5	5,0	2,5	11,5	5,0	2,5	23	10,0	5 ,0	2 3	10,0	5,0
Св. 250 до 315	8,0	4,0	-	8,0	4,0	_	16	8,0		16	8,0		13,0	5,3	3,0	13 ,0	5,3	3,0	26 —	10,6	6,0	26	10,6	6,0
Св 3/15 до 40/0	9,0	4,0	1	9,0	4 ,0		18	8,0	_	18	8,0		14,0	6,0	4,0	14,0	6,0	4,0	28 —	12,0	8,0 —	28 —	12,0	8,0
Св 400 до 500	10,0			10,0		_	20			20		_	16,0	_	_	16,0		_	32 —	_	_	32 —		_
Св 500 до 630	11,0	_	-	11,0	_	_	22	_	_	22		_	17,5			17,5	_	_	35 —	_	_	35 —		_
Св 630 до 800	12,0	_	-	12,0	_	_	24	_	_	24		_	20 ,0		_ _	20,0			4)	_		40		_
Св. 800 до 1000	14,0	_		14,0			28	_		28		_	22 •5			22 ,5		_	45 —		_	45 		
Св 1000 до 1250	16,0		_	ر, 16 —			32	_		32		_	26 ,0 ——			26 ,0 ——			52 —	_		52	<u>-</u>	
Св 1250 до 1600	19,0	_		19,0			3 8		<u></u>	38			31,0			31 ,0 —			62 	_		62		_
Св 1600 до 2000	23,0	_	_	23 ,0	_		46	-		46	_		3 7 , 5			37 , 5		-	75	l —	_	75	-	

	<u> </u>						Допу	уски	форм	ы пос	адочн	PIX I	говерх	ност	ей,	мкм, І	не бо	лее						
					В	алов	(oce	R)								01	гверс	стий	корг	тусов				
Интервалы	,,,	#U^F			допу рофі			допу		постоя метра	нства	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	nor.	IVCK			топу рофи		до	пуск		остоя амет		Ja
интервалы номинальных диаметров d и D , мм допуск круглости D , мм допуск круглости D ного сечения D ном сечения D		•		опере и сеч		H	іродо ом се ни																	
								Кл	ассы	ОНРОТ	сти п	одши	пнико	В										_
	9и0	5 H 4	8	0 и 6	5и4	2	0 14 6	5 и 4	7	9и0	5 н 4	2	0 и 6	5 и 4	2	9 и 0	5 и 4	7	0 и 6	5 и 4	1	9 и 0	5 H 4	2
Св 2000 до 2500	2 7 ,0			27 ,0	_		54		_	54			44 ,0	_		44 ,0	_		88	_		88	_	-
Св 2500 до 3150			_	_	_	_		_	_	_	_		52,0		_	52,0		_	104	_		104		

Примечание. В технически обоснованных случаях по согласованию потребителей с изготовителями для номинальных диаметров валов до 10 мм под подшипники класса точности 2 разрешается допуск круглости и профиля продольного сечения выдерживать до 0,6 мкм или допуск непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях до 1,2 мкм

C. 14 FOCT 3325-95

Непостоянство диаметра в продольном сечении посадочной поверхности — разность между наибольшим и наименьшим диаметрами, измеренными в одном и том же продольном сечении.

Допуск непостоянства диаметра в пеперечном сечении — наибольшее допустимое непостоянство диаметра в поперечном сечении.

Допуск непостоянства диаметра в продольном сечении — наибольшее допустимое непостоянство диаметра в продольном сечении.

- 2.4. Значения непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях установлены в табл. 4 из расчета: половина допуска на диаметр посадочной поверхности при посадке подшипников классов точности 0 и 6, треть допуска на диаметр посадочной поверхности при посадке подшипников классов точности 5 и 4 и четверть допуска при посадке подшипников класса точности 2.
- 2.5. Допуски непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях посадочных поверхностей отверстий чугунных корпусов под подшипники класса точности 0, а также валов и отверстий корпусов малонагруженных подшипников разрешается принимать равными ³/₄ допуска на диаметр.
- 2.6. Допуски непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях посадочных поверхностей валов, предназначенных для посадки подшипников на закрепительных или стяжных втулках не должны превышать ¹/₄ допусков на диаметр посадочной поверхности, соответствующих полям допусков h8, h9, h10, установленных для вала.

Примечание. Для сельскохозяйственных машин непостоянство диаметра в поперечном сечении посадочных поверхностей валов под подшилники на закрепительных или стяжных втулках не должно превышать половины допуска на диаметр вала, обработанного по 8 квалитету.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

- 2.7. Допуски торцового биения опорных торцовых поверхностей заплечиков валов и отверстий корпусов должны соответствовать указанным в табл. 5 и 6.
- 2.8. Допуски на диаметр конических шеек валов с конусностью 1:12, предназначенных для посадки подшипников с коническим отверстием, и допуски угла конуса AT_D , определяемого как разность диаметров вала, расположенных друг от друга на расстоянии, составляющем 0.7 ширины внутреннего кольца монтируемого подшипника, должны соответствовать указанным в табл. 7.

Таблица 5

Hyponho ny taony an	Допу	ски торцового	биения заплеч не более	иков валов, м	КМ,
Интервалы номиналь- ных диаметров <i>d</i> , мм		Классы т	очности подши	пников	
	0	6	5	4	2
От 1 до 3	10	6	3	2,0	1,2
Св 3 до 6	12	8	4	2,5	1,5
Св 6 до 10	15	9	4	2,5	1,5
Св 10 до 18	1:8	1:1	5	3,0	2,0
Св. 18 до 30	21	13	6	4,0	2,5
Св 30 до 50	25	16	7	4,0	2,5
Св. 50 до 80	30	19	8	5,0	3,0
Св 80 до 120	35	22	10	6,0	4,0
Св. 120 до 180	40	25	12	8,0	5,0
Св. 180 до 250	46	29	14	10,0	7,0
Св 250 до 315	52	32	16		_
Св 3:15 до 40:0	57	36	18		
Св. 400 до 500	63	40			
Св 500 до 630	710	44			
Св 630 до 800	80	50			
Св. 800 до 1000	90	56			
Св 1000 до 1250	105	66			
Св. 1:250 до 1:600	125	78			
Св. 1600 до 2000	150	92			
Св 2000 до 2500	175	110			-

Интервалы номиналь-	Допус	ски торцового	биения заплеч мкм, не бол	иков отверсти ее	й корпусов,
ных днаметров <i>D,</i> мм		Класс	ы точности по	дшипников	
	0	6	5	4	2
От 3 до 6	18	12	5	4	2,5
Св 6 до 10		15	6	4	2,5
Св. 10 до 18	27	18	8	5	3,0
Св 18 до 30	33	21	9	6	4,0
Св. 30 до 50	39	25	11	7	4,0
Св 50 до 80	46	30	13	8	5,0
Св 80 до 120	54	35	15	10	0,6
Св 120 до 180	63	40	1.8	12	8,0
Св 180 до 250	72	46	20	14	10,0
Св 250 до 315	81	52	23	16	12,0
Св 315 до 400	89	57	25	30	13,0
(Св 400 до 500	97	63	27		_
Св. 500 до 630	110	70	30		
Св. 630 до 600	1:25	80	35		
Св 800 до 1000	140	90			
Св. 1000 до 1250	165	105			
Св. 1250 до 1600	195	125			
Св. 1600 до 2000	230	150			
Св. 2000 до 2500	280	175			
Св. 2500 до 3150	330	210			

Примечания:

¹ Если по условиям работы в узлах вместо применяемых подшипников классов точности 5 и 4 могут быть использованы подшипники классов точности 0 и 6, технические требования к посадочным и опорным торцам заплечиков вала и отверстия корпуса устанавливают как под посадку подшипников соответственно классов точности 0 и 6 по табл. 5 и 6.

^{2.} Для подшипников, фиксированных в осевом направлении методом вальцовки или кернения, а также для подшипников, установленных с осевым зазором по торцам колец, шероховатость и биения торцов заплечиков валов и отверстий корпусов настоящим стандартом не регламентируются

Таблица 7

									1 4 0 11	п ц а г
	Д	опуски н	а диа	метр ко	ничес	кой шей:	ки вала,	MKM,	не боле	e
	ĮŲ.	я днаме	тра в	ала			для уг	ла ко	нуса	
Интервалы номиналь- ных диаметров d, мм]	Классі	ОПРОТ Ы	TH			
	0	6	5	4	2	0	6	5	4	2
До 10	15	9_	6			9	6	4		
Св 10 до 18	18	_11	8		<u> _</u>	11	8_	_5		
Св 118 до 30	21	13	9	6	4	13	9	6	2,5	1,5
Св. 30 до 50	25	16	11	7	4	_16_	_11_	7	2,5	_1,5
Св. 50 до 80	30	19	13	8	5	_19	113	8	3,0	2,0
Св 80 до 120	35	_22	15	_10	6	_22	15	10	4,0	2,5
Св 120 до 180	40	_25	18	12	8	_25	_18	12	5,0	3,0
Св 180 до 250	46	_29_	20	14	10	_29_	_20_	14	7,0	3,5
Св 250 до 3115	_52	32	23	_23_	_	32	23	16	8,0	
Св 315 до 400	57	36	25	_25		_36	_25_	18	9,0	
Св. 400 до 500	63	_40_	27	_27_		_40_	27	20	10,0	
Св 500 до 630	70	44				44	<u>30</u>			
Св. 630 до 800	_80				_	_50_				
Св. 800 до 1000	90		_			_56_				
Св 1000 до 1250	105			_	_	66		=		
Св. 1250 до 1600	125					78	_	_ †	_	_

Примечани ϵ Все отклонения допускаются только на «плюс» от номинального размера.

3. ОСНОВНЫЕ УКАЗАНИЯ ПО ВЫБОРУ ПОСАДОК ДЛЯ КОЛЕЦ ПОДШИПНИКОВ

- 3.1. Посадку вращающихся колец подшипников для исключения их проворачивания по посадочной поверхности вала или отверстия корпуса в процессе работы под нагрузкой необходимо выполнять с гарантированным натягом. Допускается в технически обоснованных случаях наличие зазоров в соединении.
- 3.2. Посадку одного из невращающихся колец подшипниковых узлов двукопорного вала необходимо проводить с гарантирован-

ным зазором для обеспечения регулировки осевого натяга или зазора подшипников, а также для компенсации температурных расширений валов или корпусов.

3.3. Выбор посадок подшипников на вал и в отверстие корпуса производят в зависимости от того, вращается или не вращается данное кольцо относительно действующей на него радиальной нагрузки или от вида нагружения, величины, направления и динамики действующих нагрузок.

При выборе посадок следует учитывать также перепад температур между валом и корпусом, монтажные и контактные деформации колец, влияющие на рабочий зазор в подшипнике, материал и состояние посадочных поверхностей вала и корпуса, условия монтажа.

Примечание Под радиальной нагрузкой следует понимать равнодействующую всех радиальных сил, воздействующих на подшипник или тела качения.

- 3.4. При выборе посадок колец подшипников следует учитывать основные виды нагружения: местное, циркуляционное и колебательное (см. справочное приложение 4). Виды нагружения колец подшипников качения при радиальных нагрузках в зависимости от условий работы приведены в табл. 8.
- 3.5. По интенсивности нагружения подшипниковых узлов, определяемой отношением радиальной нагрузки и радиальной динамической грузоподъемности, режимы их работы подразделяют на легкий, нормальный, тяжелый и режим «особые условия».

Основным критерием интенсивности нагружения является динамическая эквивалентная нагрузка P, выраженная в долях динамической грузоподъемности C или P/C.

- 3.6. Режимы работы подшипников и соответствующие отношения нагрузки к динамической грузоподъемности приведены в табл. 9.
- 3.7. Посадки колец шариковых и роликовых радиальных подшипников на вал и в отверстие корпуса в зависимости от вида нагружения выбирают в соответствии с табл. 10.
- 3.8. Посадки шариковых и роликовых радиально-упорных подшипников на вал и в отверстие корпуса выбирают в соответствии с табл. 11.
- 3.9. Для тугих колец упорных шариковых и роликовых подшипников применяются посадки L0/js 6(L0/j6) или L6/js (L6/j6).
- 3.10. Выбор посадок колец подшипников в зависимости от вида нагружения, режима работы, диаметра, типа подшипников производится с учетом табл. 1 и 2 рекомендуемого приложения 5.

Таблица В

Условия рабо	оты	Виды на	тружения
Характеристика нагрузок	Вращающееся кольцо	внутреннего кольца	наружного кольца
Постоянная по направ- нению	Внутреннее	Циркуляци- онное	Местное
	Наружное	Местное	Циркуляци- онное
Постоянная по направлению и вращающаяся, мень-	Внутреннее	Циркуляци- онное	Колебатель- ное
цая постоянной по значе- нию	Наружное	Колебательное	Циркуляци- онное
Постоянная по направлению и вращающаяся, боль-	Внутреннее	Местное	Циркуляци- онное
шая постоянной по значе- нию	Наружное	Циркуляци- онное	Местное
Постоянная по направлению	Внутреннее и наружное кольцо	Циркуляци- онное	Циркуляци- онное
Вращающаяся с внутренним кольцом	в одном или про- тивопсложном направлениях	Местное	Циркуляци- онное
Вращающаяся с наруж- ным кольцом		Циркуляци- онное	Местное

Таблица 9

Режим работы подшипника	Отношение нагрузки к динамической грузоподъемности
Легкий Нормальный Гяжелый Особые условия*	$P/C \le 0.07$ $0.07 < P/C \le 0.15$ P/C > 0.15

^{*} К режиму «особые условия» относят условия эксплуатации подшипников, работающих при ударных и вибрационных нагрузках (в железнодорожных и трамвайных буксах, на коленчатых валах двигателей, в узких дробилок, прессов, экскаваторов и т. п.). Посадки подшипников при этом режиме, выбирают как для тяжелого режима работы, независимо от отношения нагрузки к динамической грузоподъемности.

Виды нагру-							Пос	адки ко	лец						
жения колец			вн	утреннег	о на вал	1					наруж	HOPO B K	рпус		
Местное	L5 j _s 5 L4 j _s 5	L0 js6 L6 Js6	L5 h5 L4 h5	L0 h6 L6 h6		L0 g6 L6 g6	L0 f6 L6 , f6		J ₅ 6 J ₅ 6 14	J ₅ 7 10 J ₅ 7 16	H6 15 H6 14	H17 10 H7 16	H8 10 H8 10	Gi7 10 G7 16	
	<u>L12</u> js4 <u>L5</u>	LO	L2 h4 L5	10	L5 k5	L0	<u>L5</u>	LO	J _s 5 <u>l</u> 2 <u>N6</u>	N7	H5 t2 M6 15	M.7	H8/16 H9/16 K6 15	K7 10	P7 10
Цирку- ляционное	n5 L4 n5	<u>L6</u> п6	m5 L4 m6		L4 k5	k6 L6 k6	j _s 5 <u>L4</u> <u>J_s5</u>	j _s 6 L6 j _s 6	N6 14	N7 16	<u>M6</u> <u>14</u>	M7 16	<u>K6</u> <u>16</u>	K7 16	P7
	<u>L2</u> n4		<u>L2</u> <u>m4</u>		<u>L2</u> <u>k4</u>		<u>L2</u> <u>j,4</u>	.	N5 12	<u> </u>	<u>M5</u>		<u>K5</u> <u>l2</u>		
Жолеба - тельное	L5 js5 L4 js5 L2 js4	L6 js6 L6 js6		-					J _s 5 15 J _s 5 14 J _s 4 12	J _s 7 10 J _s 7 16					

Примечания:

^{1.} При частотах вращения, превышающих предельные, для место нагруженных колец шариковых и роликовых радиальных подшипников следует производить обработку посадочных мест вала и корпуса под посадку с полем допуска, расположенным симметрично, относительно номинального диаметра в соответствии с табл 1.

^{2.} Допускается при необходимости применение полей допусков ј5, ј6, Ј6, Ј7 ограниченного применения.

Таблица 11 Посадки радиально-упорных шариковых и роликовых подшипников при осевой регулировке

Вид нагруже-					Посад	кн			
ния и способ регулировки	внутр	еннего к	ольца н	а вал	на	ру жного	кольца	в корпус	;
Циркуляци- онное нагру- жение колец подшипников при отсутствии регулировки	L0/n6 L6/n6	L0/m6 L6/m6		L0/j _s 6 L6/j _s 6	N7/I0 N7/I6	M7/10 M7/16	K7/I0	J.7/ <i>l</i> 0 J.7/ <i>l</i> 6	P7/10
Циркуляци- онное нагру- жение регули- руемых колец			0/js6 6/js6			•	J.7/ J.7/16		
Нерегули- руемые и регу- лируемые мес- тно нагружен- ные кольца, не перемещаю- щиеся относи- тельно поса- дочной повер- хности			6, L0/h6 6; L6/h6		N	17/10; K K	7/10; H :7/16; H		7/16,
Местно на- груженные ре- гулируемые кольца			0/g6, L 16/g6, L			H	I7/ I 0; ⊞	[7/16	

3.11. При измерении диаметров сопрягаемых поверхностей приборами точечного контакта возникает систематическая погрешность в определении натягов и зазоров за счет отклонений формы этих поверхностей, которую необходимо учитывать. Основные указания по обеспечению точности сопряжений и измерениям диаметров сопрягаемых поверхностей с учетом отклонений формы приведены в рекомендуемом приложении 6.

4. ДОПУСТИМЫЕ УГЛЫ ВЗАИМНОГО ПЕРЕКОСА КОЛЕЦ ПОДШИПНИКОВ КАЧЕНИЯ В ПОДШИПНИКОВЫХ УЗЛАХ РАЗЛИЧНЫХ ТИПОВ

4.1. Суммарное допустимое отклонение от соосности, вызванное неблагоприятным сочетанием всех видов погрешностей обра-

ботки, сборки и деформации подшипников, вала и деталей корпуса под действием нагрузок оцениваются допустимым углом взаимного перекоса Θ_{max} между осями внутреннего и наружного колец подшипников качения, смонтированных в подшипниковых узлах.

- 4.2. В качестве допустимого принимается наибольший угол взаимного перекоса колец подшипников, смонтированных в подшипниковых узлах, при котором долговечность сохраняется не ниже расчетной.
- 4.3. Допустимые углы взаимного перекоса колец Θ_{max} подшипников для различных типов и классов точности педшипников 0 и 6 должны соответствовать указанным в табл. 12.

Примечание. По согласованию предприятия-изготовителя с потребителем для высокоточных подшипниковых узлов допустимые углы перекоса могут быть уменьшены по сравнению с значениями, указанными в табл. 12.

- 4.4. Допустимые углы взаимного перекоса колец подшипников качения и допуски расположения посадочных поверхностей вала и отверстия корпуса в подшипниковых узлах различных приведены в рекомендуемом приложении 7.
- 4.5. Перекос колец является одной из причин первоначального повреждения подшипников и концентрации контактных напряжений и может быть уменьшен в результате применения соответствующих приемов монтажа. Требования к посадкам и рекомендации монтажу подшипников качения приведены в справочном приложениях 8 и 9.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 Обязательное

УСЛОВИЯ ТОЛСТОСТЕННОСТИ ПОЛЫХ ВАЛОВ И ГНЕЗД КОРПУСОВ

Под толстостенными понимают валы и корпуса с соотношением диаметров:

$$\frac{d}{d_{\,\mathrm{b}}} > 1\,,25\,$$
 — для валов; $\frac{D_{\,\mathrm{K}}}{D} > 1\,,25\,$ — для корпусов,

где d — диаметр отверстия подшипника;

 d_b — диаметр отверстия вала; D_κ — наружный диаметр корпуса;

— наружный диаметр подшипника.

Таблица 12 Допустимые углы взаимного перекоса колец подшипников качения в полшипниковых узлах различных типов

в подшипниковых узлах различных типов	
Тип подшипников	Допускаемые углы взаимного переко- са колец подшип- ников Ө _{тах}
Радиальные однорядные шариковые (при радиальном нагружении) с радиальным зазором. нормальным по ряду по 8 ряду	8′ 12′ 16′
радиально-упорные шариковые однорядные с углами контакта: $ \begin{array}{c} \alpha = 1^{\circ}2^{\circ} \\ \alpha = 26^{\circ} \\ \alpha = 36^{\circ} \end{array} $	6′ 5′ 4′
Упорно-радиальные шариковые с углом контакта $\alpha = 4.5^{\circ} - 60^{\circ}$	4′
Упорные шариковые с углом контакта α=90°	2'
Радиальные с цилиндрическими роликами:	2′ 6′
Конические с роликами: без модифицированного контакта с небольшим модифицированным контактом Конические с модифицированным контактом на наружном кольце	2' 4' 8'
Упорные с цилиндрическими или коническими роликами	1'
Игольчатые роликовые: однорядные однорядные с модифицированным контактом многорядные	1 ^- 4 ′ 1 ′
Шариковые радиальные сферические двухрядные по ГОСТ 5/720—75.	4°
Роликовые радиальные однорядные по ГОСТ 24954—81	3°
Роликовые радиальные сферические двухрядные по ГОСТ 5721—75	2°
Роликовые упорные сферические по ГОСТ 9942-80	3°

 Π римечание Эксплуатационный перекос колец не должен превышать $0.7\Theta_{\text{max}}$ значения конструктивно-допускаемого угла взаимного перекоса колец

Солос	ставлен	ие поле	й допу	сков по	систем	e OCT,	, roct	25346—82,
Классы точности подшипников по ГОСТ 520—71								0
Поля допусков и посадки системы	Л	Лз			Х	Д	С	C _{2a}
OCT: OCT 1011, OCT 1012, OCT 1021,	I_n	Лзп			Χ _π		Cn	
OCT 1022, OCT 1023, OCT 1024, OCT 1027, FOCT 3325—55	легкоходо- вая класса В	легкоходо- вая класса 3		холовая	класса 2	движения класса 2	класса 2	Скласса 2а
Характер вал			с заз	орами			пер	еходные (с
посадки корпус				-				с зазо
i								для
	e8	e9	f6	i 7	f8	g6	h6	h7
	LO	1.0	1.0 16	<u>L0</u>	1.0 f8	1.0 q6	10 h6	1.0 h7
Поля допусков по ГОСТ:	<u>L0</u> e8	1.0 e9	<u>L6</u> f6	<u>L6</u> f7	<u>L6</u> f8	<u>Ll6</u>	<u>L6</u> <u>h6</u>	L6 h7
ГОСТ 25346—82, ГОСТ 25347—82 и соответствующие							для	отверс
посадки	E8	E9				G7	Н7	Н8
	E8 10	E9 10				<u>G7</u>	<u>H7</u>	H8 10
	E8 16					G7 16	<u>H7</u>	H8 16

ПРИЛОЖЕНИЕ 2 Справочное

ГОСТ 25347-82 и соответствующих посадок для подшипников качения

$B_3=C_3$	$B_{3a} = C_{3a}$	$B_4=C_4$	П	н	Т	Γ	P7		
Сзп		С4п	Π_{n}	Ha	Tn	Γπ	P ₇		
жения					2		i d	-	
клас- са 3	клас- са За	клас- са 4	плотная класса 2	напряжен- ная класса 2	гугая клас са 2	глухая класса 2	для тонко стенных корпусов		
натягами, з	азорами)				c	натя	гами		
рами			перехо	дные	преи	•	ственно	С	

вала

h8	h9	hil O	j₅6	(j6)	k6	m6	n6	р6	r6	r7
L0/h8	L0/h9		1_0]s6	<u>L0</u> (j6)	<u>L0</u> k6	L0 m6	10 n6	<u>L0</u> p6	L0 r6	10 r7
L6/h8	L6/h9		L6 js6	<u>L6</u> (j6)	<u>L6</u> k6	<u>L6</u> m6	16 n6	<u>L6</u>	L6 r6	16 r7

тия корпуса

H9	1	J _s 7	(J7)	K7	M7	N7	P7	
H9 10 H9 16		J _s 7 10 J _s 7 16	(J7) l0 (J7) l6	<u>K7</u> <u>l0</u> <u>K7</u> <u>l6</u>	M7 10 M7 16	N7 70 N7 76	P7 10 P7 16	

Классы точ подшипния ГОСТ 520	ков по					·		5 и	
Поля допу- посадки сист ОСТ: ОСТ 10 ОСТ 1012, ОО ОСТ 1022, ОО	емы 011, CT 1021.	<u>Д</u> 1 Д _{1п}	C ₁ C _{1π}		I ₁ Π _{1π}	H ₁ H ₁ -	T ₁ Τ _{1π}	Γ ₁ Γ _{1π}	
OCT 1024, OCT 33:25—	CT 1027,	движе- ния класса	сколь- жения класса		плотная класса 1	напря- женная класса	тугая класса	глухая класса	
Характер	вал		перехо	дные				с натя	₹
посадки	корпус	С 323	орами	пе	реходные		преи	муществен га	
								для	·
	ı	g5	h5	j _s 5	(j5 _i)	Қ 5	m 5	n5	
		L5 g5	<u>L5</u> h5	L5 j _s 5	<u>L5</u> (j5)	L5 K5	L5 m5	L5 n5	
Поля допус по ГОСТ:	сков	45 g5	L4 h5	L4 j _s 5	L <u>4</u> (<u>1</u> 5)	L4 K5	L4 m5	<u>L4</u> n5	
ГОСТ 25346- ГОСТ 25347- и соответству посадки	-82						д л	я отвер	1
посадки		G6	Н6	J _s 6	(J6)	K6	M6	N6	
		G6 15	H6 <i>l</i> 5	J _s 6 <i>l</i> 5	(<u>J6</u>) <i>I</i> 5	<u>K6</u> 15	<u>M6</u> 15	N6 l5	
	G6 14	H6 14	J _s 6 / 14	(<u>J6)</u> [4	K6 14	M6 14	N6 14		

Примечания: 1. Посадки подшипников 2-го класса в системе ОСТ достигаются уменьше лекции и доводки.
2 В скобках приведены поля допусков ограниченного применения.

								_	Про	должение
	4					2				
			<u>Д</u> , Д _{1п}		C ₁		Π ₁	H ₁	Т ₁	Γ ₁ Γ _{1π}
			движе- ния класса 1		скольже- (ния класса 1		плотная	напря- женная класса 1	тугая Н	глухая н
<u>'</u>	гами		<u> </u>		переходнь	ie	<u> </u>	<u> </u>	с натя	
н	оснатя- ми		сэ	азорам	н		перехо	дные		уществен- натягами
i	вала									
	р5		g4	h3	h4	j _s 3	j _s 4	k4	m4	n4
	<u>L5</u> p5		L2 h4	L2 h3	<u>L2</u> h4	<u>L2</u> j _s 3	<u>L2</u> <u>j_s4</u>	L2 k4	L2 m4	L2 n4
	<u>L4</u> p4									
	стия к	орпус	a							
	P6	G4	G5	H4	H5	J _s 4	J _s 5	K5	M5	N5
	P6 15 P6 44	G4 12	G5 12	H4 12	H5 l2	$\frac{J_{s}4}{l2}$	$\frac{J_s 5}{l2}$	<u>K5</u> <u>l2</u>	M5 12	N5 12

нием полей допусков на посадочные диаметры валов и корпусов с помощью се-

Таблица 1

ЧИСЛЕННЫЕ ЗНАЧЕНИЯ ПРЕДЕЛЬНЫХ ОТКЛОНЕНИЙ, НАТЯГОВ [+] И ЗАЗОРОВ [—] ПРИ ПОСАДКАХ ПОДШИПНИКОВ

Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 0

	Пр	едель-				Преде	льные	откл	онения в	вала, мк	м, дл	я пол	ей д	опуск	ОВ									
Интервалы номинальных диаметров d, мм	HEE HEE MC BC HO	е откло- ия диа- гра от- рстия дшип- ка, d _m , мкм		n6		n6	k€	3	J,	_{\$} 6)(J6								6	g	6	f(6
	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.						
От 0,6 до 3	0	-8	+10	+4	+8_	+2	+6	0	+3,0	-3,0	+4	_2	0	6	_2	8	– 6	-12						
Св 3 до 6	0	8	+16	+8	+12	+4	<u>+9</u>	+1	+4,0	-4,0	+6	-2	0	-8	-4	-12	<u>10</u>	<u>—18</u>						
Св 6 до 10	0	8	+19	+10	+15	+6	+10	+1	+4,5	-4,5	+7	-2	0	- 9	-5	<u>-14</u>	-13	-22						
Св 10 до 18	0	8	+ 23	+12	+ 18	_+7_	+12	+1	+ 5,5	- 5,5	+8	3	0	11:	-6	—17	<u>—16</u>	<u>—27</u>						
Св 18 до 30	0	10	+28	+15	+21	+8	+15	+2	+6,5	-6,5	- 9	_4	0	- 13	-7	-20	<u>_20</u>	-33						
Св 30 до 50	0	12	+33	+17	+25	+ 9	+18	+2	 8,0	_8 <u>₀</u> 0	+11	5	0	-16	9	25	25	<u>-41</u>						
Св. 50 до 80	0	<u>15</u>	+39	+20	+30	+11	+21	+2	+9,5	-9,5	+12	_7	0	-19	10	—29	—30	49						
Св 80 до 120	0	-20	+45	+23	+ 3 5	+13	+25	+3	+11.0	-11,0	+13	_9	0	22	12	-34	3 6	–58						

	Пр	едель-				П	редельн	тые (откл о не	ния вала	а, мкм	і, для	по	лей до	пуско	В		
Интервалы номинальных диаметров <i>d,</i> мм	ни н	откло- ия диа- гра от- рстия дшип- ка, d _m , мкм		n6	m	16	k6		J	_s 6	j	6		h6		g6		f6
	вержи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн	нижн	верхн	нижн	верхн.	нижи	верхн.	нижн	верхн	нижи.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
Св 120 до 180	0	-2 5	+52	+27	<u>+40</u>	+15	+28	+3	+12,5	<u>-12,5</u>	+14	<u>-11</u>	0	_25	_14	_39	_43	-68
Св 180 до 250	0	30_	+60	+31	+46	<u>+17</u>	+33	- 4	+14,5	<u>—14,5</u>	+16	<u>-13</u>	0_	_29	<u>—15</u>	44	-50	_79
Св. 250 до 315	0	3 5	+66	+34	+52	+20	+36	$\frac{+4}{-}$	+16,0	-16,0	<u>+16</u>	<u>—16</u>	0_	_32	<u>—17</u>	_49	-56	-88
Св 315 до 400	0	_40	+73	+37	+57	+21	<u>+40</u>	+4	+18,0	<u>-18,0</u>	+18	<u>_18</u>	0_	<u>_36</u>	<u>—18</u>	54	<u>62</u>	<u>_98</u>
Св 400 до 500	0	45	+80	+40	+ 63	+23	+45	- 5	+20,0	-20,0	+20	<u>- 20</u>	0	<u>-40</u>	<u>-2</u> 0	<u></u>	<u>-68</u>	<u>-108</u>
Св 500 до 630	0	-50	+88	+44	<u>+70</u>	+ 26	+44	_0	<u>+32,0</u>	-22,0	 		0	44	-22	-66	-76	-120
Св 630 до 800	0	<u>75</u>	+100	+50	+80	<u>-30</u>	+50	_0	<u>+-25,0</u>	<u>25,0</u>			0	<u>_50</u>	<u>-24</u>	<u>-74</u>	_80	<u>-130</u>
Св. 800 до 1000	0	<u>-100</u>	+ 112	+56	+ 90	<u>+34</u>	+5 6	_0	+28,0	-28,0			0_	<u> </u>	26	- 82	<u>-86</u>	<u>-142</u>
Св. 1000 до 1250	0	<u>-125</u>	+132	 1 -66	+106	+40	+66	0	+33,0	<u>—33,0</u>			0	<u>-66</u>	<u>– 28</u>	94	<u>-98</u>	<u>-164</u>
Св. 1250 до 1600	0	<u>-160</u>	<u> </u>	<u>+78</u>	+126	<u>+48</u>	78	0	+39,0	-39,0			0	<u>-78</u>	_3∩	<u> </u>	<u>—110</u>	<u>—188</u>
Св. 1600 до 2000	0	200	+184	<u>+92</u>	+150	+58	+92	0	+46,0	<u>-46,0</u>			0_	<u>_92</u>	<u>—32</u>	-124	120	<u>—212</u>
Св 2000 до 2500	0	250	- +220	+110	+ 178	+ 68	+110	0	+55,0	-55,0			0	110	<u>34</u>	144	130	-240

Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 0

	Пре	дель-					Н	атяг	и (+), :	зазоры ((—), m	км, д	ля пос	адок	• • •						
Интервалы номинальных диаметров d , мм	ные нени: метр вер под ника	ные откло- нения диа- метра от- верстия подшип- ника, d _m , мкм		L0/n6		L0/m6		L0/k6		L0/j _s 6		L0/j6		L0/h6		L0/g6)/f6			
	верхн.	нижн.	нанб.	наим.	нанб.	нанм	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.			
От 0,6 до 3	0	-8	+18	+4	+16	$ _{+2}$	+14	0	+11,0	-3,0	+12	-2	+8	-6	+5	-8	+2	-12			
Св 3 до 6	0	-8	+24	+8	+20	+4	+17	+1	+12,0	-4,0	+14	-2	+8	-8	+4	-12	-2	-18			
Св. 6 до 10	0	-8	+27	₹ 10	+23	+6	+18	+1	+ 12,5	-4,5	+15	_2	+8	-9	+3	-14	-5	22			
Св. 10 до 18	0	8	+31	+12	+26	+7	+20	+1	+ 13,5	-5,5	+16	-3	+8	-11	+2	17	-8	-27			
Св. 18 до 30	0	-10	+38	+15	+31	+8	+25	+2	+16,5	-6,5	+19	-4	+10	-13	+3	-20	-10	-33			
Св. 30 до 50	0	12	十45	+17	+37	+9	+30	+2	+20,0	-8,0	+23	-5	+12	-16	+3	-25	-13	-41			
Св. 50 до 80	0	-15	+54	+20	+45	+11	+36	+2	+24,5	-9,5	+27		+15	_19	+5	-29	15	_49			
Св. 80 до 120	0	20	+65	+23	+55	+13	+45	+3	+31,0	-11,0	+33	-9	+20	22	+8	-34	16	—58			
Св 120 до 180	0	25	+77	+27	+35	+15	+53	+3	+37,5	-12,5	+39	-11	+25	-25	+11	- 3 9	—18	-68			
Св. 180 до 250	0	-30	+90	+31	+ 76	+17	+63	+4	-}-44 ,5	—1 4 ,5	+46	-13	+30	-29	+15	-41	20	-7 9			
Св. 250 до 315	0	-35	+101	+34	+87	+20	+71	+4	+51,0	-16,0	+51	16	+35	-32	+18	-49	21	8 8			

	Пред	цель-					Натя	irn ((十), зазор	ы (),	MKM,	для П	осадок					
	ные откло- нения диа- метра от- верстия подшип- ника, d_{m} , мкм		L0/n6		£0/m6		L0/k6		L0/j,	,6	F0/19		L0/h6		L0/g6		L0/f6	
	верхн.	нижи.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	нанм.	нанб.	нанм.	наиб.	нанм.	нанб.	наим.	наиб.	наим.
Св. 3/15 до 40/0	0	40	+113	+ 37	- +97	+21	+80	+4	→ 58,0	—18 , 0	+ 58	18	+ 40	—36	+ 2 2	54	—22	98
Св. 400 до 500	0	-4 5	+125	+40	+108	+23	+ 90	+5	+65,0	-20,0	+65	—20	+45	-40	+25	60	—23	-108
Св. 500 до 630	0	-50	+138	+44	+120	+26	+94	0	+72,0	—22 ,0			+50	_44	+28	66	-2 6	-120
Св. 630 до 800	0	-75	+175	+ 50	+155	+30	+125	0	+100,0	25,0			+ 75	—50	+51	74	5	130
Св. 800 до 1000	0	-100	+212	+56	+190	+34	+157	0	+128,0	-28,0			+100	56	+74	-82	+14	-142
Св. 1000 до 1250	0	-125	+257	+66	+231	+40	+191	0	+158,0	-33,0			+125	-66	+97	94	+ 27	-164
Св 1250 до 1600	0	-160	+ 316	+78	+286	+48	+238	O	+199,0	-39 ,0			+160	-78	+130	108	+ 50	-188
Св. 1600 дс 2000	0	-200	+384	+92	+350	+58	+292	0	+246,0	-46,0			+200	-92	+168	-124	+80	-212
Св. 2000 до 2500	0	-250	+450	+110	+428	+68	+360	0	+305,0	—55,0			+250	110	+216	-144	+120	-240
			1															

Таблица 3 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 0

	Пр	едель-				Пред	ельні	ие отк	лонения	а отверс	тия, м	км. д	ля пол	н полей допусков							
Интервалы номинальных днаметров <i>D</i> , мм	нен руж диа под ник	откло- ня на- ного метра дшип- ка, D _m ,	I	P7		N7		M 7		K 7	J ₈ 7		J7		H7		G7				
•	верхн.	нижи.	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхн	нижи	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.			
От 2.5 до 3	0	-8	-6	-16	_4	<u>-14</u>	_2	<u>_12</u>	0	_10	+5	<u>-5</u>	+1	<u>6</u>	+10	0	+12	+2			
Св. 3 до 6	0	8	_8	<u>_20</u>	4	<u>-16</u>	0	-12	+3	- 9	+6	<u>-6</u>	+6	<u>-6</u>	+12	0	<u>+16</u>	+4			
Св 6 то 10	0	-8	_9	<u>-24</u>	4	_19	0	15	<u>+5</u>	-10	+7	<u>-7</u>	<u>+8</u>	<u>-7</u>	+15	0	+20	+5			
Св. 10 до 18	0	8	<u>-11</u>	_29	5	$\frac{-23}{}$	0	<u>—18</u>	+5	-12	+9	<u>-9</u>	<u>+10</u>	<u>-8</u>	+18	0	+24	+6			
Св. 18 до 30	0	_9	-14	<u>_35</u>	<u>-7</u>	-28	0	21	+6	-15	+10	<u>– 10</u>	+12	<u>9</u>	+21	_0	+28	+7			
Св 30 до 50	0	-11	<u>_17</u>	_42	8	_33	0	<u>-25</u>	+7	- 18	+12	_12	+14	<u>-11</u>	+25	0	<u>+34</u>	+9			
Св. 50 до 80	0	—13	-21	<u>51</u>	_9	<u>- 39</u>	0	<u>—ა</u> 0	+9	21	<u>+!5</u>	<u>—15</u>	+18	<u>-12</u>	<u>+30</u>	_0	+10	+10			
Св. 80 до 120	0	<u>—15</u>	24	_59	<u>—10</u>	<u>- 45</u>	0	_35	+10	25_	+17	<u>—17</u>	<u>+22</u>	<u>-13</u>	+35	_0	+47	+12			
Св 120 до 150	0	<u>—18</u>	28	-68	_12	<u>- 52</u>	0	-40	+12	28_	+20	20	<u>+26</u>	<u>-14</u>	+40	0	<u>+54</u>	<u>+14</u>			
Св. 150 до 180	0	25	28	-68	—12	52	0	40	+12	-28	+20	20	+26	—14	+40	0	 -54	+ 14			
		'			,	,		1 1					1	.		!	Į				

K
ţ
aK.
•
132

, 	Пре	дель-			Γ	Іределі	ьные (тклоне	ния с	тверст	ия, мкі	и, для	полей	допу	сков			-69 + 17 -75 + 18				
Интервалы номинальных диаметров <i>D</i> , мм	нени руж диав под ника	ные отклонения на- ружного диаметра подшип- ника, $D_{\rm m}$,		P7				М7		K 7		J _s 7		7	H7		G7					
	веркн	нижн	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн	верхн.	нжин	верхн	нижн	верхн	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн				
Св. 180 до 250	0	—30	—33	— 79	_14	60	0	46	+13	33	+23	-2 3	+30	16	 4 6	o	+61	+15				
Св. 250 до 315	0	35	-36		-14	-66	0	<u></u>	+16	36	+26	-2 6	+36	-16	+52	0	+59	+17				
Св 315 до 400	0	—40	-41	-98	-16	—73	0	<u></u> 57	+17	40	+28	-28	+39	-18	+ 57	0	+ 75	+18				
Св 400 до 500	0	-45	<u>-45</u>	<u>108</u>	-17	80	0	63	+18	—45	+31	_31	+43		+ -63	0	+83	+20				
Св 500 до 630	0	-50	78	148	_44	-114	—2 6	9 3	0	—70	+35	35			+70	0	+92	+22				
Св. 630 до 800	0	-75	88	168	50	130	30	110	0	80	+40	40			+80	0	+104	+24				
Св 800 до 1000	0	-100	-100	<u>—190</u>	56	146	34	124	0	<u></u> 90	+45	<u>45</u>			+90	0	+116	+26				
Св 1000 до 1250	0	125	-120	22 5	<u>–66</u>	-171	40	—1 4 5	0	105	+52	5 2			+105	0	+133	+28				
Св 1250 до 1600	0	<u>—160</u>	<u>140</u>	265	—78	-203	48	-173	0	—125	+62	—62			+125	0	+155	+30				
Св. 1600 до 2000	0	-200	-170	<u>320</u>	-92	-242	-58	—208	0	—150	+75	<u>75</u>			+150	0	+182	+32				
Св 2000 до 2500	0	—250		<u></u> 370	-110	285	-68	-243	0	175	+87	-87			+175	0	+209	+34				
Св. 2500 до 3150	0	-310	—240	45 0	-135	345	—78	-286	0	—210	+105	-105			+210	0	+248	+38				

Таблица 4
Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных
подшипников в корпус. Класс точности 0

]					Нат	яги (+) и за	зоры (-	-), мк	м, дл	я поса	док					
Интервалы номи- нальных диаметров, <i>D</i> , мм	Предельные отклонения наружного диаметра подшинника D_{m} , мкм		P7/ <i>I</i> 0		N7/£0		M7/10		1	K7/I0	J _s 7/ <i>l</i> 0		J7/t0		Н	7/ i 0	G7/ <i>t</i> 0		
	верх.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	
От 2,5 до 3	0	— 8	<u>+16</u>	_2	+14	_4	<u>+12</u>	-6	+10	_8_	 +5	_13	+6	-12	0	-18	_2	-20	
Св 3 до 6	0	_8	+20	0	+16	<u>-4</u>	+12	-8	<u>+9</u>	-11	+6	_14	+6	<u>-14</u>	0	<u>—20</u>	_4	-24	
Св. 6 до 10	0	8	+24	+1	+19	-4	+15	<u>-8</u>	+10	_13	<u>+7</u>	<u>—15</u>	<u>+7</u>	- 16	0	<u>—23</u>	-5	—28	
Св 10 до 18	0	_8	<u>+29</u>	+3	+23	-3	+ 1 8	<u>-8</u>	+12	-14	+9	<u>—17</u>	+8	-18	0	_2 6	6	-3 2	
Св. 18 до 30	0	9	+35	+5	+28	2	+21	<u>-9</u>	+15	—15	+10	_19	+9	-21	0	<u>-30</u>	_7	_37	
Св. 30 до 50	0	11	+42	+6	+33	<u>-3</u>	+25	-11	+18	-18	+12	<u>-23</u>	+11	<u>—25</u>	0	-3 6	_9_	<u>-45</u>	
Св 50 до 80	0	<u>—13</u>	+51	+8	+39	_4	+30	-13	+21	-22	+15	<u>-28</u>	+12	<u>_31</u>	0	<u>-43</u>	<u>-10</u>	-53	
Св. 80 до 120	0	<u>—15</u>	+59	+9	+45	<u>–5</u>	+35	<u>—15</u>	<u>+25</u>	<u>-25</u>	+17	_32	+13	<u>-37</u>	0	-50	-12	-62	
Св 120 до 150	0	-18	+€8	+10	+52	<u>_6</u>	+40	<u>—18</u>	+28	_30	+20	_38	+14	44	0	- 58	-14	<u>-72</u>	
Св 150 до 180	0	25	+68	+3	<u>+52</u>	<u>—13</u>	+40	-25	+28	-37	+20	-45	+14	<u>-51</u>	0	65	<u>-14</u>	<u>-79</u>	
Св 180 до 250	0	-30	+79	+3	+60	-16	+46	-30	+33	-43	+23	53	+16	60	0	76	-15	-91	

roct
3325
85 (
C. 35

							Нат	яги (+) и заз	зоры (—), мк	м, для	посад	(OK				·
Интервалы номи- нальных диаметров, <i>D</i> , мм	Предельные отклонения наружного диаметра подшипника $D_{ m m}$, мкм		P7/ <i>[</i> 0		N7/l0		M 7/10		K7/ 4 0		J ₈ ?	//10	37/£	0	H7/ # 0		C	37 <i>[1</i> 0
	верх.	вижн.	наиб	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим	наиб	HAKM.	наиб.	найм.	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.
Св 250 до 315	0	-35	+88	+1	+66	-21	+52	-35	+36	-51	+26	_61	+16	<u>-71</u>	0	—87	<u>—17</u>	-104
Св 315 до 400	0	-40	+98	+1	+73	24	+57	- 40	+40	-57	+28	68	+18	– 79	0	-97	—18	-115
Св. 400 до 500	0		+108	0	+80	-28	+63	-45	+45	63	+31	7ô	+20	88	0	108	-20	-128
Св. 500 до 630	0	-50	+148	+28	+114	-6	+9 6	-24	+70	50	+35				0	—120	—22	-142
Св 630 до 800	0	— 75	+168	+13	+130	_25	+110	-45	+80	-7 5	+40	-115			0	—155 ——	-24	-179
Св. 800 до 1000	0	-100	+190	0	+146	_44	+124	66	+90	-100	+45	-145			0	—190 ——	2 6	216
Св. 1000 до 1250	0	-125	+225	<u>5</u>	+171	<u>-59</u>	+145	-85	<u>+105</u>	-125	+52	<u>—177</u>			0			<u>258</u>
Св 1250 до 1600	0		+265	·	+203		+173		+125		<u>+62</u>	-222			0	<u>—285</u>		<u>—315</u>
Св 1600 до 2000	0										+75							<u>-382</u>
Св. 2000 до 2500	0	-250	+370	<u>-55</u>	+285	<u>140</u>	+243	-182	+175	250	+87	<u> –337</u>	 		0	-425	$\frac{-34}{}$	<u>-459</u>
Св 2500 до 3150	0	-310	+450	_ 70	+345	175	+286	—23 2	+210	310	+105	-415				520	38	5 58

Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 6

	Преде					Пре	цельні	не от	клонени	я вала,	MKM,	для п	олей	допу	сков			
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	ные о нения метра верс- поди ника	диа- тия инп- d _m ,	n6		m6		k 6		j _s (ò](6	1	16	g	6	j	 (6
	верхи.	нижн	верхн	нижн.	верхи	нжин	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн	нижк.	верхн	нижн.	зерхн	нижн.
От 0,6 до 3	0	7	+10	+4	+8	+2	+6	0	+3,0	-3,0	+4	-2	0	-6	_2	_8	<u>6</u>	-12
Св 3 до 6	0	7	+16	+8	+12	+4	+9	+1	+4,0	-4,0	+6	$\overline{-2}$	0	_ - 8	-4	<u></u>	-10	-18
Св. 6 до 10	0	_7	+19	+10	+15	+6	+10	-}-1	+1,5	-4,5	+7	-2	0	-9	-5	14	-13	-22
Св 10 до 18	0	7	+23	+12	+18	+7	+12	+1	+5,5	_5 , 5	+8	-3	0	-11	-6	<u>—17</u>	-16	
Св. 18 до 30	0	8	+28	+15	+21	+8	+ 15	+2	+6,5	-6,5	+9	-4	0	-13	—7	<u>20</u>	<u></u>	
Св 30 до 50	0	-10	+33	+17	+25	+9	+18	+2	+8,0	-8,0	+11	-5	0	16	<u>-9</u>	-25	25	l
Св 50 до 80	0	-12	+39	+20	+30	+11	+21	+2	+9,5	-9,5	+12	-7	0	<u>19</u>	-10	—29		
Св 80 дс 120	0	<u>—15</u>	+45	+23	+35	+13	+25	+3	+11,0	-11,0	+13	~9	0	-22	-12	-34		
Св. 120 до 180	0	-18	+52	+27	十40	+15	+28	+3	+12,5	-12,5	+14	-11	0	-25				
Св 180 до 250	0	-22	+60	+31	+46	+17	4-33	+4	+14,5	-14,5	+16	-13	0	—29		_44		-79
Св. 250 до 315	0	-25	+66	+34	+52	+20	+36	+4	+16,0	-16,0	+16	-16	0	-32			l ———	
Св 315 до 400	0	-30		+37	1	+21	+40		+18,0		-			-36	 			-98
Св. 400 до 500	$\frac{0}{0}$	35	-1	+40	1	+23	+- 45	+5	+20.0		-		<u> </u>	-40		ļ		-108
Св. 500 до 630	l ô	-40	1 +88	3 +44	H +70	+20	+44	C	+22,0	22,0			-	<u>-44</u>	1		ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	· ———

Таблица 6 Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 6

	Пред						Ha	тяги	(+), заз	оры (—	, MKM	, для	посал	док				
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	ные о нения метр верс подп ника	и дна- а от- стня иип- и _т ,	L6/r	16	L6/1	m6	L6/1	k6	L6/j	s ⁶	L6,	[/] J6	L6/	h6	L6	/g6	L	6/f6
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим	наиб	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим
От 0,6 до 3	0	7	+17	+4	<u>+15</u>	+2	+13	0	+10,0	-3,0	+11	-2	+7	- 6	 +5	8	+1	_12
Св 3 до 6	0	7	+23	+ 8	+19	+4	+16	+1	+11,0	-4,0	+13	-2	+7	_8	+3	<u>—12</u>	-3	-18
Св 6 до 10	0	_7	+26	+10	+22	+5	+17	+1	+11,5	-4,5	+ 14	-2	+ 7	_9_	+2	-14	-6	-22
Св 10 до 18	0	_7	+30	+12	+25	+7	+19	+1	+12,5	-5,5	<u>+15</u>	-3	+7	<u>-11</u>	+1	17	-9	_27
Св. 18 до 30	0	-8	+36	+15	+29	+-8	+23	+2	+14,5	-6,5	+17	-4	+8	_13	+1	20	-12	_33
Св. 30 до 50	0	-10	+43	+17	+35	+9	+28	+2	+18,5	8,0	+21	—5	+10	<u>—16</u>	<u>+1</u>	-25	-15	-41
Св 50 до 80	0	-12	+51	+20	+42	+11	+33	+2	+21,5	-9,5	 -24	<u>-7</u>	+12	<u>—19</u>	+2		-18	_49
Св. 80 до 120	0	-15	+60	+23	+50	+13	+40	+3	+26,0	-11,0	+28	<u>-9</u>	+15	-22	+3	-34	-21	-58
Св. 120 до 180	0	-18	+70	+27	+ 58	+15	+46	+3	-j-30,5	-12,5	+32	-11	+18	-25	+4	3 9	-25	-68
Св 180 до 250	0	-22	+82	+31	<u>+68</u>	+17	+55	+4	+36,5	-14,5	+38	<u>_13</u>	+22	29	+7	44	28	<u>-79</u>
Св 250 до 315	0	-25	+91	+34	+77	+20	+61	+4	+41.0	-16,0	+41	<u>—16</u>	+25	_32	+8	<u>-49</u>	$\left \frac{-31}{2} \right $	<u>-88</u>
Св. 315 до 400	0	-30	+103	+37	+87	+21	+70	+4	+48,0		·	Į ———	+30	<u> </u>	+12			.
Св. 400 до 500	$-\frac{0}{0}$		十115 十128				1-80		+55.0 +62.0		+55		$+35 \\ +40$		$+15 \\ +18$			-108 -120
Св. 500 до 630	1 0	14(777 120	71-1-49	いしょいん	77-40	1 T 04	, ,	1 - 0 - 2 U	122,0	'1	•	1 1.30	. * *	11.0	, 5	1	

Таблица 7
Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и ролнковых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 6

					Γ	редел	ьные	откло	нения о	тверсти	Я, MKM	, для	поле	й допу	сков			
Интервалы номи- нальных диаметров, <i>D</i> , мм	ные нени руж диам под	дель- откло- ия на- кного шетра шип- ика мкм	P	7	N?	7	м	17	ĸ	.7	J _s	7	J	17	Н7			G 7
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	нанб.	наим.	наиб	нанм.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 25 до 3	0	7	-6	<u>—10</u>	4	<u>—14</u>	-2	-12	_ 0	_10	+5	-5	+4	-6	+10	0	+12	+2
Св. 3 до 6	0	7	- 8	<u>–20</u>	_4	<u>-16</u>	0	<u>—12</u>	+3	_9	+6	6	+5	6	+12	0	+16	
Св 6 до 10	0	7	_ 9	<u>—24</u>	_4	-19	0	<u>—15</u>	+5	-10	+ 7	_7	+8	_7	+15	0	+20	<u> </u>
Св 10 до 18	0	<u>-7</u>	-11	<u>29</u>	5	<u>23</u>	0	_18	+6	-12	+ 9	_9	+10	8	+18	0	+24	1
Св 18 до 30	0	_8	_14	-35	_7	<u>28</u>	<u> </u>	<u>21</u>	+6	15	+10	-10	+12	9	+21	0	+28	
Св 30 до 50	0	_9	17	-4 2	8	_33	0	<u>—25</u>	+7	18	+12	-12	+14	-11	+25	0	+34	
Св 50 до 80	0	_11	21	-51	<u>-9</u>	_3 9	0	-30	+9	21	+15	–15	+18	-12	+30	0	+4C	
Св. 80 до 120	0	13	24	-59	10	-45	0	- 35	+10	—25	+17	<u>17</u>	+2 2	-13	+35	0	+47	
Св 120 до 150	0	- 15	28	68	12	-52	_0	<u>-40</u>	+12	-28	+20	-20	+26	-14	+40	0	+54	<u> </u>
Св 150 до 180	0	_18	28	-68	-12	-52	_0_	<u>-40</u>	+12	-28	+20	- 20	+26	14	+40	0	+54	·
Св. 180 до 250	0	—2 0	33	— 79	-14	60	0	-4 6	+13	-3 3	+23	-23	+30	-16	+46	0		

					Π	[редель	ные с	тклоне	ния о	тверст	ия, мі	см, дл	я пол	ей доп	усков			
Интервалы номи- нальных диаметров, D, мм	ные (нени: руж диам поді	ного етра	Pî	7	1	4 7		M 7	ŀ	(7	J.	₅ 7		17	H7			G7
	верхи.	нижн	наиб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим	нанб.	HAHM.	наиб.	Hamm.	наиб.	наим.
Св. 250 до 315	0	- 25	3 6	-88	-14	66	0	-52	+16	-36	+26	-26	+36	-16	+52	o	+69	+17
Св. 315 до 400	0	—28	-41	—98	-16	-73	0	57	+17	-40	+28	-28	+39	-18	+57	0	+7 5	+18
Св. 400 до 500	0	—33	-45	108	<u>17</u>	-80	0	-63	+18	45	- ‡-31	-31	+43	20	+63	0	+83	+20
Св 500 до 630	0	38	-78	-148	—44	-114	-26	9 6	0	—70	+3 5	—35			+70	0	+92	+22
Св. 630 до 800	0	-45	-88	168	— 50	1 3 0	—3 0	110	0	-80	+40	-4 0			+80	0	+104	+24
Св. 800 до 1000	0	<u>-60</u>	-100	<u>190</u>	56	-146	-34	124	0	-90	+4 5	—45			+90	0	+116	+26

Таблица 8

Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус Класс точности 6

							H	атяги	(+), за	зоры (-	-), мк	м, дл	я поса	док				
Интервалы номи- нальных диаметров, <i>D</i> , мм	ные клон наруз диам поді	цель- от- ення жного сетра шии- ика мкм	P7)	<i>1</i> 6	N7/	16	M 7,	<i> 1</i> 6		K7/16	Js	7/ 1 6	J	7)i 6	Н	17/16	G	7)16
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	нанм.	наиб.	наим.	нанб.	ванм.	наиб.	ваим.	наиб	нанж	нанб.	наим.
От 2,5 до 3	0	7	+16	+1	+14	-3	+12	-5	+10	7	十5 °	— 12	+6	-11	0	<u>–17</u>	2	19
Св 3 до 6	0	_7	+20	+1	+16	<u></u> →3	+12	_7	+9	-10	+6	-13	+6	<u>13</u>	0_	-19	_4	23
Св. 6 до 10	0	_7	-}- 24	+2	+19	3	+15	<u>-7</u>	+10	-12	+7	-14	+ 7	15	0	22	<u>-5</u>	27
Св. 10 до 18	0	7_	+29	+4	+23	2	+18	<u>-7</u>	+12	-13	+ 9	<u> →16</u>	+8	_17	0	25	-6	_31
Св. 18 до 30	0	8	+35	+6	+28	1	+21	<u>-8</u>	+15	-14	+10	_18	+ 9	20	0	-29	<u>7</u>	36
Св. 30 до 50	0	_9	+42	+ 8	+33	_1	+25	_9	+18	16	+12	-21	<u>+11</u>	23	0	34	_9	43
Св 50 до 80	0	-11	+51	+10	+39	2	+30	<u>-11</u>	+21	_20	+15	-26	+12	29	0	-41	_10	<u>—51</u>
Св. 80 до 120	0	<u>13</u>	+ -59	+11	+45	3	+35	<u>-13</u>	+25	-2 3	+17	-30	+13	35	0	48	-12	60
Св 120 до :150	0	<u>-15</u>	+68	+13	<u>+52</u>	3	<u>+40</u>	<u> – 15</u>	 	-25	+20	-35	+14	_41	0	55	-14	69
Св. 150 до 180	0	18	+68	+10	+52	6	<u>+40</u>	<u>–18</u>	+28	30	+20	_38	+14	44	0	58	-14	72
Св. 180 до 250	0	20	+79	+13	+60	6	+4 6	-20	+33	-33	+23	-43	+16	50	0	66	15	<u>81</u>

Преде ные с клоне наруж диаме Интервалы номи-	-то ния ного етра		P7/16 N7/16							-]	
нальных диаметров, D , мм D_{m} , в	а	P7/	16	N7/	76	M7/	16	K	7) 16	Js	7/16	J7	/16	H	I7/I6	G7	7][6
верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим	наиб.	наим	наиб.	наим	наиб	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	наим	наиб.	наим.
Св. 250 до 315	25	 -88	+11	+ 66	11	+52	25	+36	-41	+26	51	+16	61	0	77	-17	-94
Св. 315 до 400	28	+98	+13	+73	<u>-12</u>	+ 57	—28	+40	45	+28	-56	+18	67	0	85	-18	-103
Св. 400 до 500	-33	+108	+12	+80	<u>—</u> 16	+63		+45	<u>51</u>	+31	-64	+20	76	0	-96	20	-116
Св 500 до 630 0	—38	+148	+40	+114	+6	+96	-12	+ 70	38	+35	–73		-	0	—108 —	-22	-130
Св. 630 дс 800 0	-4 5	- †-168	+43	+130	+5	+110	15	+80	—45	+40	85			0	—125	24	-149
Св 800 до 1000 0	60	+190	+4 0	+ 146	+4	+124	—2 6	+90	-60	+45	<u> </u>			0	150	26	<u>-176</u>

Таблица 9
Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 5

						Пред	ельны	е отк	понения	вала, м	км, дј	тя полей	допу	СКОВ		
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	Предел отклов диамет верстия шипн d _m ,	иения ра от- и под- ика,	n5			m5	k	5	j	,5		j5		h5	6	3 5
	верхи.	нижн.	вержи.	нижи.	верхн.	нижн.	верхн.	нижп.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
От 0:6 до 3	0	_5_	+8	+4	+6	+2	+4	0	+2,0	-2,0	+2	_2	0	_4	_2	-6
Св 3 до 6	0	5_	+13	 - 8	+ 9	+4	+6	+1	+2.5	-2,5	+3	-2	0	— 5	-4	-9
Св. 6 до 10	0	5_	+16	+10	+12	+6	 7	+1	 -3,0	-3,0	+4	-2	0	-6	<u>_5</u>	-11
Сз 10 до 18	0	5_	+20	+12	+15	<u>+7</u>	+9	+1	+4,0	-4,0	+5	—3	0	-8	-6	14
Св 18 до 30	0_	<u>6</u>	+24	+15	+17	<u>+8</u>	+11	+2	+4,5	-4 ,5	+ 5	_4	0	-9	-7	-16
Св 30 до 50	0	-8	+28	+17	+20	+9	+ 13	+2		-5,5	+6	-5	0	-11	<u>-9</u>	-20
Св 50 до 80	0	9	+33	+20	+24	+11	+ 15	+2	 -6,5	-6,5	+6	—7	0	-13	-10	-23
Св 80 до 120	0	-10	+38	+23	+28	<u>+13</u>	+18	+3	+ 7, 5	-7,5	-+6		0	-15	-12	-27
Св 120 до 180	0	13	+45	+27	+33	+15	+21	+3	+9,0	-9,0	+7	-11	0	<u>—18</u>	-14	-32
Св. 180 до 250	0	<u>—15</u>	+51	+31	+37	+17	+24	+4	+10,0	-10,0	+7	—13	0	-20	—15	-35
Св. 250 до 315	0	_18	+57	+34	+43	+20	+27	+4	+11,5	-11,5		-16	0	-23	-17	-4 0
Св 3/15 до 4 00 /	0	-23	+62	+37	+46	+21	+29	+4	+12,5	-12,5		-18	0	—25	-18	-43
		{														

Таблица 10 Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 5

	Преде	льные]				Натя	ги (+), зазор	ы (),	MKM,	для пос	адок			
Интервалы номи- нальных днаметров d, мм	отклог диамет версти: шипн d_{m} ,	ра от- я под- ика,	L5/1	n 5	L5/1	m5	L 5	/k5	L5/	j _s 5	L	5/ j5	L	.5/ h 5	L5	/g5
	верки.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим,	нанб.	наим,	нашб,	наим.	нанб.	наим,	нанб.	наим.	нанб.	наим.
От 0,6 до 3	0	_5_	+13	+4	+11	+2	+9	0	+7,0	-2,0	+7	2_	 1 5	4	+3	<u>_6</u>
Св. 3 до 6	0	5_	+18	+8	+ 14	-+4	+11	+1	+7,5	2,5	<u>+8</u>	2_	<u>+5</u>	_5_	+1	9
Св 6 до 10	0	_5	+21	+10	+17	+6	+12	+1	+8,0	-3,0	+9	2	+5	6_	. 0	-11
Св. 10 до 18	0	5	<u>+25</u>	+12	+20	+7	+14	+1	+9,0	-4,0	+10	-3	+5	8	1	<u>—14</u>
Св. 18 до 30	0	6_	+30	+15	+23	+8	+17	_+2	+10,5	-4,5	+11	4	+6	9	1	<u>—16</u>
Св 30 до 50	0	8	+36	+17	+28	+9	+21	+2	+13,5	-5,0	+14	_5_	+8	<u>—11</u>	1	20
Св 50 до 80	0_	9	+42	+20	+33	+11	+24	+2	+15,5	-6,5	+15	7	+9	13	1	23
Св. 80 до 120	0	_10	_+48_	+23	+38	+13	+28	+3	+17,5	<u>7,5</u>	+16	9	+10	15	2	27
Св 120 до 180	0	_13	+58	+27	+46	+ 15	+34	+3	+22,0	-9,0	+20	11	+13	<u>—18</u>	+1	32
Св 180 до 250	0	<u>15</u>	+66	+31	+52	+17	+39	→ 4	+25,0	-10,0	+22	-13	+15	20	0	35
Св. 250 до 315	0	<u>—18</u>	+7 5	+34	+61	+20	+45	+4	+29,5	-11,5	+25	<u>—16</u>	+18	-23	+1	40
Св 315 до 400	0	-23	+85	+37	+69	+21	+52	+4	+35,5	12,5	+30	18	+23	-25	+5	43

Таблица 11 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 5

	Преде	льные			П	редел	Р нгие	откло	нения от	верстия	, MKM	, для по	лей д	опусков		
Интервалы номи- нальных диаметров, <i>D</i> , мм	огкло кудан днам ншдоп	нения кного етра	N	6	м	i6	K	6	J	6		J 6		Н6	C	i6
	верхн	нижн.	верхн.	нижн	верхн	нижн.	верхн	нжин	верхн	нижн.	верхн.	нижн	верхн	нижн	верхн	нжн
От 2,5 до 3	0	_5_	_4	<u>_10</u>	2	_8_	0	<u>-6</u>	+3,0	-3,0	+2	4	+6	0	+8_	+2
Св 3 до 6	0	_5_	5	<u>—13</u>	1	_9	+2	<u>6</u>	+4,0	<u>-4,0</u>	<u>+5</u>	3	+8	0	+12	+4
Св 6 до 10	0	_5	_7	<u>-16</u>	3	_12	+2	<u>_7</u>	-4,5	<u>-4,5</u>	+5	4	+9	0	+14	+5
Св. 10 до 18	0	_5	_9_	<u>_20</u>	4	<u>15</u>	+2	<u>_9</u>	+5,5	<u>5,5</u>	+6	5	+11	0	+17	_+6
Св. 18 до 30	0	<u>6</u>	-11	-24	4	17	<u>+2</u>	<u>11</u>	+6,5	<u>6,5</u>	+8	5	+13	0	+20	+7
Св. 30 до 50	0	7	-12	<u>_28</u>	4	-20	+3	13	+8,0	<u>8,0</u>	+ 10	6	+16	0	+25	+ 9
Св. 50 до 80	0	9	14	_33	<u>5</u>	-24	+4	-15	+9,5	<u>_9,5</u>	+13	6_	+19	0	+29	+10
Св 80 до 1/20	0	_10	16	_38	6	28	+4	18	+11,0	-11,0	+16	6	+22	0	+34	+12
Св. 120 до 150	0	-11	_20	<u>-45</u>	8	-33	+4	—2 1	+12,5	-12,5	+18	7_	+25	0	⊥ 39	+14
Св. 150 до 180	0	-13	—2 0	45	<u></u> 8	-33	+4	21	+12,5	-12,5	+18	7	+25	0	+39	+14
Св 180 до 250	0	—15	22	-51	8	37	+5	-24	<u>+14,5</u>	-14,5	+22	7	+29	0	+44	+15
Св. 250 до 315	0	-18	—25	-57	9	-41	+5	27	+16,0	—16 , 0	+25	 7	+32	0	+49	+17
	i	1	Į	[I	[l	l	Į į	l	, 1		1	Ī	1	

Продолжение табл. 11

	Преде	льные			Пре	дельн	ые от	клоне	ния отве	ерстия, в	икм, д	ля поле	й доп	усков		
Интервалы номи- нальных диаметров, В, мм	отклог наруж диам подши <i>D</i> п	кного етра	N	6	М	6	K	3	J	,6		J6	1	Н6	\	36
	вержн.	нижж.	вержн.	ниже.	верхн.	нижи.	верхн.	HHXKH.	верхн	нижи.	вержн	нижин.	верхн.	нижен.	верхн	нжин
Св. 315 до 400	o	-20	-26	-62	-10	46	+7	_29	+ 18;0	_18,0	+29	7	+36	Ø	+54	+18
Св. 400 до 500	0	-23	-27	-67	10	50	+8	-32	+20,0	20 ,0	+ 33	7	+10	0	+60	+20
Св. 500 до 630	0	28	-44	-88	-26	<u>-7</u> 0	0	44	+ 22,0	22,0			+14	0	+66	+22
Св. 630 до 800	0	-35	-50	-100	-30	_80	0	<u>_50</u>	+25,0	-25,0			+50	0	+74	+24
		1		1	1			ļ	İ						1	

Таблица 12 Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 5

	Преде	льные			<u>-</u>		Нат	яги (-	⊢), зазо	ры (—),	мкм,	для по	садок			
Интервалы номи- нальных диаметров <i>D,</i> мм	откло куден диам подпи <i>D_m</i>	кного етра	N6,	/45	M6	/ <i>t</i> 5	K6,	/15	J	s6/ <i>l</i> 5		J 6/ <i>l</i> 5		H6/ <i>i</i> 5		G6/ <i>l</i> 5
•	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим	нанб.	наим.
От 2,5 до 3	0	 5	+10	_1	+8	3	+6	5_	+3,0	<u>-8,0</u>	+4	<u>_7</u>	0	<u>—11</u>	_2	_13
Св 3 до 6	0	— 5	+13	0	+9	4	+6	7	+4,0	-9, 0	+3	-10	0	—13	_4	—17
Çв. 6 до 1 0	0	— 5	+16	+2	+12	2	+7	-7	+4,5	 9 , 5	+4	-10	0	—14	— 5	19
Св. 10 до 18	0	<u></u> 5	+20	-+4	+15	<u>-1</u>	+9	-7	+5,5	—10 , 5	+5	—11	0	-16	-6	-22
Св. 18 до 30	0	— 6	+24	+5	+17	<u>-2</u>	+11	<u>8</u>	+6,5	-12,5	+5	-14	0	—19	_7	—26
Св 30 до 50	0	_7	+28	+5	+20	— 3	+13	—10	+8,0	—15 , 0	+6	—17	0	—23	— 9	-32
Св. 50 до 80	0	-9	+33	+5	+24	<u>-4</u>	+15	—1 3	+ 9,5	—18 , 5	+6	22	0	-28	-10	—38
Св. 80 до 120	0	-10	+38	+6	+28	4	+18	<u>—14</u>	+11,0	<u>—21,0</u>	+6	—26	0	-32	-12	-44
Св. 120 до 150	0	<u>—11</u>	+45	+9	+33	<u>-3</u>	<u>+21</u>	<u>—15</u>	+12,5	<u>—23,5</u>	<u>+7</u>	—29	0	36	<u>—14</u>	<u>5</u> 0
Св. 150 до 180	0	<u>—13</u>	+45	+7	+33	5	+21	<u>—17</u>	+12,5	<u>—25,5</u>	+7	<u>—31</u>	0	38	-14	52
Св. 180 до 250	0	<u>—15</u>	+51	+7	+37		+24		+14,5	<u>—29,5</u>	<u>+7</u>	<u>—37</u>	0	44	-15	59
Св. 250 до 315	0	18	+57	+7	+41	<u>9</u>	+27	— 23	+16,0	—34, 0	+7	-43	0	— 50	-17	—67

Продолжение табл. 12

	Преде	льные					Нат	яги (-	+), зазо	ры (—),	MKM,	для по	садок			
Интервалы номи- нальных диаметров <i>D</i> , мм	диам подши	кного етра	N6	<i>]£</i> 5	Me	5/15	К 6	/ <i>1</i> 15	J	5 _s 6/ <i>l</i> 5		J6/ <i>l</i> 5		H6/ <i>l</i> 5		G6/ <i>l</i> 5
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим,	наиб.	наим.
Св 315 до 400	0_	20	+62	+6	+4 6	-10	+29	—27	+18,0	—38,0	+7	<u>49</u>	0	56	<u>—18</u>	74_
Св 400 до 500	0	23	+ 67	+4	∔ 5 0	13	+32	<u>31</u>	+20,0	-43,0	+7	—5 6	0	—6 3	20	—83
Св 500 до 630	0		+88	+16	+70	<u>2</u>	+44	——28	+22,0	—50, 0			0	72	-22	—94
Св 630 до 800	0	-35	+100	+15	+80	— 5		—— —35	+25,0	<u></u>			0	—85	-24	109

Таблица 13 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 4

		эмные кинэн				Пред	це льні	ые от	клонени	я вала, 1	мки, Дл	я поле	й дог	усков		
Интервалы номи- нальных диаметров ф, мм	отвеј подши	етра рстия іпника ка, $d_{ m m}$,	r	15		m5		k5	j,	_s 5	j	5		h5	8	25
	верхи.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн.
От 0,6 до 3	0	_4	+8	+4	+6	+2	+4	0	+2	-2	+2	_2	0	4	-2	<u>-6</u>
Св. 3 до 6	0	4	+13	+8	+9	+4	+6	+1	+2	_2	+3	_2	0	-5	-4	<u>-9</u>
Св. 6 до 10	0	-4	+16	+10	+12	+6	+7	+1	+3	-3	+4	-2	0	-6	-5	-11
Св. 10 дс 18	0	4	+20	+12	+15	+7	+9	+1	+4	-4	+5	3	0	-8	-6	-14
Св. 18 до 30	0	5	+24	+ 15	+17	+8	+11	+2	+4	4	+6	-4	0	-9	-7	-16
Св 30 до 50	0	6	+28	+17	+20	+9	+13	+2	+5	5	+6	-5	0	-11	-9	-20
Св 50 до 80	0	—7	+33	+20	+24	+11	 +15	+2	+6	-6	+6	7	0	—13	-10	-23
Св. 80 до 120	0	-8	+38	+23	+28	+13	+18	+3	+7	· _ 7	+6	_9	0	-15	-12	$\frac{23}{-27}$
Св. 120 до 180	0	-10	+45	+27	+ 33	+15	+21	+3	+9	- 9	+7	-11	0	-18	-14	$\frac{27}{-32}$
Св. 180 до 250	0	-12	+51	+31	+37	+17	+24	+4	+10	-10	+7.	-13	0	-20	-15	—3 ₅
		[ĺ								

Таблица 14 Натяги и зазоры при посадке щариковых и родиковых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 4

	Преде	льные					Нат	яги (+), зазо	ры (—),	MKM,	для по	садок			
Интервалы номи- нальных диаметров . d, мм	откло диам отвер	нения етра ост ня пника	L4,	/n 5	L	.4/m5	I	.4/k5	L4/	j _s 5		L 4/j 5]	L4/h5	L4	/g5
	верхн.	нижн,	наиб.	наим	наиб.	наим	наиб.	наим.	наиб	наим.	нанб.	наим.	наиб,	наим	наиб.	наим.
От 0,6 до 3	0	-4	+12	+4	+10	+2	+8	0	+6,0	-2,0	+6	-2	+4	-4	+2	6
Св 3 до 6	01	-4	+17	+8	+13	+4	+10	+1	+6,5	-2,5	 +7	-2	+4	<u>5</u>	0	9
Св. 6 до 10	0	-1	+20	+10	+16	+6	+11	+1	+7,0	-3,0	+8	-2	+4	— 6	-1	-11
Св 10 до 18 .	θ	-4	+24	+12	+19	+7	+13	+1	+8,0	-4,0	+9	-3	+4	8	-2	-14
Св 18 до 30	0	_5	+29	+15	+22	+8	+16	+2	+ 9,5	-4,5	+1 1	-4		9	2	-16
Сз. 30 до 50	0	<u>—</u> 5	+34	+17	+26	+9	+19	+2	+11,5	-5, 5	+12	5	+ 6	-11	-3	-20
Св. 50 до 80	0	<u>-7</u>	+40	+20	+31	+11	+22	+ 2	+13,5	-6,5	+13	—7	+7	-13	-3	-23
Св. 80 до 120	0	 8	+46	+23	+36	+13	+26	+3	+15,5	_7,5 _{<}	+14	- 9	+8	-15	-4	-27
Св. 120 до ,180	0	—i 0	+55	+27	+43	+15	+31	+3	+19,0	-9,0	+17	-11	+10	-18	-4	32
Св. 180 до 250	6	-12	+63	+31	+49	+17	+36	+4	+22,0	-10,6	+19	-13	+12	-20	-3	35
		ļ	į.	1	!					[ł

Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 4

	Преде	льные	[Ţ	редел	ьные	откло	нения о	тверстия	I, MKM	, для п о	лей д	опусков		
Интервалы номи- нальных диаметров D, жм	откло наруз диам подши		N	16		M6		K 6	J	_s 6	J	6		Н6		G6
	верхн.	нижи.	верхн.	нижн.	верхн	нижн.	верхн.	нижи.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	пижн.	верхн	нижи.
От 2,5 до 3	О	_4	_4	_10	_2	_8	0	<u></u> 6	+3,0	-3,0	+2	4	+6	0	+8	+2
Св 3 до 6	0	-4	 5	13	<u>-1</u>	<u>_9</u>	+2	<u>_6</u>	+4,0	-4,0	+5	3	+8	0	+12	+4
Св 6 до 10	0	-4	7	-16	3 	_12	+2	<u>-7</u>	+4,5	-4,5	+5	4	+9	0	+14	+5
Св 10 до 18	0	-4	9	-20	<u>-4</u>	<u>-15</u>	+2	<u>-9</u>	+5,5	—5,5 ——	+6	5	+11	0	+17	+6
Св 18 до 30	0	<u>-5</u>	11	<u>24</u>	4	<u>-17</u>	+2	<u>—11</u>	+6,5	<u>-6,5</u>	+8	<u>5</u>	+13	0	+20	+7
Св 30 до 50	0	6	—12	-28	_4 	<u>-20</u>	+3	—13 ——	+8,0	-8 ,0	+10	<u>-6</u>	+16	0	+25	+9
Св 50 до 80	0	-7	-14	—33	— 5	<u>24</u>	+4 —	—15 —	+9,5	—9 , 5	+1 3	-6	+19	0	+29	+10
Св. 80 до 120	0	8	-16	<u>-38</u>	 6	<u>28</u>	+4 —	—18 ——	+11,0	—11,0 ——————————————————————————————————	+16	6	+22	0	+34	+12
Св 120 до 150	0	<u>9</u>	-20	4 5	 8	33 	+4 —	$\frac{1}{2}$	+12,5	—12,5	+18	7	+25	0	+39	+14
Св. 150 до 180	0	-10	20	—4 5	—8	—33	+4	-21	+12,5	— 12 , 5	+18	— 7	+25	0	+39	+14
		į (l		l l		ļ			i I	ļ		l		+

Продолжение табл. 15

	Преде	льные			П	ределі	ыные (отклог	нения от	верстия	, мжм,	для по	лей д	опусков		
Интервалы номи- нальных диаметров О, мм	откло	нения кного тетра пника	N	6		M6		K 6	J,	_s 6	Je	3		Ĥ6		36
	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи,	нижи.
Св. 180 до 250	0	11	22	 51	 8	-37	⊹ 5	21	+14,5	-14,5	+22	 7	+29	0	+44	+15
Св. 250 до 315	0	—13	25	— 57	— 9	-41	+5	<u> </u>	+16,0	<u>16,0</u>	+25	7	+32	0	+49	+17
Св. 315 до 400	0	-15	26	— 52	<u>—10</u>	—4 6	+7	<u>29</u>	+18,0	—18, 0	 +29	<u>7</u>	+36	0	+54	+18

Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 4

	Преде	льные					Натя	яги (-	-), зазо _ј	ры (—),	MKM,	для пос	адок			
$m{U}$ нтервалы номи- нальных диаметров D, мм	откло нарух диам подши	кного етра	N6,	124	M6,	//4	K 6	/44	J _s 6/	/14		J6/ <i>l</i> 4]	H6/ # 4	(36/ <i>1</i> 4
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	наим.	наиб.	наим,	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.
От 2,5 до 3	0	<u>—4</u>	+10	О	+8	-2	+6	-4	+3,0	-7, 0	+4	6	0	-10	2	-12
Св 3 до 6	0	-4	+13	+1	+9	<u> </u>	 +6	-2	+4,0	-8,0	+3	_9	0	-12	4	-16
Св. 6 до 10	0	4	+16	+3	+12	-1	+7	- 2	+4,5	-8,5	+4	_9	0	-13	 5	-18
Св 10 до 18	0	-4	+20	+5	+15	0	+9		+5,5	-9,5	+5	-10	0	15	-6	-21
Св. 18 до 30	0	-5	+24	+6	+17	<u></u> 1	+11	— 3	+6,5	-11,5	+5	-1 3	0	-18	_7	-25
Св. 30 до 50	0	-6	+28	+6	+20	— 2	+13	3	+8,0	-14,0	+6	<u>16</u>	0	-2 2	-9	-31
Св 50 до 80	0		+33	+7	+24	⊸ 2	+15	-3	+9,5	-16,5	+6	-20	0	-26	-10	36
Св 80 до 120	0	-8	+38	+8	+28	-2	+18	_4	+11,0	-19,0	+6	-2:	0	-30	<u>-t2</u>	— ‡2
Св 120 дс 150	0	-9	+45	+11	+33	<u>1</u>	+21	-5	+12,5	-21,5	+7	<u>-27</u>	0	-34	-14	-48
Св 150 до 180	0	-10	+45	+10	+33		+21	<u></u> 6	+12,5	-22,5	+7	-28	0	-35	- 14	49
	1	1)	1]					}			l			ļ

	Преде	льные					Нат	яги (-	-), зазо ј	ры (—),	MKM,	для пос	адок	·		
Интервалы номи- нальных диаметров <i>D</i> , мм	отклог наруж диам подши <i>D</i> _m ,	кного етра иника	N6/	114	M 6	IA .	K6,	/14	J	_s 6/l4		J6/ I 4	T	-16/ <i>l</i> 4	(G6/ <i>l</i> 4
	верхн.	нижи.	наиб.	наим	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	нанб.	наим	найб.	наим.	нагб.	наим.
Св 180 до 250	0	-11	→ 51	+11	+37	-3	+24	-6	+14,5	25,5	+7	—33 ·	Ų	-40	-15	-55
Св 250 до 315	0	13	+57	+ 12	+41	4	+27	—8	+16,0	—29 , 0	+7	<u>3</u> 8	0	—4 5	_17	-62
Св. 315 до 400	0	15	+62	+11	+ 4 6	5	+29	-8	+18,0	-33,0	+7	44	0.	—51	— 18	-69

Таблица 17 Предельные отклонения сопрягаемых днаметров при посадке шариковых радиальных и шариковых радиальноупорных подшипников на вал. Класс точности 2

	Преде	льные			Пре	дельные	е отклон	ения ва	ла, мкм,	для пол	ей до	пусков		
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	отклог диам отвер подши d _m ,	етра стия пника	n	4	m	14	k	4	j _s	4	ħ	4	٤	g4
	верхи.	нижн	верхн	нжин	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.
От 0,6 до 3	0	—4 ,0	+7	-,-4	+5	+2	+3	0	+1,5	-1,5	0	_3	_2	-5
Св 3 до 6	0,	<u></u>	+12	+8	+8	+4	+5	+1	+2,0	-2,0	0	_4	-4	8
Св. 6 до 10	0	-4,0	+14	+10	+10	+6	+5	+1	+2,0	-2,0	0	-4	-5	<u>-9</u>
Св. 10 до 18	0	-4,0	+17	+12	+12	+7	+6	+1	+2,5	-2,5	0	5	<u>6</u>	-11
Св. 18 до 30	0	-1,0	+21	+15	+14	+8	+8	+2	+3,0	-3,0	0	6	_7	-13
Св. 30 до 50	0	-4,0	+24	+17	+16	+9	+9	+2	+3,5	3,5	0	~-7	<u>_9</u>	-16
Св. 50 до 80 -	0	-5, 0	+28	+20	+19	+11	+10	+2	+4,0	-4,0	0	8	-10	-18
Св 80 до 120	0	-5,0	+33	+23	+23	+13	+13	+3	+5,0	5,0	0	-10	12	-22
Св. 120 до 180	0	-6,5	+39	+27	+27	+15	+15	+3	+6,0	6,0	0	-12	-14	—26
Св. 180 до 250	0	<u> </u>	+45	+31	+31	+17	+18	+4	+7,0	-7,0	0	-14	-1 5	-29

Таблица 18 Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников на вал. Класс точности 2

	Преде	льные				Натя	и (+), з	зазоры	(—), мкм	п, для по	осадок			
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	откло: диам отвер подши d _m ,	етра эст ия пника	L.2/1	n4	L2/	m4	L2/	/k4	L2/	j _s 4		L2/h4	L.2	l/g4
	верхн.	нижн,	наиб.	наим.	нанб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	наим,	наиб.	наим.
От 0,6 до 3	o	4,0	+11	+4	+9	+2	+7	0	+5,5	<u>-1,5</u>	+4,0	-3	+2,0	-5
Св. 3 до 6	0	-4,0	+16	+8	+12	+4	+9	+1	+6,0	<u>~2,0</u>	+4,0	-4	0	8
Св. 6 до 10	0	-4,0	+18	+10	+14	+6	+9	+1	+6,0	-2,0	+4,0	-4	-1,0	-9
Св. 10 до 18	0/	-4,0	+21	+12	+16	+7	+10	+1	+6,5	-2,5	+4,0	5	-2,0	-11
Св. 18 до 30	0	-4,0	+25	+15	+18	+8	+12	+2	+7,0	+3,0	+4,0	-6	3,0	—13
Св 30 до 50	0	-4,0	+28	+17	+20	+9	+13	+2	+7,5	-3, 5	+4,0	7	-5,0	-16
Св. 50 до 80	0	5 ,0	+33	+20	+24	+11	+15	+2	+9,0	-4, 0	+5,0	8	-5,0	-18
Св. 80 до 120	0	5,0	+38	+23	+28	+13	+18	+3	+10,0	-5,0	+5,0	-10	-7, 0	-22
Св. 120 до 180	0	6,5	+45	+27	+33	+15	+21	+3	+12,0	<u>-6,0</u>	+6,5	-12	<u>-7,5</u>	—26
Св. 180 до 250	0	-9,0	+54	+31	+40	+17	+27	+4	+16,0	—7, 0	+9 ,0	-14	-6,0	29

Таблица 19 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 2

Интервалы номи- нальных диаметров	отклон наруж													
<i>D</i> , им	лодши <i>D</i> _m ,	етра пника	N	5	М	.5	к	5	J	5	•	H5	(35
	верхн	нижн,	верхн.	нижн	верхн.	нижн	верхн :	нижн	верхи	нжн	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
От 2.5 до 3	0	_3,0	_4	_8_	-2	—6	0	_4	+2,0	-2,0	+4	0_	+6	+2
Св 3 до 6	0_	<u>-3,</u> 0,	_7	<u>-12</u>	3	8	0	<u>5</u>	+2.5	-2,5	+5	0	<u>+9</u>	+4
Св ,6 до 10	0	_3,0-	_8_	14	4	<u>—10</u> '	+1	<u>\$</u>	+3,0	<u>—</u> 3,0	<u>+6</u>	0	+11	+5
Св 10 до 18	0	-3,0	9	-17	_4	-12	+2	6	+4,0	-4, 0	+8	0	+14	+6
Св. 18 до 30	0	-4 0	-12	-21	5	-14	+1	8	+4,5	-4.5	+9	0	+16	+7
Св 39 до 5 0	0	-4,0	-13	-24	5	<u>16</u>	+2	9	+5, 5	-5,5	+11	0	+20	+9
Св 50 до 80	0	-4,0	— 1 5	28	6	19 -	+3	<u>10</u>	+6 ,5	<u>6,5</u>	+1.	0	+:3	<u>+10</u>
Св. 80 до 120	0_	-5,0	-18	—3 3 ;	8	-23	+2	13	+7,5	<u>-7,5</u>	+15	U	+27	+12
Св. 120 до 150	0	5,0	-21	3 9	9	—27	+3	-15	+ 9,0	9, 0	+18	0	+32	+14
Св :150 до 180	0_	-6,5	-21	—39	_9_	—27	+3_	<u>—15</u>	+9,0	-9 ,0	+18	0	+32	-∔ 14
Св. 180 до 250	0	-8,0	25	—4 5	11	-31	+2	-18	+10,0	<u>—10,0</u>	-+20	0	+35	+15
Св 250 до 315	0	_10,0	—27	<u>50</u>	-13	—3 6	+3_	20	+11,5	<u>—11,5</u>	<u>+23</u>	0	+40	+17
Св. 315 до 400	0	12,0	30	55	14	_£ 9	+3	—2 2	+12,5	—12 , 5	+25.	0	+43	+18

Таблица 20 Натяги и зазоры при посадке шариковых и роликовых радиальных и шариковых радиально-упорных подшипников в корпус. Класс точности 2

·	Преде					Натяг	и (+), з	зазоры (—), мки	, для по	садок			
Интервалы номи- нальных диаметров <i>D</i> , мм	отклог наруж диам подши $D_{\rm m}$,	кного етра пника	N 5,	/12	M 5,	/12	K 5,	/12	J _s 5	/ f2	H 5	5/ 12	G	i/ t2
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 2.5 до 3	0	-3,0	+8	+1,0	+6	<u>_1,0</u>	+4	_3,0	+2,0	-5,0	0	7	_2	9
Св. 3 до 6	0	<u>-3,0</u>	+12	+4,0	+8	0	+5	_3,0	+2,5	<u>5,5</u>	θ	<u>-8</u>	_4:	—12
Св. 6 до 10	0	-3,0	+14	+5,0	+10	+1,0	+5	_4,0	+3,0	-6,0	0	_9_	5	<u> </u>
Св. 10 до 18	0	_3,0	+17	+6,0	+12	+1,0	+6	<u>-5,0</u>	+4,0	<u>7,0</u>	0	-11	6_	17
Св. 18 до 30	0	_4,0	+21	+ 8,0	+14	+1,0	_+8_	-5,0	+4,5	<u>-8,5</u>	0	-13	<u>7</u>	-20
Св. 30 до 50	0	<u>-4,0</u>	+24	+9,0	+16	+1,0	+9	<u>_6,0</u>	+5,5	<u>-9,5</u>	0	<u>15</u>	_9	24
Св. 50 до 80	0	-4,0	+28	+11,0	+19	+2,0	+10	-7,0	+6,5	<u>10,5</u>	0,	-17	-10	<u>27</u>
Св. 80 до 120	0	<u>-5,0</u>	+33	+13,0	+23	+3,0	+13	<u>_7,0</u>	+7,5	<u>—12,5</u>	0_	<u>-20</u>	<u>-12</u>	32
Св. 120 до 150	0	-5,0	+39	+16,0	+27	+4,0	+15	_8,0	49,0	14,0	0	_23	-14	37
Св. 150 до 180	0	6,5	_+39	+14,5	+27	+2,5	+15	<u>-9,5</u>	+9,0	<u></u> -15 ,0	0_	-24	<u>-14</u>	38
Св. 180 до 250	0	_8,0	+45	+17,0	+31	+3,0	+18	_10,0	+10,0	-18,0	0	—28	<u>—15</u>	—4 3
Св. 250 до 315	0	<u>_10,0</u>	+50	+17,0	+36	+3,0	+20	-13,0	+11,0	-21,5	0 -	-33	_17	50
Св. 315 до 400	0	_12,0	+55	+18,0	+39	+2,0	+22	-15,0	+12,0	24 ,5	0	-37	-18	— 55

Таблица 21 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 0

	Преде				П	редел	ьные	откло	нения в	ала, мк	(, ДЛЯ	полей ;	цопус	КÓВ		
Интервалы номи- нальных диаметров d, мм	отклон днамет версти: d_{m} ,	ра от- Я под- Ника	n	6	n	n6	k	6	j	_s 6		j 6		h6	g	6
	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижв.	верки.	нижв.
От 10 до 18	0_	_8_	+23	+12	+18	 +7	+ 12	+1	+5,5	-5, 5	+8	_3	0	_11	<u>-6</u>	-17
Св 18 до 30	0	-10	+28	<u>+15</u>	+21	+8	+15	+2	+6,5	<u>-6,5</u>	+9 _	_4_	0	<u>—13</u>	7_	20
Св. 30 до 50	0	<u>-12</u>	+33	+17	+25	+9	+18	+2	+8,0	<u>_8,0</u>	+11	<u>5</u>	0	<u>—16</u>	9	<u>—25</u>
Св 50 до 80	0	15	+39	+20	+30	+11	+21	+2	+9, 5	- 9,5	+12	_7	0_	_19_	<u>—10</u>	_29
Св 80 до 120	0	- 20	+45	+23	+35	+ 13	+25	+3	+11,0	-11,0	+13	9	0	22	<u>-12</u>	-34
Св 120 до 180	0	25	<u>+52</u>	+27	+40	+15	+28	+3	+12,5	<u>—12,5</u>	+14	<u>—11</u>	0_	<u>25</u>	-14	39_
Св 180 до 250	0	30	+60	+31	+46	<u>+17</u>	+33	+4	+14,5	-14,5	+16	—13	0	29	-15	_44
Св. 250 до 315	0	<u>-35</u>	+66	+34	<u>+52</u>	+ 20	+36	+4	+16,0	<u>—16,0</u>	+16	<u>—16</u>	0	32_	<u>-17</u>	<u>-49</u>
Св. 3/15 до 400	0	-40	+73	+37	+57	+21	+40	+4	+18,0	_18,0	+18	—18	0	—36	18	54

Таблица 22 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 0

	Преде отклог диамет	нения				H	Іатяги	(+),	зазоры	(—), мк	м, дл	я посадо	OK			
Интервалы номи- нальных двамет-	версти шип d _m ,	я под- ника	L0/	/n6	LO,	/m6	L0/	k6	L0,	/j _s 6]	L0/j6	I	.0/h6	LO,	/g6
ров <i>d</i> , мм	верхн.	нижи.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 10 до 18	0	-8	+31	+12	+26	+7	+20	+1	+13,5	-5, 5	+16	_3	+8	_11	+2_	17
Св. 18 до 30	0	-10	+38	+15	+31	+8	+25	+2	<u>+16,5</u>	-6.5	+19	-4	+10	<u>—13</u>	+3_	20
Св. 30 до 50	0_	_12	+45	+17	<u>+37</u>	<u>+9</u>	+30	+2	+20,0	<u>_8,0</u>	+23	5	+12	<u>—16</u>	+3	-25
Св. 50 до 80	0_	15	+54	+20	+45	+11	+36	+2	+24,5	-9, 5	+27	7	+15	19_	+5	29
Св. 80 до 120	0	20	+65	+23	+55	+13	+4 5	+3_	+31,0	-11,0	+33	9	+20	-22	+8	-34
Св 120 до 180	0	-25	+77	+27	+65	+15	+53	+3	+3 7,5	<u>_12,0</u>	+39	-11	+25	—25	+11	39
Св. 180 до 250	0	30	+90	+31	<u>+76</u>	+17	+63	<u>+4</u>	+44,5	-1 4 ,0	+46	<u>–13</u>	+30	-29	+15	_44
Св. 250 до 315	0_	-35	+101	 34	+87	+20	+71	+4	<u>+51,0</u>	-16,0	+51	-16	+35	32	+18	49
Св. 315 до 400	0	—40	+113	+37	+97	+21	+80	+4	+58,0	-18,0	+58	—18	+40	-36	+22	-54

	Преде откло нарух				Предс	ельные с	тклонен	ня отвеј	рстия, м	км, для	полей д	опусков		
Интервалы номи- нальных диамет- ров D , мм	днам подши <i>D</i> _m ,	етра пника	N	17	N	17		K 7		J _s 7		J7		Н7
	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхн	нижи.	верхн.	нижи.	верхн	нижн.	верхи.	нижн.	верхи.	нижи,
От 18 до 30	0	_9	_7	<u>-28</u>	0	-21	+6	<u>-15</u>	+10	-10	+12	9	+21	0
Св. 30 до 50	0_	11	_8	33_	0	25_	+7	18	+12	-12	+14	-11	+25	0
Св. 50 до 80	0	-13	_9_	_39	0	30_	<u>+9</u>	-21	+15	<u>—15</u>	+18	-12	+30	0
Св. 80 до 1/20	0	15	10	45	0_	35_	+10	25	+17	-17	+22	-13	+35	0
Св. 120 до 150	0	-18	-12	52	0	<u>-46</u>	+12	- 28	+20	20	+26	-14	+40	0
Св 150 до 180	0	25	<u>_12</u>	52	0	40	+12	-28	+20	20	+26	14	+40	0
Св. 180 до 250	0	_30	<u>-14</u>	60	0	_46	+13	_33	+23	23	+30	-16	+46	0
Св 250 до 315	0	-35	14	66	0_	_52	+16	-36	+26	_26	+36	16	+52	0
Св. 315 до 400	0	_40	-16	—73	0	-57	+17	40	+28	28	+39	18	+57	0
Св 400 до 500	0	<u>-45</u>	-17	_80	0	63	+18	<u>45</u>	+31	31	+43	20	+63	0
Св 500 до 630	0	-50	44	-114	26	-96	0	—70	+35	35			+70	0

Таблица 24 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 0

	Преде отклог наруж	нения				Нат я ги	(+), зая	юры (—), мкм, ;	цля поса	док			
Интервалы номи- пальных диамет- ров D , мм	днам под ин <i>D</i> _m ,	етра пинка	N7	//10	M	7/10	K 7	/10	J _s 7	//to	J	7/t0	F	17/10
	верхн.	нижн.	наиб	нанм.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наны.	нанб.	наим.
От 18 до 30	0	_9	+28	_2	+21	_9	+15	<u>-15</u>	+10	19	+9	-21	0	30
Св. 30 до 50	0	<u>-11</u>	+33	3	+25	<u>-11</u>	+18	-18	+12	23	+11	<u>25</u>	0	36
Св. 60 до 80	0	<u>—13</u>	+39	_4_	+30	<u>-13</u>	+21	-22	+15	28	+12	<u>-31</u>	0	43
Св. 80 до 120	0	<u>—15</u>	+45	_5_	+35	-15	+25	25	+17	32_	+13	-37	0	50
Св 120 до 150	0	_18	→ 52	6	+40	18	+28	_30	+20	_38_	+14	-44	0_	58
Св. 150 до 180	0	25_	+52	—13	+40	-25	+28	37	+20	-45	+14	<u>-51</u>	0	—65
Св. 180 до 250	0	<u>-30</u>	+60	-16	+46	_30	+33	43	+23	<u>—53</u>	+16	_60	0_	<u>76</u>
Св. 250 до 315	0	 <u>35</u>	<u>+66</u>	21_	+52	35	+36	51	+26	<u>61</u>	+16	71	0	87
Св. 315 до 400	0	_40	+73	_28	+57	<u>-40</u>	-+-40	57	+28	—68	+18	<u>79</u>	0	<u>97</u>
Св. 400 до 500	0	45	+80	24	+63	45	+45	63	+31	<u>76</u>	+20	88	0	-108
Св. 500 до 630	0	50	+114	- 6	+96	-24	+70	—50	+35	85			0	-120

Табляца 25 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 6

	Предел отклог диамет	пения			П	редел	ьные	откло	нення в	ала, мкъ	і, для	полей д	цопус	ков		
Интервалы номи- нальных днамет- ров d, мм	верстия шили d _m , 1	й под- Ика	n6		n	n6	k	6	j _s	6		f 6		h6	g	5 6
	верхн.	нижн.	верхн.	нижи.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн	нижн.	верхи.	нижн.	верхи.	HRXXII.	верхн.	нижн.
От 10 до 18	0	_7_	+23	+12	+18	+7	+12	+1	+5	- 5	+8	_3_	0	11	_6	18
Св. 18 до 30	0	8	<u>+28</u>	+15	+21	+8	+15	+2	+6	6	+9	_4	0	13	_7	-20
Св 30 до 50	0	<u>_lo</u>	+33	+17	+25	+9	+18	+2	 1 8	_8_	+11	<u>5</u>	0	-16	_9_	2 5
Св. 50 до 80	0	-12	+39	+20	+30	+11	+21	+2	+9	9	+12	7	0	—19	10	29
Св 80 до 120	0	15	+45	+23	+35	+13	+25	+3	+11	11	+13	_9	0	-22	-12	34
Св. 120 до 180	0	-18	+52	+27	+40	+15	+28	+3	+12	-12	+14	-11	0	-25	-14	39
Св. 180 до 250	0	-22	+60	+31	+46	+17	+33	+4	+14	-14	+16	—13	0	-29	-15	44
Св 250 до 315	0	25	+66	+34	+52	+20	+36	+4	+16	-16	+16	-16	0	32	-17	_49
Св. 315 до 400	0	-30	+73	+37	+57	+21	+40	+4	+18		+18		0	-36	-18	-54

<u>—17</u>
<u>—20</u>
<u>_25</u>
<u>29</u>
<u>-34</u>
-39
44
—49
54

FOCT 3325—85 C. 63

	откло	ельные энения тра от-				I	Натягі	a (+)	, зазоры	(—), MI	КМ, ДЛЯ	посад	ok			
Интервалы номи- нальных диамет- ров d, мм	версті шип	ия под- ника мкм	L6,	/n6	L6	/m6	L6	√k6	L6	/j _s 6	L6	/j6	L6/	h6	L6	/g6
pos a, mm	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 10 до 18	0_	_7	+30	+12	+25	+7	+19	+1	+12,5	<u>-5,5</u>	+15	_3	_+7_	_11	+1	—17
Св. 18 до 30	0_	8	+36	+15	+29	+8	+23	+2	+14,5	<u>_6,5</u>	+17	<u>-4</u>	+8	<u>—13</u>	+1	-20
Св 30 до 50	0	10	+43	<u>+17</u>	+35	+9	+28	+2	+18,0	<u>-8,0</u>	+21	<u>5</u>	+10	-16	+1	_2 5
Св 50 до 80	0	<u>—12</u>	+51	<u>+20</u>	+42	+11	+33	+2	+21,5	-9,5	+24	7_	+12	<u>–19</u>	+2	-29
Св 80 до 120	0	<u>—15</u>	<u>+60</u>	+23	+50	+13	+40	+3	+26,0	-11,0	+28	_9	+ 15	<u>—22</u>	+3	<u>-34</u>
Св. 120 до 180	0	18	+70	+27	+58	+15	+46	+3	+3),5	_12,5	_+32_	<u>-11</u>	+18	—25	+4	-39
Сз 180 до 250	0	22	+82	+31	+68	+17	+55	+4	+36,5	<u>—14 ,5</u>	+38	<u>—13</u>	+22	<u>-29</u>	+7	4
Св 250 до 315	0	25	+91	+34	<u>+77</u>	+20	+61	+4	$\pm 41,0$	<u>-16,0</u>	+41	<u>–16</u>	+25	_32	+8	<u>-49</u>
Св 315 до 400	.0	-30	+103	+37	+87	+21	+ 70	+4	+48,0	-18,0	+48	—18	+30	_3 6	+12	54

Таблица 27 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 6

	ОТКЛО	эмнак Кинэнс Олонж			Преде	льные о	тклонен	ия отвер	остия, м	КМ, ДЛЯ	полей ц	опусков		
Интервалы номи- нальных днамет- ров <i>D</i> , мм	днаі подш	иетра ипника ики	N	7	N	1 7		(7	J	₈ 7		17		H7
	верхи.	нижи.	верхи	нжин	верхн.	нжин	верхн	нижн	верхн.	нижи.	верхн	нижн.	верхи.	нижн
От 18 до 30	0	-8	_7	_28	0	-21	+6	-15	+10	-10	+12	_9	+21	0
Св. 30 до 50	0	_9	_8	33	0	-25	+7	18	+12	_12	+14	<u>—11</u>	+25	0
Св 50 до 80	0	-11	9	_39	0	-30	<u>+9</u>	-21	+15	-15	+18	_12	+30	0
Св. 80 до 120	0	-13	_10	<u>45</u>	0	-35	+10	25	+17	-17	+22	-13	+35	0
Св. 120 до 150	0	-15	-12	52	0	40	+12	28	+20	20	+26	<u>-14</u>	+40	0
Св. 150 до 180	0	-18	-12	52	0	40	+12	28	+20	-20	+26	-14	_+40	0
Св 180 до 250	0_	_20	-14	60	0	-46	+13	33	+23	-23	+30	<u>-16</u>	+46	0
Св 250 до 315	0	25_	-14	<u>-66</u>	0	_52	+16	36	+26	-26	+36	_16	+52	0
Св. 315 до 400	0	_28	-16	73	0	-57	+17	_40	+28	-28	+39	_18	+ 57	0
Св. 400 до 500	0	-33	-17	-80	0	63	+18	45	+31	-31			+63	0
	ł	1	1	1	l	1	1		ł	ł	ł	,	4	1

Таблица 28 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 6

	ОТКЛО	ельные энения				Натяги	(十), за з	воры (—), мкм,	для поса	адок			
Интервалы номи- нальных диамет- ров D, мм	диа: подш	METPA METPA MEMERICA	N7	/16	M7	//16	K 7	/16	J _s 7	7/16	J?	7/16	Н	7/16
	верхн.	нижн.	нанб.	нанм.	нанб.	нанм	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	нанб.	наим.	наиб.	нанм.
От 18 до 30	0	_8	+28	1_	+21	8	+15	-14	+10	18_	+9	_20	0	-29
Св 30 до 50	0	_9_	+33	-1	+25	9	+18	<u>-16</u>	+12	-21	+11.	-23	0	-34
Св. 50 до 80	0	-11	+39	_2_	+30'	_11	+21	_20	+15	<u>-26</u>	+12	-29	0	-41
Св. 80 до 120	0	<u>+13</u>	+45	_3_	+35	<u>—13</u>	+25	-23	+17	_30	+13	-35	0	48
Св. 120 до 150	0	<u>—15</u>	+52	_3_	+40	-15	+28	-25	+20	35_	+14	-41	0	55
Св. '150 до 180	0	-18	+52	-6	+40	_18	+28	30	+20	38_	+14	_44	0	-58
Св 180 до 250	0	-20	+60	6	+46	20	+33	_33	+23	_43	+16	50	0	-66
Св. 250 до 315	0	25_	+66	11	+52	_25	+36	_41	+26	—51	+16	— 51	0	-77
Св. 315 до 400	0	-28	+73	_12	+57	28	+40	_45	+28	_56	+18	67	0	-85
Св 400 до 500	0	-33	+80	16	+63	-33	+45	-51	+31	-64	+20	—76	0	-96
	1	}]	j	l)	ļ	ļ	}				

Таблица 29 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 5

	откло	ельные Энения Тра от-			п	редел	ьные	ОТКЛО	нения в	ала, мкі	и, для	полей	допус	ков		
Интервалы номи- нальных диамет- ров d, мм	версти шип	IЯ ПОД- ВИ КА МКМ	n	5	n	n5	k	5	j,	s 5	:	j5		h 5	g	:5
pob 0, mm	верхн.	нижн	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.
От 10 до 18	0	_7	+20	+12	+15	+7	+9	+1	+4	_4	+5_	-3	0	_8_	<u>6</u>	-14
Св 18 до 30	0	8	+24	+15	+17	+8	+11	+2	+4	_4	+5	_4	0_	_9	7	16_
Св. 30 до 50	0	-10	+28	+17	+20	+9	+13	+2	<u>+5</u>	_5	+6	5	0	<u>-11</u>	_9_	20
Св 50 до 80	0	-12	+33	+20	+24	+11	+15	+2	+6	6	+6_	7	0	—13	<u> </u>	-23
Св. 80 до 120	0	<u>-15</u>	+38	+23	+28	+13	+18	+3	+7	<u>-7</u>	<u>+6</u>	_9_	0	<u>—15</u>	12	27
Св 120 до 180	0	-18	+45	+27	+33	+15	+21	+3	<u>+9</u>	9	+7	11	0	18	14	-32
Св. 180 до 250	0	_ 22	+51	+34	+37	+17	+24	+4	+10	-10	+7	—13	0	20	—15	<u>—35</u>
Св 250 до 315	0	-25	+57	+34	+43	+ 20	+27	+4	+11	-11	+7	_16	0	<u>-23</u>	-17	40
Св 3/15 до 400	0	-30	+62	+37	+46	+21	+29	+4	∔12	-12	+ 7	18	0	-25	-18	-43

Таблица 30 Натяги й зазоры при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 5

	откло	ельные нения гра от-					Натяг	н (+)	, заз о рь	ı (—), m	км, для	посал	док			
Интервалы номи- нальных диамет- ров d , мм		Я ПОД- НИКА МКМ	L5,	/n5	L5	5/m5	L.5	6/k5	L5/) _s 5	L5	/j5	L5/	/h5	L5	/g5
pos a, ma	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 10 до 18	0	_7	+27	+12	+22	+7	+16	<u>+ l</u>	+11	-4	+12	_3_	<u>+7</u>	-8	+1	-14
Св 18 до 30	0	8	+32	+15	+25	+8	+19	+2	+12	4	+13	<u>-4</u>	+8	<u>9</u>	+1	<u>—16</u>
Св. 30 до 50	0	<u>_10</u>	+38	+17	+3 0	+9	+23	+2	+15	-5	+16	<u>–5</u>	+10	<u>—11</u>	+1	20
Св 50 до 80	0_	-12	+45	+20	+3 6	+11	+27	+2	+18	<u>-6</u>	+18	7	+12	-13	+2	23
Св. 80 до 120	0	<u>—15</u>	+53	+23	+43	+13	+33	+3	+22	_7_	+21	_9	+15	<u>—15</u>	+3	27_
Св. 120 до 180	0	<u>—18</u>	+63	+27	+51	+15	+39	+3	+27	_9_	+25	11	+18	18	+4	_32
Св 180 до 250	0	22	+73	+31	+5 9	+17	+45	+4	_+32	10	+29	<u>-13</u>	+22	<u>–20</u>	+7	35_
Св 250 до 315	0_	25_	+8 2	+34	-+68	<u>⊦20</u>	+52	+4	+35	-11	+32	<u>–16</u>	+25	23	+8	40
Св. 315 до 400	0	-30	+92	+37	+76	+21	+59	+4	+42	-12	+37	18	+30	25	+12	-43

Таблица 31 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 5

	Преде отклог нарух				Предел	ьные от	клонени	я отверс	тия, мкі	и, для п	од йэко	пусков	,	
Интервалы номи- нальных диамет- ров <i>D</i> , мм	диам	етра пника	Ne	5	Me	õ	K	6	Js	6	Je	3	I	 16
p40 D, MM	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.
От 18 до 30	0	_8_	-11	_24	-4	-17	+2_	_11	+6,5	<u></u> 6,5	+8	-5	+13	0
Св 30 до 50	0	_9	_12	28_	_4	20	+3	-11	+8,0	-8,0	+10	6_	+16	0_
Св 50 до 80	0	-11	-14	33	5	24	+4	<u>–15</u>	+9,5	<u>9,5</u>	+13	<u>6</u>	+19	0
Св. 80 до 120	0	-13	-16	-38	_6_	28	+4_	-18	+11,0	-11,0	+16	6	+22	0
Сз. 120 до 150	0_	-15	20_	<u>-45</u>	8	-33	+4	21	+12,5	-12,5	+18	_7	+25	0
Св 150 до 180	0	-18	-20	<u>-45</u>	8_	_33	+4	-21	+12,5	_12,5	+18	7_	+25	0_
Св 180 до 250	0	20	22	-51	_8	37	+5	-24	+14,5	-14,5	+22	_7_	+29	0
Св. 250 до 315	0	25	25	_57	_9_	41	+ 5	—27	+16,0	_16,0	+25	_7_	+32	0
Св 315 до 400	0	-28	-26	<u>-62</u>	-10	_46	+7	-29	+18,0	18,0	+29	_7	+ 36	0
Св. 400 до 500	0	-33	-27	— 57	-10	-50	+8	-32	+20,0	_20,0	+33	— 7	+40	0
		1				1	1	1	1		1		1	1

Таблица 32 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 5

	Преде. юклон кусан	нения			H	(атяги (+), 3 a 30	ры (—),	мкм, д	ія посад	ок			
Интервалы номи- нальных диамет- ров D, мм	ди ам подции D_{m} ,	етра пника	N6/	15	M6/	<i>1</i> 5	K 6/1	15	J _s 6,	15	J6/	<i>t</i> 5	F	16/ <i>1</i> 5
poz 2,	верхи.	нжин	наиб.	наим,	нанб.	наим.	наиб.	наим.	наиб	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.
От 18 до 30	0	8	+24	+3	+17	_4	+11	-10	+6	_14	+6	_16	0	-21
Св 30 до 50	0	_9	+28	+3	+20	5_	+11	- 12	+8	_17_	+6	<u>–19</u>	0	25_
Св 50 до 80	0	_11	+33	+3	+24	6_	+15	- 15	+9	20_	_+6_	-24	0_	_30
Св. 80 до 120	0	-13	+38	+3	+28	_7	+18	_17	+11	24_	+6	29_	0	_35
Св. 120 до 150	0	-15	+45	+5	+33	7	+21	-19	+12	<u>-27</u>	+7	33	0	_40
Св. 150 до 180	0	-18	+45	+2	+33	-10	+21	22	+12	_30	+7	_36	0	_43
Св 180 до 250	0	_20	+51	+2	+37	-12	+24	-25	+14	-34	+7	42	_0_	_49
Св. 250 до 315	0	-25	+57	0	+41	-16	+27	-30	+16	41	+7	_50	0	_57
Св 315 до 400	0	-28	+62	_2_	+46	-18	+29	-35	+18	-46	+7	57	0	_64
Св. 400 до 500	0	-33	+67	-6	+50	-23	+32	-41	+20	-5 3	+7	66	0	-73
		1			1				1	1	1]	

Таблица 33 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 4

	Преде				Ι	Іреде.	льные	откло	нения в	ала, мк	м, для	полей	допус	ков		
Интервалы номи- нальных днамет- ров d , мм	откло: диам отвер подшн d _m ,	етра остия пника	n5		n	n5	k	:5	j,	, 5		j5		h5	g	:5
	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижи.	верхн.	нижи.	верхн.	нижи.	верхи.	нижи.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.
От 10 до 18	0	— 5	+20	+12	+15	+7	+ 9	+1	+4	4	+5	-3	0	-8	-6	-14
Св. 18 до 30	0	6	+24	+ 15	+17	<u>+</u> 8	+11	+2	+4	-4	+6	_4	0	-9	-7	-16
Св. 30 до 50	0	8	→ 28	+17	+2 0	+9	+13	+2	+5	- 5	+6	<u> </u>	0	-11	-9	-20
Св. 50 до 80	0	9	+33	+20	+24	+11	+15	+2	+6	6	+6	_7	0.	-13	-10	-23
Св. 80 до 120	0	_10	+38	+23	+28	+13	+18	+3	+7	—7	+6	-9	0	-15	—12	—27
Св 120 до 180	0	-13	+45	÷27	+33	+15	+21	+3	+9	—9	+7	-11	0	—18	-14	-32
Св 180 до 250	0	-15	→ 51	+31	+37	+17	+24	+4	+10	-10	+7	-13	0	-20	15	—35

Таблица 34 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 4

Интервалы номи- нальных диамет- ров d, мм	Предельные отклонения днаметра отверстня подшипника $d_{ m m}$, мкм		Натяги (+), зазоры (—), мкм, для посадок													
			L4/n5		L4/m5		L5/k5		L4/j _s 5		L4/j5		L4/h5		L4/g5	
	верхн.	нижн.	наиб.	нанм.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	нанб	наим.	нанб.	наим.	наиб.	наим.	нанб.	нанм.
От 10 до 18	0	5	+25	+12	+20	+7	+14	+ 1	+9	-4	+10	-3	+5	8	-1	14
Св. 18 до 30	0	-6	+30	+ 15	+23	+8	+17	+2	+10	-4	+12	4	+6	9	1	-16
Св. 30 до 50	0	8	+36	+17	+28	+9	+21	+2	+13	-5	+14	-5	+8	-11	-1	-20
Св 50 до 80	0	— 9	+42	+20	+33	+11	+24	+2	+13	6	+ 15	-7	+9	-13	1	-23
Св. 80 до 120	0	10	+48	+23	+38	+13	+28	+3	+17	-7	+16	_9	+10	-15	-2	-27
Св. 120 до 180	0	-13	+58	+27	+46	+15	+34	+3	+22	-9	+20	-11	+13	-18	1	-32
Св. 180 до 250	0	-15	+66	+31	+52	+17	+39	+4	+25	-10	+22	-13	+15	-20	0	-35

Таблица 35
Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников в корпус.

Класс точности 4

	Manner to Menetu 4													
	Преде				Преде	льные о	гклонен	чя отвер	стия, мн	м, для	полей до	пусков		
Интервалы номи- нальных днамет- ров D, мм	наруж диам подши	отклонения наружного диаметра подшипника $D_{\rm m}$, мкм		oro a ika N6		M6		Қ 6		₅ 6	J	6	Н6	
	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн	нижн	верхн.	ниж в.	верхн.	нижн.	верхи.	нижи.	вёрхи.	нижи
От 18 до 30	0	-6	-11	-24	<u>_</u> 4	-17	+2	<u>-11</u>	<u>+6</u>	6	+8	<u>-</u> 5	+13	0
Св 30 до 50	0	<u>7</u>	-12	_28	-4	-20	+3	-11	+8	8	+10	6	+16	0
Св. 50 до 80	0	9	<u>-14</u>	33	<u>-5</u>	-24	+4	<u>—15</u>	+9	<u>-9</u>	+13	6	+19	0
Св. 80 до 120	0	-10	-16	-38	6	28	+4	-18	+11	-11	+16	<u>-6</u>	+22	0
Св. 120 до 150	0	-11	-20	<u>-45</u>	8	<u>-33</u>	+4	-21	+12	-12	+18	7	+25	0
Св. 150 до 180	0	-13	-20	45	-8	-33	+4	-21	+12	-12	+18	7	+25	0
Св. 180 до 250	0	-15	—22	<u>–51</u>	8	-37	+5	-24	+14	-14	+22	7	+29	0
Св. 250 до 315	٥.	-18	—25	-57	_9	-41	+5	-27	+16	-16	+25	<u>~7</u>	+32	0
Св. 315 до 400	0	-20	· 2 6	-62	-10	46	+7	-29	+18	—i8	+29	-7	+36	0

Таблица 36

Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников в корпус. Класс точности 4 Натяги (+), зазоры (-), мкм, для посадок Предельные отклонения наружного диаметра J6/14 H6/14 N6/14 M6/14 J_6/14 K6/14 Интервалы номиподшипника нальных диамет- $D_{\rm m}$, MKM DOB D, MM верхн. нижн. наим. наиб. наиб. наиб. наиб. наим. нанм. наиб. наиб. +17+6.5|-12.5|+5 От 18 до 30 -6 +24+5 -2-8 -14--19 0 +110 Св 30 до 50 0 **--7** +28+5+20--3 +11-10+8.0 - 15.0+6 -170 --23 +9.5|-18.5+6-22+33+5+24+15-130 --28 Св. 50 до 80 0 |+11.0|-21.0|-10+38+6+28+6-26--32 Св. 80 до 120 0 -4 +18-140 +33 -11+45+9 -3 +21-15|+12.5|-23.5|+7-29 0 -36 Св 120 до 150 0 +33--5 |+12.5|-25.5|+7 -31--38 +7 -170 Сз 150 до 180 0 -13+ 45 +21**—7** |+14.5|-29.5|+7 -37-44 -15 ± 51 +7+37+24--20 0 Св. 180 до 250 0 +7 **—43** --50 - 18 +57+7 --9 +27-23|+16.0|-34.0|0 Св. 250 до 315 0 +41+29 +46|+18,0|-38,0| +7 ---56 +62+6-10Св 315 до 400 0

Таблица 37 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 2

	Предельные отклонения				Пре	дельные	отклоне	ения вал	та, мкм,	для пол	тей доп	усков		
Интервалы номинальных диамет- ров d, мм		етра остия пника	n4		m4		k 4		j _a 4		h4		g4	
	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нежн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн	верхн.	нижн.
От 10 до 18	0	-4,0	+17	+12	+12	+7	+6	+1	+2,5	-2,5	0	-5	— 6	11
Св 18 до 30	0	-4, 0	+21	+ 15	+14	+8	+8	+2	+3,0	-3,0	0	-6	— 7	-13
Св. 30 до 50	0	-4,0	+24	+17	+16	+9	+9	+2	+3,5	-3,5	0	-7	—9	-16
Св. 50 до 80	0	-5,0	+28	+20	+19	+11	+10	+2	+4,0	-4,0	0	-8	-10	—18
Св. 80 до 120	0	-5,0	+33	+23	+23	+13	+13	+3	+5,0	-5,0	0	-10	-12	-22
Св. 120 до 180	0	-6,5	+39	+27	+27	+15	+15	+3	+6,0	-6,0	0	-12	-14	-26
Св, 180 до 250	0	-9,0	+45	+31	+31	+17	+18	+4	+7,0	-7,0	0	-14	15	-29

Таблица 38 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников на вал. Класс точности 2

		льные				Натяі	и (+),	зазоры ((—), мки	с, для п	осадок			
Интервалы номи- нальных диамет- ров d, мм	отклонения диаметра отверстия подшипника d _m , мкм		L2/	L2/n4 L2/m		m4 L2/k4		1.2/j _s 4		L2/h4		L2/g4		
_	верхн	нижн	наиб.	наим.	наиб.	наим	наиб.	наим.	наиб.	нанм.	наиб.	наим	наиб.	наим.
От 10 до 18	0	-4,0	+21	+12	+16	+7	+10	+1	+6,5	-2,5	+4,0	-5	-2,0	-11
Св 18 до 30	0		+25	+15	+18	+8	+12	+2	+7,0	-3,0	+4,0	<u></u> 6	-3,0	-13
Св. 30 до 50	0	-4,0	+28	+17	+20	+9	+13	+2	+7,5	-3,5	+4,0	-7	— 5,0	-16
Св 50 до 80	0	-5,0	+33	+20	+24	+11	+15	+2	+9,0	-4,0	+5,0	-8	-5,0	-18
Св. 80 до 120	0	-5,0	+38	+23	+28	+13	+18	+3	+10,0	—5,0	+5,0	-10	-7,0	-22
Св. 120 до 180	0	6,5	+45	+27	+33	+15	+21	+3	+12,0	-6,0	+6,5	—12	—7, 5	-26
Св. 180 до 250	0	-9,0	+54	+31	+40	+17	+27	+4	+16,0	-7, 0	+9,0	-14	-6,0	-29

Таблица 39 Предельные отклонения сопрягаемых диаметров при посадке роликовых конических подшипников в корпусе. Класс точности 2

	Предельные отклонения			Пределн	ные от	олонения	отверс	гия, мкм	, для по	олей дог	тусков			
Интервалы номи- нальных диамет- ров D , мм	Интервалы номи- нальных диамет- D_m , мкм		N5		M5		K 5		J _s 5		H 5		Q 5	
	верхн.	нижн.	верхн	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	нижн.	верхи.	нижн.	верхн.	нижн.	верхн.	ниже.
От 18 до 30	0	-4,0	-12	-21	5	-14	+1	8	+4,5	-4,5	+9	0	+16	+7
Св. 30 до 50	0	-4,0	-13	-24	-5	-16	+2	<u>9</u>	+5,5	-5,5	+11	0	+20	+9
Св 50 до 80	0	-4,0	-15	-28	6	-19	+3	<u>—10</u>	+6,5	-6,5	+13	0	+23	+10
Св. 80 до 120	0	-5,0	-18	-33	<u>-8</u>	23	+2	<u>—13</u>	+7,5	<u>-7,5</u>	+15	0	+27	+12
Св. 120 до 150	0	-5,0	_21	-39	_9	_27	+3	<u>—15</u>	+9,0	_9,0 	+18	0	+32	+14
Св. 150 до 180	0	6,5	21	-39	<u>9</u>	27	+3	-15	+9,0	<u>-9,0</u>	+18	0	+32	+14
Св 180 до 250	0	-8,0	-25	-45	-11	-31	+2	<u>—18</u>	+10	_10,0	+20	0	+35	+15
Св. 250 до 315	0	-10,0	-27	-50	<u>_13</u>	-3 6	+3	20	+11,5	—11 , 5	+23	0	+40	+17
Св. 315 до 400	0	—12 _• 0	-30	55	-14	-39	+3	-22	+12,5	-12,5	+25	0	+43	+18

Таблица 40 Натяги и зазоры при посадке роликовых конических подшипников в корпусе. Класс точности 2

	Интервалы номинальных диаметра подшипника ров D , мм					Натяг	и (+), з	азоры (—), мкм	для по	садок			
нальных диамет-			N5/£2		M5/12		K5/12		J _s 5//2		H5/12		G5/ 12	
	верхн.	нижн.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	наим.	наиб.	нанм.
От 18 до 30	0	-4, 0	+21	+8,0	+14	+1,0	+8	-5,0	+4,5	-8,5	0	—13	7	20
Св 30 до 50	o	-4,0	+24	+9,0	+16	+1,0	+9	-6,0	+5.,5	-9, 5	0	—15	<u>—</u> 9	-24
Св. 50 до 8)	0	4,0	+28	+11,0	+19	+2,0	+10	—7, 0	+6,5	-10,5	0	17	-10	—27
Св. 80 до 120	0	-5,0	+33	+13,0	+23	+3,0	+13	-7,0	+7,5	-12,5	0	20	-12	-32
Св. 120 до 150	0	-5,0	+39	+16,0	+27	+4,0	+15	_8 ₀ 0	+9,0	-14,0	0	-23	-14	—37
Св. 150 до 180	0	-6,5	+39	+14,5	+27	+2,5	+15	-9,5	+9*0	-15,0	0	-24	-14	38
Св. 180 до 250	0	-8,0	+45	+17,0	+31	+3,0	+18	-10,0	+10,0	-18,0	0	-28	-15	-43
Св. 250 до 315	0	-10,0	+50	+17,0	+36	+3,0	+20	-13,0	+11,0	-21,0	0	-33	-17	50
Св. 315 до 400	0	-12,0	+55	+18,0	+39	+2,0	+22	-15,0	+12,0	-24,0	0	—37	-18	-55

Справочное

определение видов нагружения

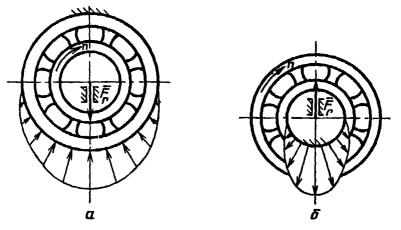
1. Местное нагружение кольца — такой вид нагружения, при котором действующая на подшипник результирующая радиальная нагружа постоянно воспринимается одним и тем же ограниченным участком дорожки качения этого кольца (в пределах зоны нагружения) и передается соответствующему участку посадочной поверхности вала или корпуса.

Например, кольцо не вращается относительно действующей на него нагрузки

или кольцо и натрузка участвуют в совместном вращении.

На черт. І представлены случаи местного нагружения колец с соответствующими эпирами нормальных напряжений на посадочных поверхностях.

Виды нагружения (и эпюры нормальных напряжений на посадочных поверхностях)



a — местное нагружение наружного кольца; b — местное нагружение внутреннего кольца; F_{r} — радиальная нагрузка, действующая на подшипник; n — частота вращения подшипника

Черт. 1

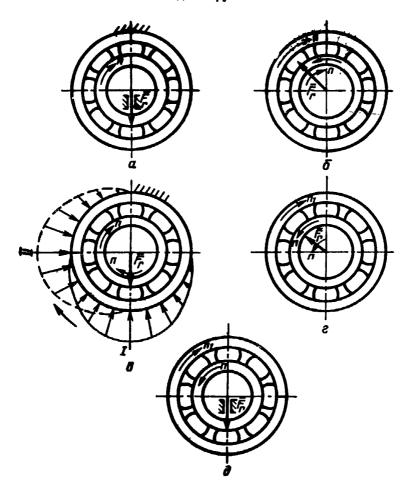
2. Циркуляционное нагружение кольца — такой вид нагружения, при котором действующая на подшилник результирующая радиальная нагрузка воспринимается и передается телами качения в процессе вращения дорожке качения последовательно по всей ее длине, а следовательно, и всей посадочной поверхности вала или корпуса.

Такое нагружение возникает, например, когда кольцо вращается относительно постоянной по направлению радиальной нагрузки, а также, когда нагрузка

вращается относительно неподвижного или подвижного кольца.

На черт. 2 представлены случаи циркуляционного нагружения колец. Показана эпюра нормальных напряжений на посадочной поверхности корпуса (случай 2в), перемещающаяся по мере вращения нагрузки \overline{F}_r с частотой вращения л.

Виды нагружения



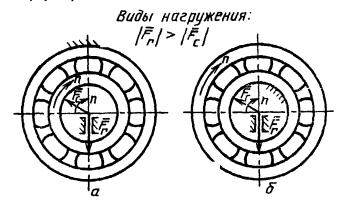
a, δ — циркуляционное нагружение внутреннего кольца; s, ε — циркуляционное нагружение наружного кольца; δ — циркуляционное нагружение обоих колец

Черт 2

3. Қолебательным нагружением кольца называют такой вид нагружения, при котором неподвижное кольцо подшипника подвергается одновременному воздействию радиальных нагрузок: постоянной по направлению \overline{F}_r и вращающейся \overline{F}_c , меньшей или равной по величине \overline{F}_r . Их равнодействующая совершает

периодическое колебательное **дв**ижение, симметричное относительно направления $\overline{F_r}$, причем она периодически воспринимается последовательно через тела качения зоной нагружения кольца и передается соответствующим ограниченным участкам посадочной поверхности.

Такое нагружение возникает, например, на неподвижном наружном кольце, когда на него воздействует через вал постоянная нагрузка $\overline{F_r}$, а внутреннее кольцо вращается совместно с приложенной к нему нагрузкой $\overline{F_c}$, возникающей от дисбаланса (черт. 3).



a — колебательное нагружение наружного кольца, циркуляционное нагружение внутреннего кольца; δ — колебательное нагружение внутреннего кольца, циркуляционное нагружение наружного кольца; $\overline{F_c}$ — вращающаяся радиальная нагрузка, цействующая на подшинии ϵ

Черт. 3

На черт 4 показана круговая диаграмма изменения равнодействующей силы $F_{r+c}=F_r+F_c$ при колебательном нагружении вала. Здесь $\overline{F_r}$ — постоянная по вначению и направлению радиальная нагрузка, $|F_c|<|F_r|$ — радиальная нагрузка, вращающаяся с частотой n.

Равнодействующая изменяется по значению от $\overline{|F_r|}+\overline{|F_c|}$ до $\overline{|F_r|}-\overline{|F_c|}$ и колеблется по направлению за один оборот вала в пределах угла, ограниченного точками A и B, симметрично относительно линии действия силы $\overline{F_r}$. При $\overline{|F_r|}=\overline{|F_c|}$ равнодействующая будет изменяться в пределах от 0 до 2 $\overline{|F_r|}$.

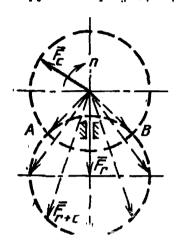
Если нагрузка постоянного направления меньше вращающейся, т. е. $|\vec{F}_r| < |\vec{F}_c|$, равнодействующая будет вращаться, изменяясь по значению и направлению от $(|\vec{F}_r| + |\vec{F}_c|)$ до $(|\vec{F}_c| - |\vec{F}_r|)$.

В этом случае кольца являются либо местно нагруженными, либо циркуляционно нагруженными, в зависимости от схемы приложения сил (черт. 5 и 6).

Имеют место случан «неопределенного нагружения» например, когда нагрузка на подшипники качения вала приложена одновременно от силы натяжения ремня и от кривощилно-шатунного привода.

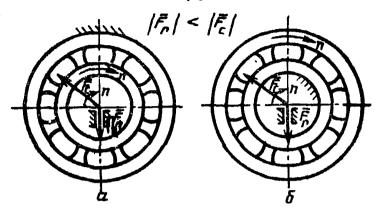
В этом случае кольца подшипников вала устанавливают как при циркуля-

Круговая диаграмма изменения равнодействующей силы \overline{F}_{r+c} при нагружении вала постоянной \overline{F}_r и вращающейся \overline{F}_c радиальными магрузками при $|\overline{F}_r| > |\overline{F}_c|$



Черт. 4

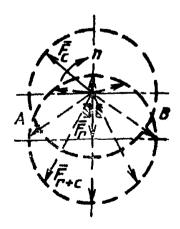
Виды нагружения:



a — местное нагружение внутреннего кольца, циркуляционное нагружение наружного кольца; δ — циркуляционное нагружение внутреннего кольца, местное нагружение наружного кольца

Черт 5

Круговая диаграмма изменения равнодействующей силы $\overline{F_r}_{+a}$ при $|\overline{F_r}| < |\overline{F_r}|$



Черт. 6

РЕКОМЕНДУЕМЫЕ ПОСАДКИ ШАРИКОВЫХ И РОЛИКОВЫХ ПОДШИПНИКОВ

Таблица 1

Посадки на вал

посадки на вал										
	ределяющие посадки	Подщи		ерстиями да мм	наметров,					
Вид		радиа	льные	радиальн	о-упорные	Примеры машин и подшипии- ковых узлов	Рекомендуе- мые посадки			
нагружения внутреннего кольца	Режим работы	шари- ковые	ролико- вые	шарико-	ролико- вые					
	Легкий или нормаль- ный Р≤ ≤0,07С					Ролики ленточных транспор- теров, конвейеров и подвесных дорог для небольших грузов, барабаны самописцев, опоры волновых передач				
Местное (вал не вра- щается)	Нормаль- ный или тя- желый 0,07 С < Р ≤ 0,15 С		шишники	всех днаме	етров	Передние и задние колеса автомобилей и тракторов, колеса вагонеток, самолетов и т. п. Валки мелкосортных прокатных станков	L0/g6; L6/g6; L0/f7; L6/f7; L0/h6; L6/h6			
						Блоки грузоподъемных ма- щин, ролики рольгангов, валки станов для прокатки труб крюковые обоймицы кранов				

Услевия, оку выбор к	Услевия, определяющие выбор посадки			ерстиями ди Ки	аметров,		
Bnz		радна	льные	радиальн	-упорные	Примеры машин и подшипни- ковых узлов	Рекомендуе- мые посадки
жагружения внутреннего жольца	Режим работы	ковие шари-	ролико- вые	шарико- вые	ролнко- вые	,	
Циркуля- пионное (вал враща- ется)	Легкий или нор- мальный 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ ≤0,15 <i>C</i>		Д	o 50		Гиромоторы и малогабарит- ные электромашины, приборы. Внутришлифовальные шпинде- ли, электрошпиндели, турбохо- лодильники	L2/j ₂ 4; L5/h5; L4/h5; L2/h4;
Циркуля- ционное (вал вращается)	Легкий или нор- мальный 0.07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤	До 40	До 40	До 100	До 40	Сельскохозяйственные ма- шины, центрифути, турбокомп- рессоры, газотурбинные двита- тели, центробежные насосы,	L2/j.4; L0/j.6;
	≤ 0,15 <i>C</i>	До 100	До 100	Св 100	До 100	вентиляторы, электромоторы, редукторы, коробки скоростей станков, коробки передач авто- мобилей и тракторов	15/65- 14/65-
			Дc	250			L0/m6; L6/m6
	Нормаль- ный или тя- желый 0,07 С < Р ≤	До 1 00	До 40	До 100	До 1 00	Электродвигатели мощностью до 100 кВт, турбины, криво- шипношатунные механиэмы, шпиндели металлорежущих	L5/k5; L4/k5; L2/k4; L0/k6; L6/k6; L0/j _s 6; L6/j _s 6
	≪ 0,16 <i>C</i>	Св. 100	До 100	Св. 100	До 180	станков, крупные редукторы. Редукторы вспомогательного оборудования прокатных станов	L5/m5; L4/m5; L2/m4; L0/m6; L6/m6

Условия, оп выбор і	ределяющие посадки	Подши	ЛНИКИ С ОТВ	ерстиями ді Ми	наметров,		
Вид]	радиа	льные	радиально-упорные		Примеры машин и подшипни- ковых узлов	Рекомендуе- мме посадки
нагружения внутреннего кольца	Режим работы	шари- ковые	ролико- вые	шарико- вые	ролико- вые		
	Нормаль- ный или тя- желый 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ ≤0,15 <i>C</i>	-	До 250		До 250		L5/n5; L4/n5; L2/n4; L0/n6; L6/n6; L0/p6; L6/p6
			Св. 50 до 140		_	Железнодорожные и трам- вайные буксы, буксы теплово- зов и электровозов, коленчатые валы двигателей, электродви- гатели мощностью свыше 100	L0/n6; L6/n6
Циркуля-	Тяжелая	<u></u>	Св. 140 до 200		-	кВт, крупные тяговые электро- двигатели, ходовые колеса мос- товых кранов, ролики рольган- гов тяжелых станов, дробиль-	L0/p6; L6/p6
ционное (вал вращается)	и ударная нагру с ка	-	Св 200 до 250			ные машины, дорожные машины, экскаваторы, манипуляторы прокатных станов, шаровые дробилки, вибраторы, грохоты, инерционные транспортеры	L0/n6; L6/r6;

Условия, определяющие выбор посадки		Подши		ерстиями д і мм	наметров,		
Вид		радна	льные	радиальн	о-упорные	Примеры машин и подшипни- ковых узлов	Рекомендуе- мые посадки
нагружения внутреннего кольца	Режни работы	ковые шари-	ролико- вые	шарико- вые	ролико- вые		
Циркуля- ционное (вал вращается)	Тяжелая и ударная нагрузка			на закра всех диа	епит ельно- метро в	Железнодорожные и трам- вайные буксы, буксы тяжело- нагруженных металлургических транспортных устройств. Неко- торые узлы сельхозмашин	вала h8; h9
	Нормаль- ный		ипники всех диах	на закре иетров		Трансмиссионные и контр- приводные валы и узлы, сель- скохозяйственные машины	Поля допусков вала h9; h10

Посадки упорных подшипников

Условия, определяющие выбор посадки		Подшип	инки с отве М	ерстиями ди м	аметров,		
		рад	нальные	радиальн	о-упорные	Примеры машин и подшинин- ковых узлов	Рекомендуе- мые посадки
Вид нагружения	Режим работы	ковые шари-	ролико- вые	шарико- вые	ролнко- вые		
Нагрузк	к осевне	Поді	Подшипники всех диаметров			Узлы с одинарными упорными подшипниками	L0/j _* 6; L6/j _* 6
						Узлы с двойными упорными подшипниками	L0/j.6; L6/j.6
Колеба- тельное на-	Нагрузка осевая и ра-		До 200 Св 200 до 250		Узлы на упорных подшипни- ках со сферическими роликами		
гружение	диальная					L0/m6; L6/m6	

Примечания:

1. Допускается при необходимости для узлов с упорными подшипниками вместо J₂5, J₂6 использование нолей J5, J6 ограниченного применения.

2. Для двойных упорных подшипников с отверстием диаметром свыше 150 мм допускается примене-

ние посадек L0/k6, L6/k6.

Посадки в корпус

Targett Attarage	ршие вибор посадки	1 Total Replaye			
Вид нагружения на-	Режим работы	Примеры машин и подшининковых узлов	Рекомендуемая посадка		
	Тяжелый при тон- костенных корпусах P>0,15C	Колеса автомобилей, тракторов, ба- шенных кранов, ведущие барабаны гу- сеничных машин	P7/l0; <i>P7/l</i> 6; P6/l5		
Циркуляционое (вращается корпус)	Нормальный 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ 0,15 <i>C</i>	Ролики ленточных транспортеров, барабанов комбайнов, валики станов для прокатки труб	J ₂ 7/ <i>l</i> 0; J ₂ 7/ <i>l</i> 6; <i>K7/l</i> 0; K7/ <i>l</i> 6		
	Нормальный или тяжелый 0,07С< <Р≪0,15С	Передние колеса автомащин и тяга- чей. Ролики рольгангов, коленчатые ва- лы, ходовые колеса мостовых и козло- вых кранов. Опоры и блоки крюковых обоймиц и полиспастов. Опорно-поворот- ные устройства кранов	N7/10; N7/16; M7/10; M7/16		
	Нормальный или тяжелый (для точ- ных узлов) 0,07С < <Р≤0,15С	Шлиндели тяжелых металлорежущих станков	M6/I5; M6/I4; K6/I5; K6/I4		
Местное (вращается вал)	Нормальный 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ 0,15 <i>C</i>	Электродвигатели, центробежные на- сосы, вентиляторы, центрифуги, шпин- дели быстроходных металлорежущих станков, турбохолодильники, узлы с ра- диально-упорными шариковыми подшип- никами	J ₂ 6/15; J ₂ 6/14; J ₂ 7/10; J ₂ 7/16		

Условия, определя:	ощие выбор посадки				
Вид нагружения на- ружного кольца	Режим работы	Примеры машин и подшилинковых уалов	Рекомендуемая посадка		
	Нормальный или тяжелый (перемещение вдоль оси отсутствует) 0,07С < Р ≤ 0,15С	Коробки пердач, задние мосты авто- мобилей и тракторов Подшипниковые узлы на конических роликовых подшип- никах	M7/l0; M7/l6; K7/l0; K7/l6; J _s 7/l0; J _s 7/l6		
Местное (вращает- ея вал)	Нормальный или тяжелый Р>0,15С	Узлы общего машиностроения, редукторы, желеэнодорожные и трамвайные буксы, тяговые электродвигатели, сельскохозяйственные мащины	H7/10, H7/16; J7/10; J7/16		
	Легкий или нор- мальный Р≪0,07С	Быстроходные электродвигатели, оборудование бытовой техники	H7/l0; H7/l6; H6/l5; H6/l4; H5/l2; J ₂ 7/l0; J ₂ 7/l6; J ₂ 6/l5; J ₂ 6/l4; J ₂ 5/l2		
Местное или коле- бательное (вращает- ся вал)	Нормальный или тяжелый 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≪ 0;15 <i>C</i>	Шпиндели шлифовальных станков, ко- ленчатые валы двигателей	K6/15, K6/14; K5/12; J ₂ 6/15; J ₂ 6/14; J ₂ 5/12		
	Легкий или нор- мальный 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ ≤0,15 <i>C</i> .	Трансмиссионные валы, молотилки, маньины бумажной промышленности	J _s 7/l0; J _s 7/l6; H7/l0; H7/l6		

Условия, определян	ощие выбор посадки			
Вид нагружения на- ружного кольца	Режим работы	Примеры машин и подшипниковых узлов	Рекомендуемая посадка	
	Нормальн ый 0,07С < Р ≤ 0 ,15 С	Все типы узлов с упорными подшип- никами	H8/l0; H8/l6	
Местное (вращает- ся вал). Нагрузка исклю-	Тяжелый <i>P</i> >0,15 <i>C</i>	Узлы с шариковыми упорными под- шипниками	H8/l0; H8/l6; H9/l0; H9/l6; H6/l5; H6/l4	
тельно осевая		Узлы с упорными подшипниками на конических роликах	G7/10; G7/16; G6/15; G6/14	
Местное (вращает-	Тяжелый или нор- мальный 0,07 <i>C</i> < <i>P</i> ≤ ≤0,15 <i>C</i>	Узлы со сферическими упорными ро- ликовыми подшипниками для: общего применения	J ₂ 7/ <i>l</i> 0; J ₂ 7/ <i>l</i> 6	
Циркуляционное (вращается корпуе)	Тяжелый <i>P</i> >0,15 <i>C</i>	тяжелых металлорежущих станков (карусельные)	K7/10; K7/16	
		вертикальных валов турбин	M7/l0; M7/l6	

Примечания:

1. Допускается при необходимости использование вместо J₅6, J₅7 полей допусков сграниченного примевения J6, J7.

2. В случае разъемных корпусов посадки должны быть выбраны с зазором (поля допусков диаметров отверетий корпусов Н7, Н6, G7, G6).

Рекомендуемое

основные указания по обеспечению точности сопряжений И ИЗМЕРЕНИЯМ СОПРЯГАЕМЫХ ДИАМЕТРОВ

1. Контроль и измерение сопрягаемых диаметров подшипников, валов и отверстий в корпусах на соответствие установленным полям допусков необходимо проводить в зависимости от размеров сопряжений и наличия аттестованных средств, например, с помощью комплекта калибров или стрелочных приборов, настраиваемых по эталонам

2. При использовании метода многократного измерения диаметром сопрягаемых поверхностей приборами двухточечного контакта с последующим вычисле-

нием их среднеарифметического значения по формуле

$$d_{ca} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{l=N} d_i,$$

лде N — число измерений; d_{i} — частное измеренное значение диаметра поверхности при i-ом измере-

Возникает систематическая погрешность в определении значения сопрягае-

мых диаметров, которую необходимо учитывать

2.1. Диаметр отверстия при указанном измерении получается завышенным, а диаметр вала — заниженным за счет отклонений формы, выступающих за пределы цилиндрических поверхностей описанных среднеарифметическими диаметрами.

2.2 В соответствии с чертежом, где показан случай сопряжения повержностей втулки и вала с отклонениями формы при равенстве их среднеарифметических диаметров, погрешности при измерении отверстия и вала следует опре-

делять соответственно из соотношений:

$$d_{\mathrm{ca}}-d_{n}^{\mathrm{A}}=rac{1}{2}$$
 v δ_{A} ; $d_{\mu}^{\mathrm{B}}-d_{\mathrm{ca}}=rac{1}{2}$ v δ_{B} ,

где d_{Π}^{A} , d_{Π}^{B} — диаметры цилиндров, соответственно прилегающих к поверхностям отверстия или вала:

1/2 — коэффициент, возникший в результате осреднения размеров; коэффициент, учитывающий какую часть поля допуска занимают по высоте отклонения формы;

Ол. Ов — высоты поля допуска на днаметр соответственно отверстия или

2.3. Соответствующую погрешность в определении натяга следует оценивать формулой

$$\Delta_{\Phi} = \frac{1}{2} \ \vee (\delta_A + \delta_B).$$

Формула позволяет определить дополнительный натяг, возникающий в соединениях с гарантированным натягом и значением уменьшения зазора в соединениях, где необходим гарантированный зазор.

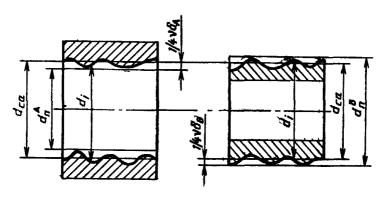
Полный натяг в соединении Дв равен:

$$\Delta_{\rm H} = \Delta_{\rm ca} + \Delta_{\rm db}$$
,

где Δ_{ca} — натяг, как разность среднеарифметических значений диаметров отверстия и вала.

Полученные данные подтверждаются опытом сборки.

При измерении сопрягаемых поверхностей методом прилегающих поверхностей $\Delta_{\Phi}\!=\!0$.



- 3. При необходимости сужения полей допусков на натяги (зазоры) в пределах выбранной посадки, например для обеспечения функциональной взаимозаменяемости, в изделиях допускается доводка посадочных мест под подшипники с сохранением заданных предельных отклонений формы, расположения и параметров шероховатости.
- 4. Для обеспечения высокой надежности соединений при узких полях допусков на натяг разрешается проводить контроль посадок колец подшипников по значению и равномерности возрастания усилия в процессе запрессовки колец, например, при сборке микромашин, гиромоторов и малогабаритных шпинделей шлифовальных станков.

Примечание. Необходимо соблюдать плавность приложения усилия запрессовки и исключить возможность перекоса кольца относительно посадочного места при монтаже.

5. Для исключения влияния отклонений формы на размер при обеспечения точных соединений рекомендуется измерение посадочных диаметров проводить методом прилегающей поверхности, например с помощью набора калибров (при малой разности диаметров), а при больших партиях изделий применять пневматические приборы с числом сопел более трех.

ДОПУСТИМЫЕ УГЛЫ ВЗАИМНОГО ПЕРЕКОСА КОЛЕЦ ПОДШИПНИКОВ КАЧЕНИЯ И ДОПУСКИ РАСПОЛОЖЕНИЯ ПОСАДОЧНЫХ ПОВЕРХНОСТЕЙ ВАЛА И КОРПУСА В ПОДШИПНИКОВЫХ УЗЛАХ РАЗЛИЧНЫХ ТИПОВ

- 1. За основу при назначении допусков расположения посадочных поверхностей вала и корпуса принимают допустимый угол взаимного перекоса колец подшипников Отах.
- 2. За допустимый угол перекоса осей вала и корпуса от технологических погрешностей их обработки и сборки Θ_{τ} принимают не более половины допустимого угла взаимного перекоса колец подшипников $\Theta_{\scriptscriptstyle T}$ «

Угол перекоса Θ_B , вызываемый погрешностями обработки вала, не должен превышать $\dot{\Theta}_B \leqslant 1/3$ $\Theta_{\text{т}}$, а угол перекоса Θ_{K} , вызываемый погрешностями обработки и сборки корпуса, не должен превышать $\Theta_{\kappa} \leqslant \frac{1}{3} \Theta_{\tau}$

- 3 Углы перекоса $\Theta_{ au}$, $\Theta_{ extit{B}}$, $\Theta_{ ext{K}}$ не должны превышать значений, указанных в таблине.
- 4. Допуски соосности в диаметральном выражении (относительно общей оси) посадочных поверхностей определяют по формулам:

для вала $\varnothing T_{pc}^B = B t g \Theta_B$, для корпуса $\varnothing T_{pc}^{\kappa} = B t g \Theta_{\kappa}$.

При длине посадочного места $B_1 = 10$ мм они должны соответствовать значениям, приведенным в таблице.

- 5. При другой длине посадочного места B_2 для получения соответствующих допусков соосности следует табличные значения умножить на $\frac{-2}{10}$.
- 6. На черт. 1 и 2 показаны обозначения допусков соосности относительно общей оси (базы А, Б) посадочных мест вала и корпуса.

7 Угол взаимного перекоса колец, вызванный деформацией валов и корпу-

сов в работающем узле $\Theta_{\rm d}$, не должен превышать $\Theta_{\rm d} \leq 0.2\Theta_{\rm max}$.

8. Допускается в обоснованных случаях перераспределять между собой по значению углы перекоса Θ_{τ} и Θ_{π} при условии, что $\Theta_{\tau} + \Theta_{\pi} \leqslant 0.7\Theta_{\text{max}}$.

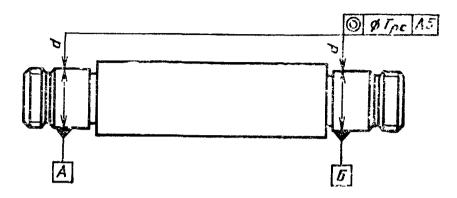
Допустныме углы взаимного перекоса колец подшипников качения и допуски расположения посадочных поверхностей вала и корпуса в подшипниковых узлах различных типов

Тви воджинивиков	Допустимые углы взаим- иого переко- са колец под- шипников Ө _{тах}	Допустимый угол взаимного пере- коса колец от технологических погрешностей обработки			Допуск соосности, мкм, посадочной поверхности длиной $B=10$ мм в диаметральном выражении	
		общий $\Theta_{T} = \frac{\Theta_{max}}{2}$	вала $\Theta_{\mathbf{g}} = \frac{\Theta_{\mathbf{T}}}{3}$	$\Theta_{K} = \frac{2\Theta_{T}}{3}$	вала	корпуса
Радиальные однорядные шариковые (при радиальном нагружении) с радиальным зазором: нормальным по 7-му ряду по 8-му ряду		4' 6' 8'	1′20″ 2′ 2′40″	2'40" 4' 5'20"	4,0 6,0 8,0	8,0 12,0 16,0
Раднально-упорные ша- риковые однорядные с уг- лами контакта: α=12° α=26° · α=36°	6′ 5′ 4′	2′30″ 2′30″ 2′	1′ 50″ 40″	2' 1'40" 1'20"	3.0 2.4 2,0	6,0 4,8 4,0
Упорно-радиальные шари- ковые с углом контакта α=45°—60°	[2′	40′′	1′20″	2,0	4,0
Упорные шариковые с уг- лем контакта «-90°	-2'	1'-	20″	40"	1,0	2,0

Тин подшиниников	Допустимые углы взаим- ного переко-	Допустимый угол взаимного пере- коса колец от технологических погрешностей обработки			Допуск соосности, мкм, посадочной поверхности дли- ной В≈10 мм в диаметраль- ном выражении	
	са колец под- шипников Ө _{шах}	общий Ө _Т —	$ ΘB = $ $ \frac{ΘT}{3} $	корпуса $\Theta_{K} = \frac{2\Theta_{T}}{3}$	вала gT в = Btg Өв	корпуса
Радиальные с цилиндри- ческими роликами: с короткими и длин-						
ными без модифици- рованного контакта	2′	.1′	20″	40′′	1,0	2,0
с модифицированным контактом	6′	3/	1′	2′	3,0	3,0
Коннческие с роликами: без модифицированного контакта с небольшим моди- фицированным кон- тактом	2′	1'	20"	40″	1,0	2,0
	4′	2′	40′′	1′20′′	2,0	4,0
Конические с модифици- рованным контактом на на- ружном кольце	4	4'	1′20″	2′40″	4,0	48,0
Упорные с цилиндричес- вими или коническими ро- ликами		30″	10"	20′′	0,5	4,0

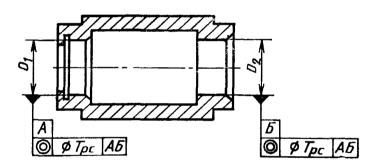
	Допустимые углы взаим- мого переко- са колец под- шичников $\Theta_{\rm max}$	Допустимый угол взаимного пере- коса колец от технологических погрешностей обработки			Допусю соосности, мкм, посадочной поверхности длиной $B=10$ мм в диаметральном выражении	
Тип подпиниванов		общий $\Theta_{T} = \frac{\Theta_{max}}{2}$	$\Theta_{B} = \frac{\Theta_{T}}{3}$	корпуса $\Theta_{K} = \frac{2\Theta_{T}}{3}$	вала \varnothing Т $\frac{B}{pc} = B \operatorname{tg} \Theta_B$	иорпуса $ \varnothing T_{pc}^{K} = B \operatorname{tg} \Theta_{K} $
Игольчатые роликовые однорядные однорядные с модифи-	1′	30″	:1 0″	20′′	0,5	1,0
цированным контак- том многорядные	4' 1'	2′ 30″	40′′ 10′′	1 ′20″ 20″	2,0 0,5	4,0 1,0
Шариковые радиальные сферические двухрядные по ГОСТ 5720—75		6′	2′	4′	6,0	12,0
Подшипники роликовые раднальные однорядные с бочкообразными роликами. Основные размеры по ГОСТ 24954—81		6′	2′	4′	6,0	12,0
Роликовые радиальные сферические двухрядные по ГОСТ 5721—75	2°	6′	2′	4′	6,0	12,0
Родиковые упорные сферические по ГОСТ 9942—80	3°	6′	2′	4′	6,0	12,0

Обозначение допуска соосности посадочных мест вала относительно общей оси



Черт. 1

Обозначение допуска соосности посадочных мест корпуса относительно общей оси



Черт. 2

Примечание. В чертежах на вал и корпус разрешается вместо допуска соосности указывать допуск радиального биения посадочных мест относительнотех же баз.

ПРИЛОЖЕНИЕ 8 Справочное

ТРЕБОВАНИЯ К ПОСАДКАМ И РЕКОМЕНДАЦИИ ПО МОНТАЖУ ПОДШИПНИКОВ КАЧЕНИЯ

Ввиду высоких частот вращения, нагрузок, малых площадей контакта тел жачения с поверхностями качения колец, а также ввиду малой длины посадочной поверхности колец относительно их диаметров к посадкам, посадочным местам под подшипники, их монтажу и демонтажу должны быть предъявлены определенные требования.

1. ОСНОВНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ К ПОСАДКАМ ПОДШИПНИКОВ КАЧЕНИЯ

- 11. Необходимо обеспечить точность положения колец подшипников, относительно оси вращения, обусловленную, в основном, отсутствием перекосов. Геометрические оси колец подшипников в результате монтажа не должны значительно отклоняться по направлению от оси вращения вала.
- 12. Приданное вращающимся частям машин механизмов и приборов в результате монтажа положение относительно корпуса должно быть стабильно в осевом и радиальном направлениях в течение срока службы подшипников.

Положение вращающихся частей определяется начальными зазорами в подшипниках, деформациями в местах контакта, температурными деформациями, а также жесткостью сопряженных с подшипниками деталей и точностью монтажа.

В целях повышения точности вращения осевые и радиальные зазоры радиальных подшипников иногда ограничивают небольшим осевым смещением одного из колец

Прочность соединения при посадке должна быть достаточной, чтобы установленные неподвижно кольца пошипников не смещались относительно посаочных мест в течение всего срока службы изделия.

1.3. Необходимо гарантировать непроворачиваемость колец подшипников относительно посадочных мест.

Проворот первоначально установленных неподвижно колец приводит к снижению точности вращения, разбалансировке, износу посадочных поверхностей и выходу подшипников из строя При относительно небольших частотах вращения нагруженных радиальных подшипникв небольшое проворачивание невращающегося кольца порядка 1 оборот в сутки полезно, т. к. при этом изменяется положение зоны нагружения подшипника, что способствует повышению долговечности

- 1.4 Следует обеспечить сохранение точности формы поверхностей качения колец в результате посадки с натягом. В основном это относится к вращающемуся, чаще внутреннему кольцу, посадка которого осуществляется с большим натягом При малой изгибной жесткости кольца и достаточном натяге отклонения формы вала (отверстия корпуса) и посадочной поверхности самого кольца (в особенности овальность и огранка с числом граней 3) могут передаваться на поверхности качения, искажая их форму и вызывая повышенный уровень вибрации и износ
- 15 При назначении посадок следует, по возможности, обеспечивать легкость монтажа и демонтажа, отсутствие повреждений подшипников и других деталей. Значительные натяги и усилия запрессовки (распрессовки) колец могут вы-

звать повреждения посадочных поверхностей и рабочих поверхностей подшипни-ков.

Учитывая, что момент трения качения, стремящийся сдвинуть кольца относительно посадочных мест, значительно меньше момента трения скольжения между сопряженными поверхностями следует, по возможности, избегать излишне больших натягов при посадках.

2. ТРЕБОВАНИЯ К ПОСАДОЧНЫМ ПОВЕРХНОСТЯМ ПОД ПОДШИПНИКИ

2.1 Обеспечение требований к посадкам возможно при соблюдении требований к шероховатости, размерной точности и отклонениям формы и расположения посадочных мест.

Предельные отклонения посадочных диаметров вала и отверстия корпуса должны соответствовать выбранной посадке заданной точности.

Значительная неоднородность посадок, характеризуемая разностью наибольшего Δ_{min} и наименьшего Δ_{min} натягов и равная сумме допусков на сопрягаемые диаметры отверстия δ_A и вала δ_B ,

$$\Delta_{\max} - \Delta_{\min} = \delta_A + \delta_B$$

может оказаться неприемлемой для эксплуатации в областях крайних значений натягов, зазоров (—). В этом случае допуск на натяг снижают за счет селекции или доводки посадочных мест вала и корпуса (не нарушая точности формы).

2. Посадочные поверхности под подшинники и торцовые поверхности заплечиков валов и корпусов должны быть хорошо обработаны во избежание смятия и среза шероховатостей в процессе запрессовки и эксплуатации, а также появления коррозии.

Малые значения высот шероховатостей и их деформаций позволяют одновременно повысить точность измерений диаметров приборами точечного контакта.

23. Отклонения формы посадочных поверхностей вала и корпуса должны быть ограничены и соответствовать допускам.

В качестве основных показателей отклонений формы приняты допуск круглости и допуск профиля продольного сечения, представленные в радиусном выражении. Разрешается измерять диаметральные отклонения формы в виде непостоянства диаметра в поперечном и продольном сечениях более простыми и распространенными средствами измерений. При этом для оценки огранки с нечетным числом граней допускаются выборочные измерения отклонений формы валов на призмах с углом между опорными гранями 108° при вертикальном расположении ножки мерителя

- 24. Соосность посадочных мест корпуса и вала относительно общей осв должна соответствовать установленным допускам. Значительные отклонения соосности вала и корпуса, а также их неблагоприятные сочетания вызывают повреждения подшипников и нарушают сборку изделий.
- 25. Торцовые биения опорных торцов заплечиков валов и корпусов не должны превышать значений, указанных в табл 5 и 6 В результате измерения торцового биения при повороте вала или деталей корпуса на 360° вокрут продольной оси выявляется форма торца, волнистость или неперпендикулярность. к. оси (перекос торца), неплоскостность (вогнутость или выпуклость).

Примечание Для контроля плоскостности и перекосов торцов заплечиков вала и корпуса рекомендуется в отдельных случаях проверять ее с помощью набора фальшколец (или шаблонов). Одно из колец набора должно прилегать к посадочной поверхности вала или отверстия корпуса, а своим торцом **тириле**гать к опорному торцу заплечиков без просвета (визуальная оценка) или по краске.

- 2.6. Торец заплечика является дополнительной установочной базой, к которой плотно прижимают с помощью крепежных деталей кольца подшипников для повышения жесткости подшипниковых узлов. Торцовое биение может оказывать влияние на отклонение от соосности.
- 2.7. Точность обработки торца заплечика связана также с необходимостью выдерживать определенный радиус закругления в местах сопряжения торцовых и посадочных поверхностей (радиус галтели), который должен быть меньше радиуса фаски соответствующего кольца подшипника

Примечание. Размеры заплечиков должны соответствовать ГОСТ **20226**—82

- 28. Посадочные поверхности должны иметь галтели или заходные фаски, иметющие малый угол конусности для обеспечения плавности посадки, уменьшения среза и смятия шероховатостей.
- 2.9. Конструкция изделия должна быть приспособлена к удобной сборке, точной установке и разборке подшипниковых узлов: высота заплечиков должна быть меньше толщины кольца подшипников по бортику, на валах, при необходимости, должны быть примыкающие к заплечикам продольные пазы для лапок съемника, в корпусах отверстия для демонтажа наружных колец, валы должны иметь предохранительные шлифовальные центры, отверстия корпусов, по возможности, не должны иметь уступов.
- 2 10 Коэффициенты линейного расширения материала сопрягаемых деталей не должны значительно отличаться во избежание появления повышенных натягов-зазоров при изменении температуры работы узлов.

Для устранения этого явления в силуминовых корпусах устанавливают «стальные втулки

з. РЕКОМЕНДАЦИИ ПО МОНТАЖУ ПОДШИПНИКОВ КАЧЕНИЯ

В 1 Для подготовки сопрягаемых деталей к монтажу проверяют сопроводительные документы и надписи на упаковке подшипников и проводят их расконсервацию согласно действующей инструкции по хранению, расконсервации подшипников и их деталей и обращению с ними Хранить расконсервированные подшипники более двух часов без защиты от коррозии не допускается.

После расконсервации потребитель подшипников должен обеспечить их защиту от коррозии при контроле, монтаже, сборке и хранении изделий по внутрипроизводственной инструкции, разработанной в соответствии с ГОСТ 9028—74.

- 3 1 1. Сопрягаемые с подшипником поверхности валов и корпусов перед монтажом подшипников должны быть тщательно промыты, протерты, просущены и смазаны тонким слоем смазочного материала, каналы для подвода смазки должны быть продуты и очищены от стружки и других металлических частиц.
- 3.2 Перед монтажом следует проверить соответствие внешнего вида, маркировки, легкости вращения, зазоров требованиям нормативно-технической документации.
 - 3.2.1 Визуально у подшипников открытого типа должны быть проверены:
 - 1) наличие забоин, следов загрязнений, коррозии;
- 2) наличие полного комплекта заклепок, плотности их установки или других соединительных элементов, полного комплекта тел качения, наличие повреждений сепаратора

У подшипников закрытого типа следует проверить не повреждены ли уплотнения или защитные шайбы.

- 3.2 2. Легкость вращения предварительно смазанного подшипника проверяют вращением от руки наружного кольца при неподвижном внутреннем и горизонтальном расположении оси подшипника. Кольца должны вращаться плавно, безрезкого торможения. При повышенных требованиях к подшипнику легкость вращения измеряют на приборах, например, методом выбега.
- 3.2.3 При необходимости проверяют значение радиального и осевого зазоров. и их соответствие нормам на зазоры для данного типоразмера подшипника. Для проверки радиального зазора одно из колец подшипника закрепляют при горизонтальном положении оси и определяют зазор с помощью индикатора, смещая свободное кольцо под действием измерительного усилия в радиальном направлении в два диаметрально противоположные положения. Разница показаний прибора соответствует значению радиального зазора. Проводят три измерения, поворачивая свободное кольцо относительно начального положения на 120°. За значение радиального зазора принимают среднее арифметическое значение трех измерений Аналогично проводят измерение осевого зазора, но при вертикальном положении оси подщипника. Закрепляя одно из колец, другое смещают в осевом направлении в два крайних положения под действием измерительного усилия и фиксируют разность показаний индикатора. Радиальные зазоры в радиальных двухрядных сферических роликовых подшипниках и подшипниках с цилиндрическими роликами без бортов на наружных кольцах диаметром посадочного отверстия свыше 60 мм могут быть измерены с помощью щупа.

3 3 Необходимо проверить перед монтажом или в процессе изготовления монтажные поверхности корпусов (отверстия и торцы) и валов (посадочные поверхности и торцы) на отсутствие забоин, царапин, глубоких рисок от обработ-

ки, коррозии, заусенцев)

- 333 Перед монтажом подшипников валы, особенно при соотношениях длины и наибольшего диаметра более 8, следует проверять на прямолинейность оси (отсутствие изгиба) Проверку целесообразно проводить при вращении вала в центрах с помощью стрелочных приборов. Увеличение эксцентриситета от сечения к сечению в направлении от края к середине указывает на искривление вала.
- 3.3.2. Должно быть проверено отклонение соосности всех посадочных поверхностей, расположенных на одной оси, на соответствие нормам, указанным в технической документации.
- 3,33. Если подшипники, служащие опорой одного вала, устанавливают в различные (раздельные) корпуса, соосность корпусов, в соответствии с требованиями технической документации, должна быть обеспечена с помощью прокладок или других средств
- 34 При монтаже подшипника усилие напрессовки должно передаваться только через напрессовываемое кольцо через внутреннее при монтаже на вал и через наружное в корпус Запрешается проводить монтаж таким образом, чтобы усилие передавалось с одного кольца через тела качения на другое.

Не допускается приложение монтажных усилий к сепаратору. Нельзя напосить удары непосредственно по кольцу Допускается нанесение легких ударов: только через втулку из легкого металла.

3.4 1. При монтаже подшипников открытого типа с цилиндрическим отверстием на вал с натягом подшипник целесообразно предварительно нагреть в масляной ванне Для этого подшипник следует погрузить в вапну с чистым минеральным маслом, обладающим высокой температурой вспышки, нагретым до 80—90 °С, и выдержать в течение 10—15 мин в зависимости от размеров. При монтаже подшипников с защитными шайбами и постоянно заложенной смазкой их нагрев до той же температуры проводить в термостате

3.4.2. Для монтажа крупнога баритных подшипников наиболее целесообразным является применение гидравлического распора, обеспечивающего наиболее качественную установку подшипника: отсутствие каких-либо повреждений монтажных поверхностей и высокую производительность. Особенно целесообразем этот способ для монтажа подшипников с внутренним коническим отверстием диаметром более 120—150 мм.

Примечание. К крупногабаритным относят подшипники с отверстием диаметром более 300 мм.

- 3.4.3. При посадке подшипника в корпус с натягом рекомендуется перед монтажом предварительно охладить подшипник (жидким азотом или сухим льдом) либо нагреть корпус.
- 3.4.4. Наиболее целесообразными являются способы монтажа, при которых осуществляется одновременное и равномерное давление по всей окружности монтируемого кольца. При таких способах не возникает перекос монтируемого кольца. Для осуществления подобных способов применяют трубы из мягкого металла, внутренний диаметр которых несколько больше диаметра отверстия кольца, а наружный немного меньше наружного диаметра кольца. На свободном конце трубы следует установить заглушку со сферической наружной поверхностью, к которой и прилагают усилие при монтаже.
- 3.4.5. Усилие при монтаже следует создавать с помощью механических или гидравлических прессов.
- 3.4.6. Если вал, на котором монтируют подшипник, имеет резьбу, нарезанную на конце вала, подшипник можно монтировать через трубу, подобную описанной в п. 3.4.4 (но без заглушки), к которой прилагают осевое усилие, вращая специальную гайку с крупной резьбой, насаженную на промежуточную втулку, навинченную на резьбовой конец вала.
- 3.4.7. При отсутствии гидравлических и механических приспособлений при единичном производстве и монтаже с небольшими натягами подшипников малых размеров может быть допущено нанесение несильных ударов молотком через монтажную трубку с заглушкой.

При любых способах монтажа, особенно при монтаже с помощью молотка, необходимо тщательно следить за обеспечением равномерного, без перекоса, осевого перемещения кольца. Наличие перекоса при монтаже приводит к образованию задиров на посадочной поверхности, неправильной установке подшилника, приводящей к сокращению срока его службы, а в отдельных случаях — к разрыву монтируемого кольца.

3.4.8. Двухрядные сферические шариковые и роликовые подшипники с коническим отверстием устанавливают на цилиндрическом валу с помощью закрепительных и стяжных втулок, а на валах с конической шейкой — непосредственно. Монтаж подшипников с отверстием до 70 мм и нормальными натягами целесообразно осуществлять с помощью монтажной втулки, навертываемой на резьбовой конец вала. Нажимная часть воздействует на торец закрепительной втулки или непосредственно на торец внутреннего кольца (при монтаже без закрепительных и стяжных втулок) Подшипники диаметром свыше 70 или 100 мм следует монтировать гидравлическими методами. Так как по мере осевого продвижения закрепительной втулки внутреннее кольцо подшипника деформируется (расширяется), радиальный зазор уменьшается. Радиальный зазор необходимо контролировать с помощью щупа. Допустимое минимальное значение радиального зазора, мм, после сборки узла для подшипников, изготовленных с зазорами нормальной группы по ГОСТ 24810—81, ориентировочно может быть определено по формуле

$$\Delta_{\min,c6.} \approx \frac{d}{3000}$$
,

 $\mathbf{r}_{\mathbf{d}} = \mathbf{d} - \mathbf{h}_{\mathbf{0}}$ номинальный диаметр отверстия подшиника, мм.

При монтаже указанных подшипников с коническим отверстием кольца могут деформироваться и изменять форму поверхностей качения. В этих случаях, особенно при d>100 мм, следует измерять при монтаже (и после монтажа) радиальный зазор шупом не только в вертикальной плоскости (см. п. 3.2.3), но также в горизонтальной осевой плоскости подшипника. Зазор определяют как среднее арифметическое трех измерений в каждой из плоскостей (с поворотом последовательно на 120°). Крупногабаритные сферические роликовые подшипники целесообразно перед монтажом разогреть до 60—70°С.

3.5. В процессе установки подшипников (особенно воспринимающих осевые усилия), там где это возможно, с помощью щупа или по световой щели следует убедиться в плотном и правильном (без перекосов) прилегании торцов колец подшипника к торцам заплечиков. Аналогичной проверке должны быть подвергнуты противоположные торцы подшипников и торцы прижимающих их в осевом

направлении деталей.

3.5.1. Необходимо проверить правильность взаимного расположения подшипников в опорах одного вала. Вал после монтажа должен вращаться от руки

легко, свободно и равномерно

3.5.2. Должен быть установлен осевой зазор радиально-упорных и упорных подшипников, что осуществляют осевым смещением наружного или внутреннего колец с помощью прокладок, таек, распорных втулок. Для проверки осевого зазора в собранном узле к торцу выходного конца вала подводят измерительный наконечник индикатора, укрепленного на жесткой стойке. Осевой зазор определяют по разнице показаний индикатора при крайних осевых положениях вала. Вал смещают в осевом направлении до плотного контакта тел качения с поверхностью качения соответствующего наружного кольца.

3.5.3. Для повышения точности вращения, особенно в быстроходных узлах, например электрошпинделях для шлифования, зазоры в радиально-упорных подщипниках выбирают, создавая стабильный натяг на подшипники. Это достигается приложением к невращающемуся кольцу подшипника осевого усилия через тарированную пружину. При этом тела качения точно фиксируются на дорож-

ках качения.

35.4. Комплексным показателем качества и стабильности работы подшипникового узла является его температура. Причиной повышенной температуры может быть малый зазор в подшипнике или чрезмерно большой натяг, недостаток смазки, увеличенный момент трения вследствие износа рабочих поверхностей подшипника или взаимного перекоса колец. Возможны комбинации этих причин.

3.5.5. При установке опор одного вала в различные раздельные корпуса следует после монтажа корпусов выверить правильность их взаимного располо-

жения.

35.6. Во избежание защемления подшипников при монтаже в разъемных корпусах допускается иметь фаски в местах стыка их посадочных поверхностей.

- 3.5.7. Необходимо проверить наличие зазоров между вращающимися и неподвижными деталями (особое внимание следует обратить на наличие зазоров между торцами неподвижных деталей и торцами сепараторов, которые иногда выступают за плоскость торцов колец).
- 35.8. Следует проверить совпадение проточек для подачи смазки в корпусах со смазочными отверстиями в наружных кольцах подшипников.
- 3.5.9. Для подшипников с цилиндрическими роликами после монтажа должно быть проверено относительное смещение наружного и внутреннего колец в осевом направлении. Оно не должно быть более 0,5—1,5 мм для подшипников с корот-

кими роликами и более 1—2 мм — для подшипников с длинными и витыми роликами (большие значения даны для подшипников больших размеров).

3 5.10. После завершения сборочных операций и введения в подшипниковые узлы смазочного материала, предусмотренного технической документацией, следует проверить качество монтажа подшипников пуском сборочной единицы на низких оборотах без нагрузки. При этом прослушивают шум вращающихся подшипников с помощью стетоскопа или трубы. Правильно смонтированные и хорошо смазанные подшипники при работе создают ясный, непрерывный и равномерный шум

Появление резкого шума может свидетельствовать о неправильном монтаже, перекосах, повреждениях от применения ударного инструмента, неравномерный шум — о попадании посторонних частиц в подшипник, шум металлического то-

на — о недостаточном зазоре в подшипнике.

ПРИЛОЖЕНИЕ **9** Рекомендуемое

РЕКОМЕНДАЦИИ ПО ПРИМЕНЕНИЮ НОРМ И ТРЕБОВАНИЯ НАСТОЯЩЕГО СТАНДАРТА В УСЛОВИЯХ ПОВЫШЕННЫХ ТЕМПЕРАТУР И ПРИ ТОНКОСТЕННЫХ ВАЛАХ И КОРПУСАХ

При обеспечении заданного ресурса работы подшипников рекомендуется применять нормы и требования, указанные в разд. 1, 3, 4, а также использовать материалы, изложенные в приложениях 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8 настоящего стандарта в условиях действующих температур в пределах до 250 °C и при тонкостенных валах и корпусах.

СОДЕРЖАНИЕ

	Поля допусков и посадки	2
۷.	Шероховатость, отклонения формы и расположения посадочных и опорных торцовых поверхностей	9
	Основные указания по выбору посадок для колец подшипников .	17
4.	Допустимые углы взаимного перекоса колец подшипников качения в	21
5.	подшипниковых узлах различных типов	22
-	Приложение 1	^^
	Условия толстостенности полых валов и гнезд корпусов Приложение 2	22
	Сопоставление полей допусков по системе ОСТ, ГОСТ 25346—82,	
	ГОСТ 25347—82 и соответствующих посадок для подшипников качения	25
	Приложение 3 Численные значения предельных отклонений, натягов (+) и зазоров	
	(—) при посадках подшилников	28
	Приложение 4	~0
	Определение видов нагружения	7 8
	Рекомендуемые посадки шариковых и роликовых подшипников .	82
	Приложение 6	
	Основные указания по обеспечению точности сопряжений и измерениям сопрягаемых диаметров	90
	Приложение 7	
	Допустимые углы взаимного перекоса колец подшипников качения и	
	допуски расположения посадочных поверхностей вала и корпуса в подшипниковых узлах различных типов	92
	Приложение 8	
	Требования к посадкам и рекомендации по монтажу подшипников	97
	качения	31
	Рекомендации по применению норм и требований настоящего стан-	
	дарта в условиях повышенных температур и при тонкостенных валах	103
	и корпусах	103

Редактор А. Л Владимиров Технический редактор В Н. Прусакова Корректор Т. А. Васильева

Сдано в набор 28 03.94. Подп в печ 16 05 94 Усл. печ, л 6,05, Усл кр-отт 6,18. Уч-иэд л. 5,95 Тир. 817 экз С 1325,

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 107076, Москва, Колодезный пер., 14. Калужская типография стандартов, ул. Московская, 256. Зак. 732