Группа Д15 УДК 621.831:629.7 ОТРАСЛЕВОЙ СТАНДАРТ OCT 1 03743-74 СОЕДИНЕНИЯ ЗУБЧАТЫЕ (ШЛИЦЕВЫЕ) На 15 страницах ТОРЦОВЫЕ Параметры. Технические требования Взамен 55МТ-50 Проверено в 1987 г. Nº 087-16 от 25 октября 1974 г. Распоряжением Министерства срок введения установлен с 1 июля 1975 г. Несоблюдение стандарта преследуется по закону 1. Настоящий стандарт распространяется на торцовые зубчатые (шлицевые) соединения деталей с наружным диаметром от 16 до 600 мм и прямолинейными торцовыми зубьями (шлицами), расположенными радиально на торцовых поверхностях деталей. Стандарт устанавливает параметры, зависимость между геометрическими элементами соединений и технические требования. Стандарт не распространяется на соединения дисков компрессоров и турбин Hus. He gybankata газотурбинных двигателей с прямолинейными торцовыми зубьями (шлицами).

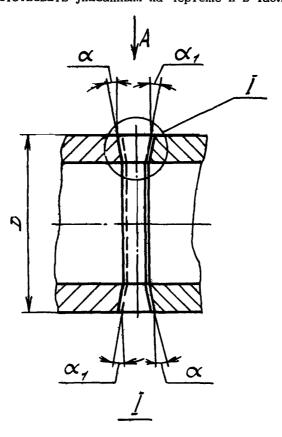
ГР 3781 от 14.11.74

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

0	C	T	1	03	7	43-	74	Crp.	2
v	•			UU	•	TU	, 7	Crp.	Z

2. Обозначение геометрических элементов соединения и зависимость между ними должны соответствовать указанным на чертеже и в табл. 1.

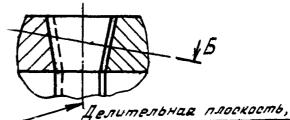


Вид А развернуто

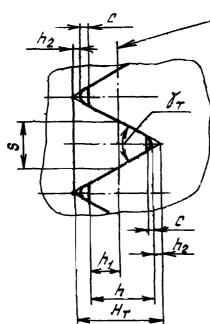
Лит.изм.

2066

инв. <u>№ дубликата</u> Инв. <u>№ подлиника</u>



перлендикулярная к оси детали



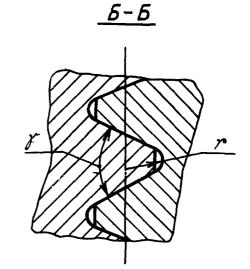


Таблица 1

Наименование параметров и геометрических элементов	ервнеодо ерине	Величины и зависимости
соединения Наружный диаметр	Ð	
Число зубьев	Z	page 1
Угол профиля	7	-
Радиус скругления впадины	۰۲	_
Угол конусности	d	$\sin \alpha = \sin \frac{90}{7} \cdot \cot \frac{1}{7}$
Угол подрезки торца эуба	a,	-
Теоретическая высота зуба	$H_{T}$	H <sub>T</sub> = D·tq.Cl
Толщина зуба по хорде наруж- ной окружности на делитель- ной плоскости	s	$S = D \cdot Sin \cdot \frac{90^{\circ}}{Z}$
Торцовый профильный угол	87	$tq \frac{\delta r}{2} = tq \cdot \frac{\delta}{2} \cdot cos \propto$
Торцовый зазор	C	0,25 для r = 0,2 C=r для r ≥ 0,4
Расстояние между дном дейст- вительной и теоретической впадин	h <sub>2</sub>	$h_2 = \frac{r}{\cos \alpha} \left( \frac{1 - \sin \frac{\gamma}{2}}{\sin \frac{\gamma}{2}} \right)$
Действительная высота зуба	h	h = H <sub>T</sub> - (2h <sub>2</sub> + C)
Высота головки зуба от дели- тельной плоскости	h <sub>1</sub>	$h_1 = \frac{s}{2} \cdot ctq \frac{\gamma_T}{2} - (h_2 + c)$

- 3. Угол профиля  $\gamma$  в сечении, перпендикулярном к поверхности впадин, должен быть  $60^{\circ} \pm 10'$  и  $40^{\circ} \pm 10'$ .
  - 4. Число зубьев должно соответствовать указанному в табл. 2.

2066

нив. Ме дубликата Нив. Ме водлиника Таблица 2

ſ	<del></del>	при <b>у =</b> 60°	12	24	48	96	-	192
	2	при $\gamma = 40^{\circ}$	_	-	48	96	144	192

5. Угол конусности **X** и торцовый профильный угол **у** в сечении, перпендикулярном к делительной плоскости, должны соответствовать указанным в табл. 3.

Таблица 3

	C	Κ	$\gamma_r^*$				
Z	Пред, откл		0				
	при <b>ў</b> = 60°	при <b>/</b> = 40 <sup>0</sup>	при Д = 60°	при <b>γ</b> = 40 <sup>0</sup>			
12	13° 3′58″	•••	58°42 <sup>'</sup> 25"	-			
24	6°30′16″	-	59 <sup>0</sup> 40 <sup>'</sup> 48 <sup>"</sup>	-			
48	3 <sup>0</sup> 14 <sup>/</sup> 55"	5 <sup>0</sup> 9 <sup>/</sup> 27 <sup>#</sup>	59 <sup>0</sup> 55 <sup>1</sup> 12 <sup>"</sup>	39 <sup>0</sup> 51′3″			
96	1°37 <b>′2</b> 6″	2 <sup>0</sup> 34 <sup>1</sup> 35 <sup>11</sup>	59 <sup>0</sup> 58 <sup>4</sup> 8"	39 <sup>0</sup> 57 <sup>1</sup> 46 <sup>#</sup>			
144	-	1°43′3″	-	39 <sup>0</sup> 59′			
192	0 <sup>0</sup> 48 <sup>4</sup> 3 <sup>4</sup>	1°17′17″	59 <sup>0</sup> 59 <sup>7</sup> 42 <sup>#</sup>	39 <sup>0</sup> 59 <sup>/</sup> 26 <sup>//</sup>			

<sup>\*</sup>Размеры расчетные.

Инв. № дубликата

6. Угол наклона вершин зуба должен соответствовать указанному в табл. 4.

Таблица 4

	ά <sub>1</sub>							
Z	Пред. о	rкл. +20'						
_	$\text{при } \gamma = 60^{\circ}$	при $\chi = 40^{\circ}$						
12	13 <sup>0</sup> 3′	_						
24	6°30′	-						
48	3°14′	5°9′						
96	1°37′	2°34′						
144	_	1°43′						
192	0°48′	1 <sup>0</sup> 17 <sup>/</sup>						

- 7. Основные параметры соединения должны соответствовать:
- для угла профиля  $\gamma = 60^\circ$  указанному в табл. 5; для угла профиля  $\gamma = 40^\circ$  указанному в табл. 6.

Таблица 5

						MIM							
			<b>S</b> Пред.				7	)					
	D			0,2	?	0,	4	C	,6	0,	8		
7		H_	откл.		Пред. откл.								
4		''T	-0,03	-0,1		-0,2			-0,3				
			-0,08	h	h <sub>1</sub>	h	h1	h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>		
	16	3,71	2,09	3,10	1,45	-	-	-		_	-		
	18	4,18	2,35	3,57	1,68	-	-	-			-		
12	20	4,64	2,61	4,03	1,92	3,42	1,51		-	_	-		
	22	5,11	2,87	4,50	2,15	3,89	1,74	-	-	-	-		
	25	5,80	3,26	5,19	2,50	4,58	2,09	3,97	1,69	-	-		

Продолжение

	MM .											
			S			<del></del>	7	<del>-</del>			0,8	
z	ם	<i>μ</i>	Пред. откл.	0,	2	0,	.4 Пред. с		,6	U	,8	
		$H_T$	-0,03	-0,	[	-0,			-0,	.3		
			-0,08	h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>	<i>h</i>	hi	
	28	6,50	3,66	5,89	2,84	5 <b>,28</b>	2,44	4,67	2,03	4,06	1,63	
	30	6,96	3,92	6,35	3,08	5,74	2,67	5,13	2,27	4,52	1,86	
	32	7,43	4,18	6,82	3,31	6,21	2,90	5,60	2,50	4,98	2,09	
	34	7,89	4,44	7 <b>,2</b> 8	3,54	6,67	3,14	6,06	2,73	5,45	2,32	
	36	8,36	4,70	7,74	3,77	7,13	3,37	6,52	2,96	5,91	2,56	
	38	8,82	4,96	8,21	4,00	7,60	3,60	6,99	3,19	6,38	2,79	
12	40	<b>9,2</b> 8	5,22	8,67	4,24	8,06	3,83	7,45	3,43	6,84	3,02	
1	42	9,75	5,48	9,14	4,47	8,53	4,06	7,92	3,66	7,31	3,25	
	45	10,44	5,87	9,83	4,82	9,22	4,41	8,61	4,01	8,00	3,60	
	48	11,14	6,27	10,53	5,17	9,92	4,76	9,31	4,35	8,70	3,95	
	50	11,60	6,53	10,99	5,40	10,38	4,99	9,77	4,59	9,16	4,18	
	53	12,30	6,92	11,69	5,75	11,08	5,34	10,47	4,93	9,86	4,53	
	56	13,00	7,31	12,39	6,09	11,78	5,69	11,17	5,28	10,55	4,88	
	60	13,93	7 <b>,8</b> 3	13,32	6,56	12,70	6,15	12,09	5,75	11,48	5,34	
	16	1,82	1,05	1,22	0,51	-	-	-	-	-	-	
	18	2,05	1,18	1,45	0,62	-		-	-	-	_	
	20	2,28	1,31	1,68	0,74	-	_	-	-	-	-	
	22	<b>2,</b> 51	1,44	1,91	0,85	-	-	-	-	-	-	
	25	2,85	1,64	2,25	1,02	-	_	-	-	-	-	
	28	3,19	1,83	2,59	1,19	-	-	-	-	-	-	
	30	3,42	1,96	2,82	1,31	-	-	-	-	_	-	
	32	3,65	2,09	3,05	1,42	-	-	-	-	-	-	
	34	3,88	2,22	3,27	1,54	-		_	-	-	-	
24	36	4,10	2,35	3,50	1,85	-	_	-	-	_	-	
	38	4,33	2,49	3,73	1,76	3,13	1,36	-	-	-	-	
	40	4,56	2,62	3,96	1,88	3,36	1,48	-	-	_	-	
	42	4,79	2,75	4,19	1,99	3,58	1,59	-	-	_	-	
	45	5,13	2,94	4,53	2,16	3,93	1,76	-	-	-	-	
	48	5,47	3,14	4,87	2,34	4,27	1,93	3,66	1,53	-	-	
	50	5,70	3,27	5,10	2,45	4,50	2,05	3,89	1,65	-	-	
	53	6,04	3,47	5,44	2,62	4,84	2,22	4,24	1,82	3,63	1,42	
	56	6,38	3,66	5,78	2,79	5,18	2,39	4,58	1,99	3,97	1,59	
	60	6,84	3,92	6,24	3,02	5,64	2,62	5,03	2,22	4,43	1,82	
	63	7,18	4,12	6,58	3,19	5,98	2,79	5,38	2,39	4,77	1,99	
	67	7,64	4,38	7,04	3,42	6,43	3,02	5,83	2,62	5,23	2,21	
	67	7,64	4,38	7,04	3,42	6,43	3,02	5,83	2,62	5,23		

2056

ине. Из дубликата Инв. Из подлинина

Продолжение

						MM					
Т			5				ין				
_	_	١.,.	Пред	0	,2	0	,4				,8
Z	D	H <sub>T</sub>	откя. -0,03	-0,	1		Πpe	д. откл.	-0	9	
			-0.08	1/2	h <sub>1</sub> _	h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>	h	hi
٦	71	8,10	4,64	7,49	3,65	6,89	3,24	6,29	2,84	5,68	2,4
ı	75	8,56	4,91	7,96	3,87	7,35	3,47	6,74	3,07	6,14	2,6
İ	80	9,12	5,23	8,52	4,16	7,92	3,76	7,31	3,36	8,71	2,9
24	85	9,69	5,56	9,09	4,44	8,49	4,04	7,88	3,64	7,28	3,2
	90	0,26	5,89	9,86	4,73	9,06	4,33	8,45	3,93	7,85	3,5
1	95	10,83	6,21	10,23	5,01	9,63	4,61	9,02	4,21	8,42	3,8
1	100	11,40	6,54	10,80	5 <b>,3</b> 0	10,20	4,90	9,59	4,50	8,99	4,1
	16	0,91	0,52		-		-	_	-	-	-
	18	1,02	0,59	-	-	-	_	•	1	-	-
	20	1,14	0,65	-	_	_	_	1			
	22,	1,25	0,72	_	_		-	_	_	_	_
	25	1,42	0,82	-	-	-	_		-	-	_
	28	1,59	0,92	-	-	-	-	-	-		_
	30	1,70	0,98	-	-	_	-	-	_	_	_
	32	1,82	1,05	-	-	-	-	-	-		_
	34	1,93	1,11	-	_	_	_	_	_	-	_
	38	2,04	1,18	-	_	_	-	-	_	_	_
	38	2,18	1,24	-	-	-	-	-	-	-	-
	40	2,27	1,31	-	-	-	-	_			_
	42	2,38	1,37	-	_	_	_	-	-	-	_
	45	2,55	1,47	-	-	-	-	_	-	-	_
48	48	2,72	1,57	<b>-</b>	-	-	_	-	-	-	-
	50	2,84	1,64	-	-	-	_	-	-	-	-
	53	3,01	1,73		_	-	-	-	_	_	_
	56	3,18	1,83	_	_	_	-	-	-	_	_
	66	3,41	1,96	_	-	-	-	-	-	-	-
	63	3,58	2,06	2,98	1,39	-	-	-	-	-	_
	67	3,80	2,19	3,20	1,50	-	-	-	-	<b> </b> -	-
	71	4,03	2,32	8,48	1,61	-	<del>-</del>	-	-	-	-
	75	4,26	2,45	3,66	1,73	-	-	-	-	-	-
	80	4,54	2,62	3,94	1,87	3,34	1,47	-	-	-	-
	85	4,82	2,78	4,22	2,01	3,62	1,61	-	-	-	-
	90	5,11	2,94	4,51	2,15	3,91	1,75	-	-	-	-
	95	5,39	3,11	4,79	2,30	4,19	1,90	3,59	1,50	1-	-
	100	5,68	3,27	5,08	2,44	4,47	2,04	3,87	1,64	_	T

инв. Nº дубликата Инв. Nº подлиника

2066

Продолжение

				мм								
	- 1		S		0,2		,4		),6	_	,8	
z	ا م	ш	Пред.				Пред.		,,0	<u>`</u>	,,0	
	7	$H_T$	откл. -0,03	-(	),1	-0,	2		0	.3		
			-0,08	h	h,	h	h,	Ь	h	h	$h_{I}$	
	105	5,96	3,44	5,36	2,58	4,76	2,18	4,16	1,78	-	-	
	110	6,24	3,60	5,64	2,72	5,04	2,32	4,44	1,92	3,84	1,52	
	115	6,53	3,76	5,93	2,86	5,33	2,46	4,73	2,06	4,13	1,66	
1 1	120	6,81	3,93	6,21	3,01	5,61	2,61	5,01	2,20	4,41	1,80	
	125	7,10	4,09	6,50	3,15	5,89	2,75	5 <b>,2</b> 9	2,35	4,69	1,95	
	130	7,38	4,25	6,78	3,29	6,18	2,89	5,58	2,49	4,98	2,09	
48	135	7,66	4,42	7,08	3,43	6,46	3,03	5,86	2,63	5,26	2,23	
	140	7,95	4,58	7,35	3,57	6,75	3,17	6,14	2,77	5,54	2,37	
	145	8,23	4,74	7,63	3,71	7,03	3,31	6,43	2,91	5,83	2,51	
	150	8,51	4,91	7,91	3,86	7,31	3,46	6,71	3,06	6,11	2,66	
	155	8,80	5,07	8,20	4,00	7,60	3,60	7,00	3,20	6,40	2,80	
	160	9,08	5,24	8,48	4,14	7,88	3,74	7,28	3,34	6,68	2,94	
	30	0,85	0,49	-	-	_	-	-	-	-	_	
	32	0,91	0,52	_	_	-	-	-	-		-	
	34	0,96	0,56		_	-	_	-				
	36	1,02	0,59		-	-	-	-	-	-	-	
	38	1,08	0,62	-	•	-		-	-	-	ı	
	40	1,13	0,65	-	-	-	1	-	-	-	-	
	42	1,19	0,69	-	-	-	1	-	-	-	•	
	45	1,28	0,74	-	-	-	-	-	-	-	-	
	48	1,36	0,79	_	_	_	-	-	-		-	
1	50	1,42	0,82	-	-	-	-	-	-	-	-	
96	53	1,50	0,87	-	-	_	-		-	<u> </u>	-	
	56	1,59	0,92	_	_		-	-	-			
	60	1,70	0,98	-	-	_	-	-	-	-	_	
	63	1,79	1,03		-	-	-	-	-	-	-	
	67	1,90	1,10	-	_		-	-	-		-	
	71	2,01	1,16		-				-	-		
	75	2,18	1,23		-		_	-			-	
	80	2,27	1.31		-	-	-		_	-	_	
	85	2,41	1,39	-	_	-	_	-	_		-	
1	90	2,55	1,47	-	-	<b>_</b>	-	-	-	-	-	
	96	2,69	1,55	-	-	-	-		-	-	-	
	100	2,84	1,64		-	_	_	-	-	-	-	
L	105	2,98	1,72		-		_	_		<b>!</b> -	<b>_</b>	

ине. Ие дубликата Инв. Ие подлиника 2058

١	١		Продолжение											
T	$\neg$					5	0,2	<del></del>	0,4	<u>, 7</u>	0,	6	0,8	
1	-			_		Пред		·		Пред	откл.			
$\dashv$	ᅱ		Z	$\mathcal{D}$	$H_{T}$	откл. -0,03	-0,1		-0,2		<del>+</del>	-0,	,3 ———	
						-0,08 -0,08	h	$h_1$	h	$h_1$	h	h,	h	h <sub>1</sub>
$\dashv$	$\dashv$			110	3,12	1,80	-	-	***		-	-	-	-
ı				115	3,26	1,88	-	_	-	1	-	-	-	-
	Ц			120	3,40	1,96	-	-	-	-	-	-	-	-
				1 <b>2</b> 5	3,54	2,05	-	-	-	-	-	-	-	-
				130	3,69	2,13	-	1	-	-	-		-	-
			ļ	135	3,83	2,21	-	-	_	-	-	1	-	1
		:		140	3,97	2,29	_	-	_	-	1	•	-	-
	Н			145	4,11	2,37	_	-	-	-	1	•	-	-
				150	4,25	2,45	<b>3,6</b> 5	1,73	-	-	-	-	-	-
_				160	4,54	2,62	3,94	1,87	-	-	1	-	-	-
			١	170	4,82	2,78	4,22	2,01	-	-	1	-	-	1
				180	5,10	2,95	4,50	2,15	3,90	1,75		•	1	-
	Π			190	5,39	3,11	4,79	2,29	4,19	1,89	-	-	_	-
				200	5,67	3,27	5,07	2,43	4,47	2,03	-	-	-	-
-	╁	1		210	5,95	3,44	5,35	2,58	4,75	2,18	4,15	1,78	-	-
			96	220	6,24	3,60	5,64	2,72	5,04	2,32	4,44	1,92	-	•
L	1_	Į.		230	6,52	3,76	5,92	2,86	5,32	2,46	4,72	2,08	•	-
AKT. H3M.		İ		240	6,80	3,93	6 <b>,2</b> 0	3,00	5,60	2,60	5,00	2,20	4,40	1,80
JH.	2			250	7,09	4,09	6,49	3,14	5,89	2,74	5,29	2,34	4,69	1,94
		1		260	7,37	4,25	6,77	3,29	6,17	2,89	5,57	2,49	4,97	2,09
_	<b>_</b>	1		270	7,65	4,42	7,05	3,43	6,45	3,03	5,85	2,63	5,25	2,23
l	1	1		280	7,94	4,58	7,34	3,57	6,74	3,17	6,14	2,77	5,54	2,37
		1	1	290	8,22	4,74	7,62	3,71	7,02	3,31	6,42	2,91	5,82	2,51
		1	1	300	8,51	4,91	7,91	3,85	7,30	3,45	6,70	3,05	6,10	2,65
	2056	ŀ		316	8,79	5,07	8,19	3,99	7,59	3,59	6,99	3,19	6,39	2,79
	18			320	9,07	5,24	8,47	4,14	7,87	3,74	7,27	3,34	6,67	2,94
				330	9,36	5,40	8,76	4,28	8,16	3,88	7,56	3,48	6,96	3,08
L	_	1	ł	340	9,64	5 <b>,5</b> 6	9,04	4,42	8,44	4,02	7,84	3,62	7,24	3,22
ļ		i		360	10,21	5,89	9,61	4,70	9,01	4,30	8,41	3,90	7,81	3,50
1				380	10,77	6,22	10,17	4,99	9,57	4,59	8,97	4,19	8,37	3,79
	] ,		<b> </b>	400	11,34	6,55	10,74	5,27	10,14	4,87	9,54	4,47	8,94	4,07
Mo nv6 gurata	Ayonna'a			300	<del></del>	2,45	<del></del>	1,73				<u>  -</u>	_	<u> </u>
١		\$	18	2 31		2,54	<del></del>	1,80	_		_	-	_	-
2	2 2	ŧ		32	4,54	2,62	3,94	1,87	-	-	_	-	-	-
1						-								
L		<u> </u>						<del></del>				···.		

Продолжение

			5				ولا				
			ا	0,	2	(	),4	0	,6	0	,8
1 -	7	,,	Пред.				Пред	откл.			
14	$\begin{bmatrix} Z & \mathcal{D} & \mathcal{H}_T \end{bmatrix}$		откл.			-0,2		-0,3			
			-0,03 -0,08	h	h	h	121	h	4,	h	h,
	330	4,68	2,70	4,08	1,94	-	-		-	_	-
	340	4,82	2,78	4,22	2,01	3,62	1,61	_	~	-	
	360	5,10	2,95	4,50	2,15	3,90	1,75	_	~	-	-
	380	5,39	3,11	4,79	2,29	4,19	1,89	-	***		-
192	400	5,67	3,27	5,07	2,43	4,47	2,03	8,87	1,63	-	-
	420	5,95	3,44	5,35	2,58	4,75	2,18	4,15	1,78	-	_

5,18

5,60

5,89

2,39

2,60

2,74

4,58

5,00

5,29

2,79

3,00

3,14

5,78

6,20

6,49

3,68

3,93

4,09

450

480

500

№ изв.

Инв. № дублината Инв. № подлинина 6,38

6,80

7,09

мм

Таблица 6

3,98

4,40

4,69

1,59

1,80

1,94

1,98

2,20

2,34

	MNI													
			5				<u> </u>							
}			Пред.	0,	4	0,		0,8	3					
Z	$\mathcal{D}$	$H_{\mathcal{T}}$	откл.	-0,:	2	Ilpe	. откл. -0	9						
		,	-0,03	<del></del>		<del> </del>		<u> </u>	<del></del>					
			-0,08	h	h <sub>1</sub>	h	h,	h	h1					
Í	100	9,03	3,27	7,08	3,34	6,11	2,75	5,14	2,17					
Ì	105	9,48	3,44	7,53	3,57	6 <b>,</b> 56	2,98	5 <b>,</b> 59	2,39					
	110	9,93	3,60	7,98	3,79	7,01	3,21	6,04	2,62					
]	115	10,38	3,76	8,44	4,02	7,46	3,43	6,49	2,84					
	120	10,83	3,93	8,89	4,24	7,91	3,66	6,94	3,07					
	125	11,28	4,09	9,34	4,47	8 <b>,3</b> 6	3,88	7 <b>,</b> 39	3,30					
48	130	11,73	4,25	9,79	4,69	8,82	4,11	7,84	3,52					
	135	12,19	4,42	10,24	4,92	9 <b>,2</b> 7	4,33	8,29	3 <b>,</b> 75					
	140	12,64	4,58	10,69	5,15	9,72	4,56	8,75	3,97					
1	145	13,09	4,74	11,14	5,37	10,17	4,78	9,20	<b>4,2</b> 0					
1	150	13,54	4,91	11 <b>,5</b> 9	5,60	10,62	5,01	9,65	4,42					
	160	14,44	5,24	1 <b>2,</b> 50	6,05	11,52	5,46	10,55	4,88					
	200	9,00	3,27	7,06	3,33	6 <b>,</b> 09	2,74	5,12	2,16					
	210	9,45	3,44	7 <b>,</b> 51	3 <b>,</b> 55	6 <b>,</b> 54	2,97	5,57	2,38					
96	<b>22</b> 0	9,90	3,60	7,96	3,78	6,99	3,19	6,02	2,61					
"	230	10,35	3,76	8,41	4,00	7,44	3,42	6,47	2,83					
	240	10,80	3,93	8,86	4,23	7,89	3,64	6,92	3,06					
	250	11,25	4,09	3,31	4,45	8,34	3,87	7,37	3 <b>,2</b> 8					

мм

Продолжение

_	r						MM 				
					S		,4	0,		n	.8
		z	D	$H_{\mathcal{T}}$	Пред. откл. -0,03			Пред. откл.		8,0	
٦						h h,				3	
1	}				-0,08		h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>	h	h1
$\dashv$			260	11,70	4,25	9,76	4,68	8,79	4,09	7,82	<b>3,</b> 51
			270	12,15	4,42	10,21	4,90	9,24	4,32	8,27	3,73
_		}	280	12,60	4,58	10,66	5,13	9,69	4,54	8,72	3,96
			290	13,05	4,74	11,11	5,35	10,14	4,77	9,17	4,18
			300	13,50	4,91	11,56	5,58	10,59	4,99	9,62	4,41
			310	13,95	5,07	12,01	5,80	11,04	5,22	10,07	4,63
١			320	14,40	5,24	12,46	6,03	11,49	5,44	10,52	4,86
		96	330	14,85	5,40	12,91	6,25	11,94	5,67	10,97	5,08
			340	15,30	5 <b>,</b> 56	13,36	6,48	12,39	5,89	1,42	5 <b>,</b> 31
			350	15,75	5,73	13,81	6 <b>,</b> 70	12,84	6,12	11,87	5 <b>,</b> 53
			360	16,20	5,89	14,26	6,93	13,29	6,34	12,32	5,76
			370	16,65	6,05	14,71	7,15	13,74	6,57	12,77	5,98
			380	17,10	6,22	15,16	7,38	14,19	6,79	13,22	6,21
			390	17,55	6,38	15,61	7,60	14,64	7,02	13 <b>,</b> 67	6 <b>,</b> 43
			400	18,00	6,55	16,06	7 <b>,</b> 83	15,09	7,24	14,12	6,66
			300	9,00	3,27	7,06	3,33	6,09	2,74	5,12	2,16
			310	9,30	3,38	7,36	3,48	6,39	2,89	5,42	2,31
В.			3 <b>2</b> 0	9,60	3,49	7,65	3,63	6,69	3,04	5,72	2,46
Nº #3B.			330	9,89	3,60	7,96	3,78	6,99	3,19	6,01	2,61
-			340	10,19	3,71	8,25	3,93	7 <b>,2</b> 8	3,34	6,31	2,76
			350	10,49	3,82	8,55	4,08	7 <b>,</b> 59	3,49	6 <b>,</b> 61	2,91
			360	10,79	3,93	8,85	4,23	7,89	3,64	6,91	3,06
		144	370	11,09	4,04	9,15	4,38	8,18	3 <b>,</b> 79	7,21	3,21
			380	11,39	4,15	9 <b>,4</b> 5	4,53	8,48	3,94	7 <b>,</b> 51	3,36
99			390	11,69	4,25	9,75	4,68	8,78	4,09	7,81	3,51
2066		144	400	11,99	4,36	10,05	4,83	9,08	4,24	8,11	3,66
			410	12,29	4,47	10,35	4,98	9,38	4,39	8,41	3,81
			<b>42</b> 0	12,59	4,58	10,65	5,13	9,68	<b>4,</b> 54	8,71	3,96
	1		430	12,89	4,69	10,95	5 <b>,2</b> 8	9,98	4,69	9,01	4,11
			440	13,19	4,80	11,25	5,43	10,28	4,84	9,31	4,26
	]		450	13,49	4,91	11,55	5,58	10,58	4,99	9,61	4,41
INKA			460	13,79	5,02	11,85	5 <b>,</b> 73	10,88	5,14	9,91	<b>4,</b> 56
подлининка			470	14,09	5,13	12,15	5,88	11,18	5,29	10,21	4,71
90.5			480	14,39	5,24	12,45	6,03	11,48	5,44	10,51	4,86
A . Me			490	14,69	5,34	12,75	6,18	11,78	5 <b>,</b> 59	10,81	5,01
≢			<u> </u>	L							

Продолжение

мм

					ММ						
5 0,4 0,6									0.9		
]		$H_T$	Пред.	0,4			о Сткл.		0,8		
Z	D		откл. -0,03 -0,08	-0,2			<b>-</b> 0	,3	3		
				h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>	h	h <sub>1</sub>		
144	500	14,99	5,45	13,05	6,33	12,08	5,74	11,11	5,16		
	300	6,74	2,45	4,81	2,20	3,84	1,62	<b>2,</b> 87	1,03		
	310	6,97	<b>2,</b> 54	5,03	2,32	4,06	1 <b>,</b> 73	3,09	1,15		
	320	7,19	2,62	5,26	2,43	4,29	1,84	3,32	1,26		
	330	7,42	2,70	5,48	2,54	4,51	1,96	3,54	1,37		
	340	7,64	2,78	5,70	2,65	4,74	2,07	3,77	1,48		
	350	7,87	2,86	5,93	2,76	4,96	2,18	3,99	1,60		
	360	8,09	2,95	6,15	2,88	5,18	2,29	4,22	1,71		
	370	8,32	3,03	6,38	2,99	5,41	2,40	4,44	1,82		
	380	8,54	3,11	6,60	3,10	5,63	2,52	4,66	1,93		
	390	8,77	3,19	6,83	3,21	5,86	2,63	4,89	2,04		
	400	8,99	3,27	7,06	3,33	6,08	2,74	5,11	2,16		
	410	9 <b>,2</b> 2	3,35	7,28	3,44	6,31	2,85	5,34	2,27		
	420	9,44	3,44	7,50	3,55	6 <b>,</b> 53	<b>2,</b> 97	5,56	2,38		
	430	9,67	3,52	7,73	3,66	6,76	3,08	5,79	2,49		
	440	9,89	3,60	7,95	3,78	6,98	3,19	6,01	2,61		
192	450	10,12	3,68	8,18	3,89	7,21	3,30	6,24	2,72		
	460	10,34	3,76	8,40	4,00	7,43	3,42	6,46	2,83		
	470	10,57	3,85	8,63	4,11	7,66	3,53	6,69	2,94		
	480	10,79	3,93	8,85	4,22	7,88	3,64	6,91	3,06		
	490	11,02	4,01	9,08	4,34	8,11	3,75	7,14	3,17		
	500	11,24	4,09	9,30	4,45	8,33	3,87	7,36	3 <b>,2</b> 8		
	510	11,47	4,17	9,53	4,56	8,56	3,98	7,59	3,39		
	520	11,69	4,25	9,75	4,68	8,78	4,09	7,81	3,51		
	530	11,92	4,34	9,98	4,79	9,00	4,20	8,04	3,62		
	540	12,14	4,42	10,20	4,90	9,23	4,32	8,26	3,73		
	550	12,37	4,50	10,43	5,01	9,46	4,43	8,49	3,84		
	560	12,59	4,58	10,65	5,13	9,68	4,54	8,71	3,96		
	570	12,82	4,66	10,88	5,24	9,91	4,65	8,94	4,07		
	580	13,04	4,75	11,10	5,35	10,13	4,77	9,16	4,18		
	590	13,27	4,83	11,33	5,46	10,36	4,88	9,39	4,29		
	600	13,49	4,91	11,55	5,58	10,58	4,99	9,61	4,41		

Лит.изм. № изв.

20B6

инв. № дубликата Инв. № подлиника

- 8. Шероховатость рабочих поверхностей зубьев (шлиц) для ответственных соединений не грубее  $\frac{2.5}{}$ , для остальных соединений не регламентируется.
- 9. Проверка качества изготовления зубьев производится путем сочленения зубьев проверяемой детали с зубьями контрольного образца диска-эталона (калибра) или прибора, в случае опытного производства свободным сочленением с зубьями сопрягаемой детали. Зазор между обеими сторонами зубьев проверяемого диска и зубьями эталона или прибора устанавливается:
  - не более 0,04 мм не менее чем у 80 % зубъев;

инв. Ме подлиника Инв. Ме подлиника

- не более 0,12 мм не более чем у 10 % зубъев, рассредоточенных не менее чем в двух секторах;
- не более 0,07 мм у остальных зубьев, рассредоточенных не менее чем в двух секторах.

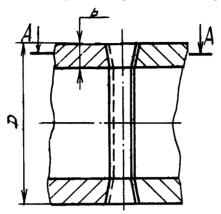
Величину осевого нагружения при проверке рабочих поверхностей зубьев назначают, исходя из конструктивных особенностей детали, но она не должна превышать рабочего осевого усилия в соединении.

- 10. Угол профиля  $\gamma$ , угол конусности  $\alpha$  и радиус скругления  $\gamma$  обеспечиваются инструментом и не контролируются.
  - 11. Неуказанные предельные отклонения размеров по ОСТ 1 00022-80.
- 12. Расчет прочности торцовых зубчатых (шлицевых) соединений приведен в справочном приложении к настоящему стандарту.

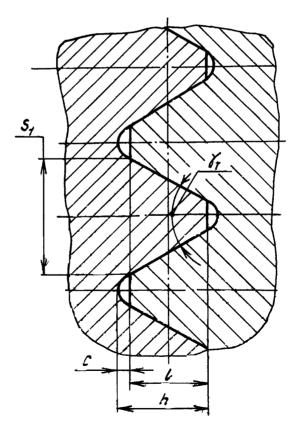
Справочное

## РАСЧЕТ ПРОЧНОСТИ ТОРНОВОГО ЗУБЧАТОГО (ШЛИЦЕВОГО) СОЕДИНЕНИЯ

1. Исходные данные для расчета приведены на чертеже.



А - А развернуто



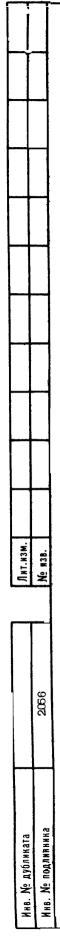
 ${\mathcal D}$  - наружный циаметр  ${ t r}$  сМ.

- радиальная высота зуба в см.

— величина перекрытия зуба в см (l = h - C).

— толицина зуба на среднем диаметре в см ( $\mathcal{D}_{bp} = \mathcal{D} - 6$ ).

— торцовый префильный угол.



- 2. При расчете прочности принимается, что давление между зубьями распределяется равномерно по контактным поверхностям и они работают на смятие.
  - 3. В условиях предварительной осевой стяжки зубья работают на срез.
- 4. Напряжение смятия на рабочих поверхностях является суммой напряжений смятия от окружного усилия при передаче крутящего момента и от осевого усилия затяжки и определяется по формуле

$$\mathcal{O}_{CM} = \frac{2M_{KD}}{(D-b)ZbL} + \frac{P_{Sam}}{2ZbLtq\frac{\delta\tau}{2}}$$

где  $\mathcal{M}_{KD}$  - крутящий момент, кгс см;

 $P_{3DM}^{-}$  осевое усилие затяжки, кгс;

- число зубьев.

Инв. № подлинивна

5. Напряжение среза определяется по формуле

$$\tau_{cp} = \frac{2M_{Kp}}{(D-b)ZS_*b}$$

в зависимости от условий, в которых работает соединение: температуры, длительности работы, характера нагрузки, степени неравномерности работы зубьев, выбранного материала и т.д. Величины допускаемого напряжения и запаса прочности назначаются разработчиком соединения,

## лист регистрации изменений

		Номера	страниц		Номер			_
Ŋġ Mem.	H3M9—	34M9— Hormix	HOBAEX	анну- лиро- ванных	"Изв. об жэм."	Подпись	Дата	Срок вве деник изменения
1	1,12	-	15	-	8170	Maf	19.10.80	1.01.1984.
;') /~	1,12	-	-	-	10639	ryunf	19 10 18	1.01.891
			i					