

3142-90

+



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ  
СОЮЗА ССР

---

**СТАНКИ ЗУБОШЛИФОВАЛЬНЫЕ  
ДЛЯ КОНИЧЕСКИХ КОЛЕС**

ОСНОВНЫЕ РАЗМЕРЫ. НОРМЫ ТОЧНОСТИ

**ГОСТ 13142—90**

Издание официальное

БЗ 12—89/1082

20 коп.

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО УПРАВЛЕНИЮ  
КАЧЕСТВОМ ПРОДУКЦИИ И СТАНДАРТАМ

Москва

**к ГОСТ 13142—90 Станки зубошлифовальные для конических колес. Основные размеры. Нормы точности**

В каком месте	Напечатано	Должно быть
Таблицы 2, 5, 7, 13, 14, 16, 17. Графа «Номер пункта»	1.1а, 1.1б, 1.6а, 1.6б, 1.8а, 1.8б, 1.14а, 1.14б, 1.15а, 1.15б, 1.17а, 1.17б, 1.18а, 1.18б	2.3а, 2.3б, 2.6а, 2.6б, 2.8а, 2.8б, 2.14а, 2.14б, 2.15а, 2.15б, 2.17а, 2.17б, 2.18а, 2.18б
Таблицы 16, 17. Графа «Допуск»	в угловых секундах	в угловых минутах

(ИУС № 7 1991 г.)

**СТАНКИ ЗУБОШЛИФОВАЛЬНЫЕ ДЛЯ  
КОНИЧЕСКИХ КОЛЕС**

Основные размеры. Нормы точности

Bevel and hypoid gear grinding machines.  
Basic dimensions. Standards of accuracy**ГОСТ  
13142—90**

ОКП 38 1560

Дата введения 01.01.91

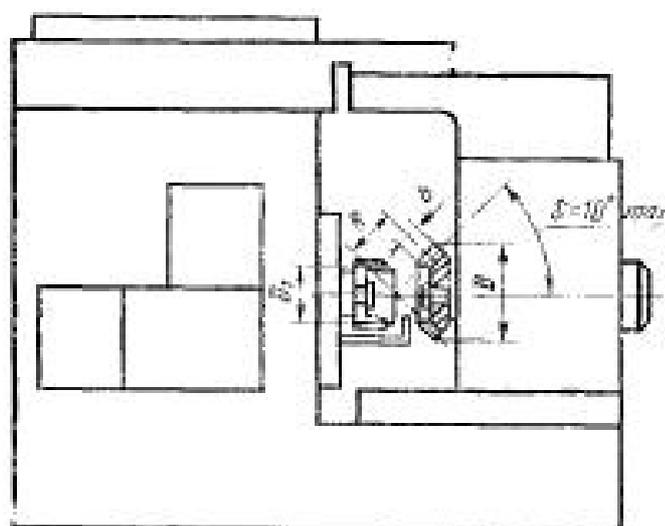
Настоящий стандарт распространяется на зубошлифовальные станки общего назначения классов точности В и А для конических колес с прямыми и круговыми зубьями, работающие методом обката с единичным и групповым делением.

Стандарт устанавливает требования к основным размерам, геометрической точности станка и точности обработки образцов-изделий.

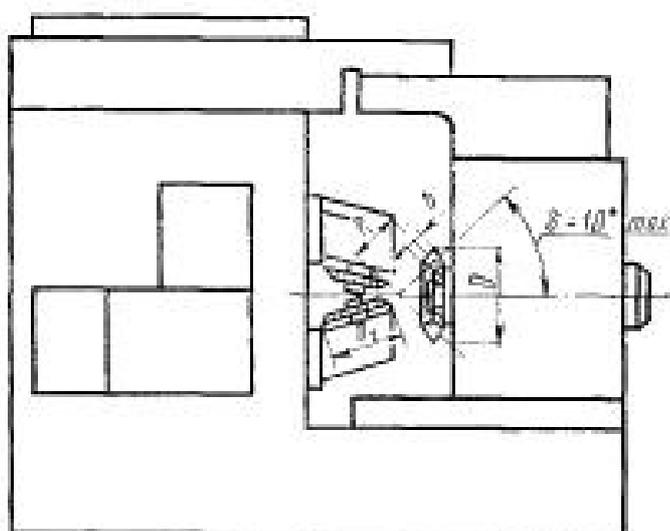
**1. ОСНОВНЫЕ РАЗМЕРЫ**

Основные размеры станков должны соответствовать указанным на черт. 1 и в табл. 1.

Станки для обработки конических колес  
с круговыми зубьями



Станки для обработки конических колес  
с прямыми зубьями



$D$  — наибольший диаметр обрабатываемых зубчатых колес,  $R$  — наибольшее среднее конусное расстояние обрабатываемых зубчатых колес, в том числе для колес с круговыми зубьями с углом наклона средней линии зуба  $30^\circ$  при обработке шлифовальным кругом наибольшего диаметра,  $b$  — наибольшая шероховатость зубчатого венца обрабатываемых зубчатых колес.

$D_1$  и  $D_2$  — наибольший диаметр шлифовального круга,  $\delta$  — наименьший угол делительного конуса обрабатываемых зубчатых колес.

Черт. 1

Примечание. Чертеж не определяет конструкцию станка.

Таблица 1

Размеры, мм

$D$	125	200	320	500	800	
$m_{\text{в}}^*$ , не менее	1,6	2,5	4	6	10	
$m_{\text{с}}^*$ , не менее	1,25	2	3,5	5	8	
$R$ , не менее	55	90	140	220	360	
$b$ , не менее	8	16	32	50	80	
Концы шпинделя бабки изделия по ГОСТ 17547, не менее	4	6	80	100	153	
Цилиндрическое отверстие шпинделя бабки изделия, не менее	диаметр	20	32	50	80	125
	длина от торца шпинделя	160	250	400	500	630
$D_1$ , не менее	80	160	250	315	500	
$D_2$ , не менее	160	200	250	300		
Размеры посадочной поверхности конца шлифовального шпинделя для станков, обрабатывающих зубчатые колеса с круговыми зубьями по ГОСТ 2323, диаметр не менее	20	25	32	40	50	

\*  $m_{\text{в}}$  — наибольший внешний окружной модуль обрабатываемых зубчатых колес,  $m_{\text{с}}$  — наибольший средний нормальный модуль обрабатываемых колес с круговыми зубьями.

## 2. ГЕОМЕТРИЧЕСКАЯ ТОЧНОСТЬ СТАНКА

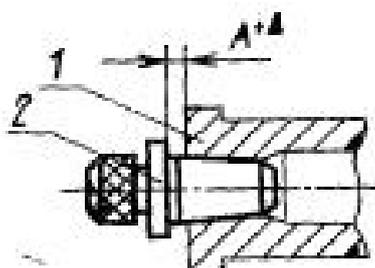
2.1. Общие требования к испытаниям станков на точность — по ГОСТ 8.

2.2. Нормы точности станков не должны превышать значений, указанных в пп. 2.3—2.18.

2.3. Точность базирующей конической поверхности шпинделя бабки изделия:

а) зазор  $A^{+\Delta}$  между торцом фланца калибра и торцом шпинделя;

## б) прилегание конуса калибра по краске.



Черт. 2

Таблица 2

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер пункта	Допуск $\Delta$ на зазор, мкм; прилегание, %, не менее, для стоек класса точности	
		В	А
До 125	1.1а	+55	+55
	1.1б	80	85
Св. 125 до 200	1.1а	+75	+75
	1.1б	80	85
Св. 200 до 500	1.1а	+75	+75
	1.1б	80	85
Св. 500 до 800	1.1а	+100	+100
	1.1б	80	85

## Примечания:

1. Разрывы окрашенных мест по окружности допускаются не более 20% ее длины. Длины неокрашенных мест вдоль образующих — не более 5 мм.

2. Наличие неокрашенных мест на длине конуса 10 мм от переднего торца не допускается.

В отверстие шпинделя 1 (черт. 2) бабки изделия вводят калибр 2 с определенным маркированным значением зазора  $A$ . Измеряют фактический зазор  $A$  между торцом фланца калибра и торцом шпинделя.

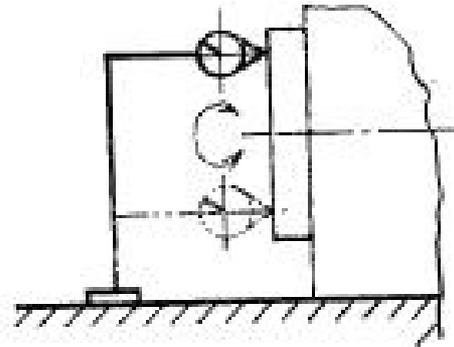
Затем калибр вынимают и всю его контрольную поверхность покрывают слоем краски. Толщина слоя краски не должна превышать 5 мкм по ГОСТ 2848. Вновь вводят калибр в отверстие шпинделя, поворачивают его в обе стороны на угол  $90^\circ$  и вынимают. Визуально оценивают площадь прилегания калибра.

Отклонения равны:

а) разности между фактическим размером  $A$  и его значением, указанным на калибре;

б) отношению площади поверхности прилегания к площади рабочей поверхности калибра.

#### 2.4. Торцовое биение шпинделя бабки изделия



Черт. 3

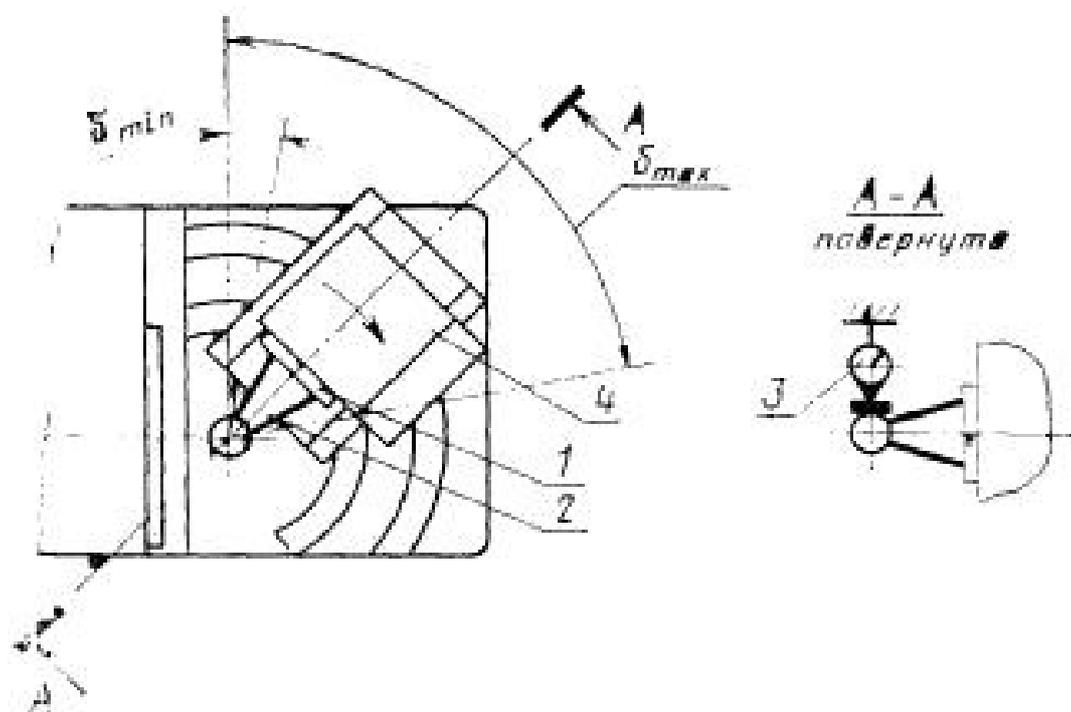
Таблица 3

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, мкм, для станков класса точности	
	В	А
До 200	2,5	2
Св. 200 > 800	3,5	2,5

Измерения — по ГОСТ 22267, разд. 18, метод 1 (черт. 3)

Измерительный наконечник показывающего измерительного прибора должен отстоять от оси вращения на расстоянии не менее 0,4 диаметра торцовой поверхности шпинделя бабки изделия.

2.5. Постоянство положения оси шпинделя бабки изделия по высоте при повороте бабки изделия (для станков с углом поворота  $\delta_{max} \geq 30^\circ$ )



Черт. 4

Таблица 4

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, мм, для станков класса точности	
	В	А
До 200	10	8
Св. 200 * 320	12	10
* 320 * 500	16	12
* 500 * 800	20	15

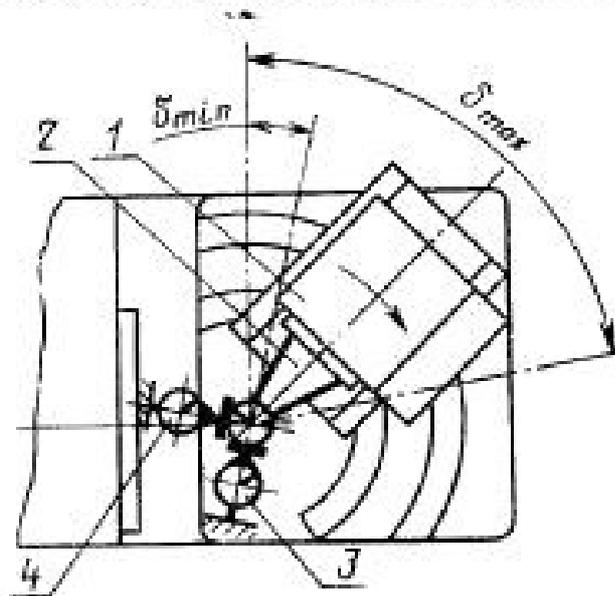
В отверстие шпинделя 1 (черт. 4) бабки изделия 4 вставляют контрольную оправку 2 с шариком. Бабку изделия по измерительному устройству осевой установки устанавливают на маркированный на оправке размер от центра шарика до торца шпинделя бабки изделия. Бабку изделия устанавливают на наименьший угол  $\delta_{min}$  и закрепляют винтами. Показывающий измерительный прибор 3 закрепляют неподвижно так, чтобы плоскость его наконечника касалась шарика сверху и была перпендикулярна оси пово-

рота бабки изделия. Бабку изделия поворачивают на угол от  $\delta_{\min}$  до  $\delta_{\max}$  и отмечают величину изменения показания измерительного прибора по сравнению с показанием при  $\delta_{\min}$  в среднем и крайнем положении бабки изделия при затянутых винтах крепления.

Отклонение равно наибольшему изменению показаний измерительного прибора.

2.6. Пересечение оси поворота бабки изделия с осью шпиндельной головки:

- а) в нулевом (исходном) положении шпиндельной головки;
- б) в крайних гипоидных положениях шпиндельной головки (для станков с гипоидным смещением шпиндельной головки)



Черт. 5

Таблица Б

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер пункта	Допуск, мкм, для станков класса точности	
		В	А
До 200	1.6а	10	8
	1.6б	12	10
Св. 200 до 320	1.6а	12	10
	1.6б	16	12
Св. 320 до 500	1.6а	16	12
	1.6б	20	16
Св. 500 до 800	1.6а	20	16
	1.6б	25	20

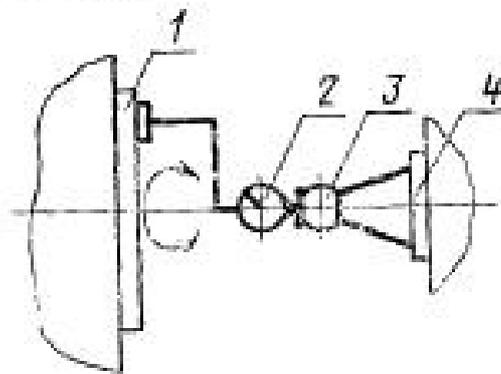
Установка рабочих органов станка и оправки 2 (черт. 5) аналогична установке при проверке по п. 2.5. Бабку изделия устанавливают на наименьший угол поворота  $\delta_{\min}$ . Для станков с гипондным смещением шпиндельную головку 1 устанавливают в нулевое положение. Показывающие измерительные приборы 3 и 4 устанавливают так, чтобы их плоские измерительные наконечники касались шарика оправки, при этом направление измерения прибора 3 должно совпадать с осью шпинделя бабки изделия, а прибора 4 должно быть перпендикулярно оси шпинделя и оси поворота бабки изделия при установке ее на угол  $\delta_{\min}$ .

Бабку изделия поворачивают на угол от  $\delta_{\min}$  до  $\delta_{\max}$  с предварительной выборкой зазоров. Перемещают бабку изделия в осевом направлении, добиваясь наименьших показаний измерительных приборов и записывают их показания в крайних и среднем фиксированных угловых положениях (при затянутых винтах).

Для станков, имеющих гипондное смещение, измерение производят также в двух крайних положениях шпиндельной головки (при затянутых винтах) без изменения осевой установки бабки изделия.

Отклонение равно наибольшей алгебраической разности показаний каждого измерительного прибора при различных угловых установках бабки изделия.

2.7. Осевое биение люльки



Черт. 6

Таблица 6

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, мкм, для станков класса точности	
	В	А
До 125	10	6
Св. 125 > 200	12	10
> 200 > 500	16	12
> 500 > 800	20	16

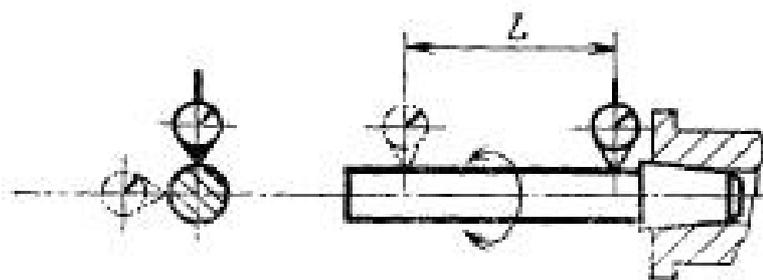
В отверстие шпинделя 4 (черт. 6) бабки изделия вставляют контрольную оправку 3 с шариком. Бабку изделия устанавливают так, чтобы ось вращения люльки пересекала центр шарика оправки. Показывающий измерительный прибор 2 укрепляют на торце люльки 1 так, чтобы его плоский измерительный наконечник касался шарика оправки. Направление измерения должно совпадать с осью люльки.

Измерения проводят при медленном повороте в направлении рабочего хода люльки на угол равный приблизительно  $50^\circ$ . На станках для колес с круговыми зубьями измерения проводят в трех положениях на всей рабочей зоне качания люльки, на станках для колес с прямыми зубьями — в одном положении.

Отклонение равно наибольшей алгебраической разности показаний измерительного прибора при одном измерении.

2.8. Радиальное биение конического отверстия шпинделя бабки изделия:

- а) у торца;
- б) на расстоянии  $L$



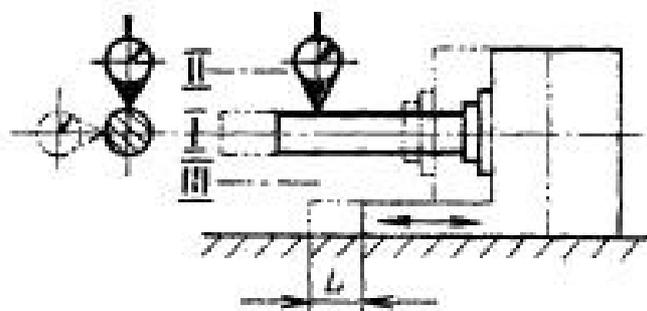
Черт. 7

Таблица 7

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер пункта	$L$ , мм	Допуск, мм, для станков класса точности	
			В	А
До 125	1.8а	—	2,5	1,5
	1.8б	75	3,5	2
Св. 125 до 200	1.8а	—	2,5	2
	1.8б	150	4	2,5
Св. 200 до 500	1.8а	—	3,5	2
	1.8б	150	5	3,5
Св. 500 до 800	1.8а	—	4	2,5
	1.8б	150	7	4

Измерения — по ГОСТ 22267, разд. 15, метод 2 (черт. 7).

2.9. Параллельность направления перемещения бабки изделия к оси ее шпинделя в плоскостях: проходящей через ось поворота бабки изделия и перпендикулярной ей (станки с гипондным смещением шпиндельной головки проверяют в нулевом (исходном) I и крайних II и III гипондных положениях шпиндельной головки)



Черт. 8

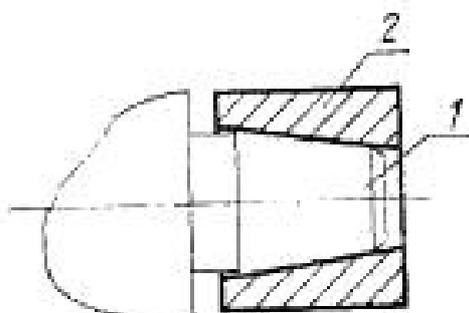
Таблица 8

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	L, мм	Допуск, мкм. для станков классов точности	
		В	А
До 125	75	8	6
Св. 125 » 200	150	10	8
» 200 » 500	250	12	10
» 500 » 800	300	16	12

Измерения по ГОСТ 22267, разд. 6, метод 36 (черт. 8).

Измерения проводят в каждом положении шпиндельной головки и в каждой плоскости при затянутых винтах крепления.

2.10. Точность базирующей наружной конической поверхности шлифовального шпинделя



Черт. 9

Таблица 9

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, прилегание, %, не менее, для станков класса точности	
	В	А
До 200	80	85
Св. 200 » 800	80	85

Примечания:

1. Разрывы окрашенных мест по окружности допускаются не более 20% ее длины. Длины неокрашенных мест вдоль образующих не более 5 мм.

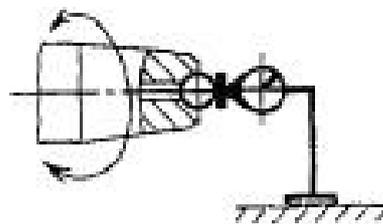
2. Наличие неокрашенных мест на длине конуса 5 мм от большего диаметра не допускается.

На конус 1 (черт. 9) шлифовального шпинделя надевают кольцо — калибр 2, конусное отверстие которого предварительно покрывается тонким слоем краски. Толщина слоя краски не должна превышать 5 мкм по ГОСТ 2848.

Калибр поворачивают в обе стороны на угол 90° и снимают. Визуально оценивают площадь поверхности прилегания конуса шпинделя.

Отклонение равно отношению площади поверхности прилегания к площади рабочей поверхности конуса шпинделя.

#### 2.11. Осевое биение шлифовального шпинделя



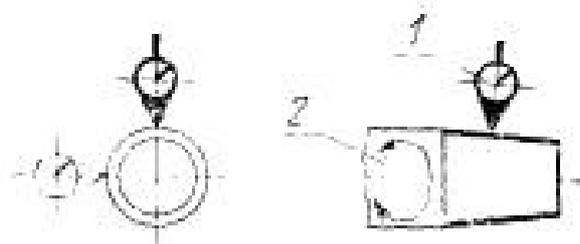
Черт. 10

Таблица 10

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, мкм, для станков класса точности	
	В	А
До 200	2	1
Св. 200 » 500	2,5	1,5
» 500 » 800	3	2

Измерения — по ГОСТ 22267, разд. 17, метод 1 (черт. 10).

### 2.12. Биение базирующей поверхности шлифовального шпинделя в направлении перпендикулярном образующей



Черт. 11

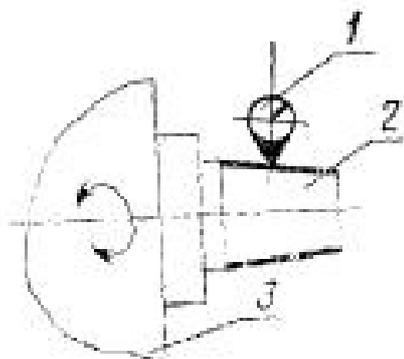
Таблица 11

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, мм, для станков класса точности	
	В	А
До 200	2,5	1,5
Сп. 200 > 500	3	2
> 500 > 800	4	2,5

На станке укрепляют показывающий измерительный прибор 1 (черт. 11), так чтобы его измерительный наконечник касался наружной базирующей поверхности шлифовального шпинделя 2 и был направлен к оси этой поверхности перпендикулярно образующей. Измерения проводят при вращении шлифовального шпинделя в рабочем направлении.

Биение равно наибольшей алгебраической разности показаний измерительного прибора в каждом его положении.

2.13. Соосность люльки и шлифовального шпинделя (для станков, шлифующих колеса с круговыми зубьями и имеющих возможность поворота люльки на  $360^\circ$  и установки соосно люльки и шлифовального шпинделя)



Черт. 12

Таблица 12

Наибольший диаметр обрабатываемого вала, мм	Допуск, мкм, для станков класса точности	
	В	А
До 200	25	20
Св. 200 > 320	32	25
> 320 > 500	40	32
> 500 > 800	50	40

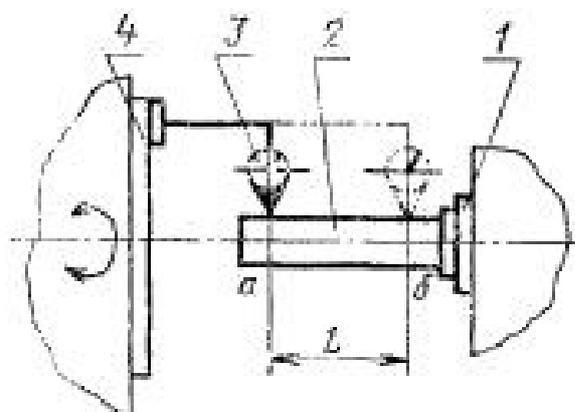
Показывающий измерительный прибор 1 (черт. 12) укрепляют так, чтобы его измерительный наконечник касался перпендикулярно образующей базирующей поверхности шлифовального шпинделя 2 или цилиндрической поверхности на эксцентрикe (салазках) соосной со шлифовальным шпинделем.

Шлифовальный шпиндель 2 устанавливают в соосное с люлькой 3 положение так, чтобы алгебраическая разность показаний измерительного прибора при повороте люльки на  $360^\circ$  была наименьшей.

Отклонение равно половине алгебраической разности показаний измерительного прибора.

2.14. Соосность люльки и шпинделя бабки изделия (для станков с установкой бабки изделия на угол  $90^\circ$ ):

- в плоскости, проходящей через центр станка;
- на расстоянии  $L$  от центра станка



Черт. 13

Таблица 13

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер шунта	L, мм	Допуск, мм, для стан- ков класса точности	
			В	А
До 125	1.14а	—	4	2,5
	1.14б	75	6	4
Св. 125 до 200	1.14а	—	5	3
	1.14б	150	8	5
Св. 200 до 500	1.14а	—	6	4
	1.14б	150	10	6
Св. 500 до 800	1.14а	—	8	5
	1.14б	150	12	8

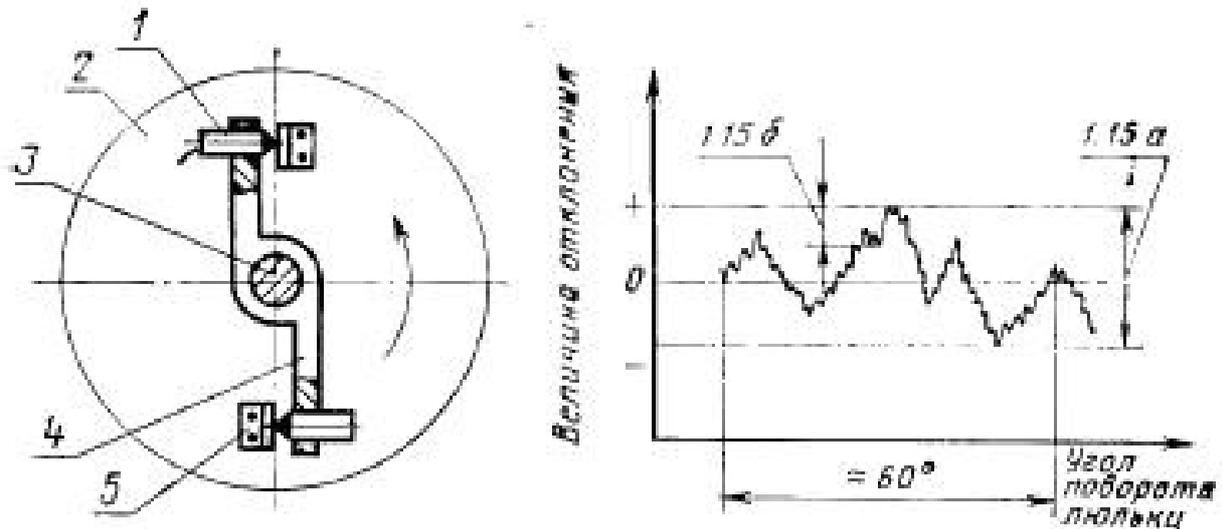
В отверстие шпинделя 1 (черт. 13) бабки изделия вставляют контрольную оправку 2. Бабку изделия устанавливают на угол  $90^\circ$ . На станках, имеющих гипондное смещение, шпиндельную головку устанавливают в нулевое положение. На торце люльки 4 укрепляют показывающий измерительный прибор 3 так, чтобы его измерительный наконечник касался цилиндрической поверхности оправки последовательно в положении а (в плоскости, проходящей через центр станка) и в положении б (на расстоянии L от центра станка). Перемещение измерительного наконечника должно происходить перпендикулярно поверхности оправки. Люльку вместе с измерительным прибором медленно поворачивают вручную на угол около  $50^\circ$ . Бабку изделия выставляют так, чтобы показания измерительного прибора были наименьшими.

Измерения проводят в направлении рабочего хода люльки: на станках для колес с круговыми зубьями в трех положениях на всей рабочей зоне качания; на станках для колес с прямыми зубьями — в одном положении.

Отклонение равно наибольшей алгебраической разности показаний измерительного прибора в каждом положении.

2.15. Точность связанных поворотов люльки и шпинделя бабки изделия (для станков, имеющих возможность соосной установки люльки и шпинделя бабки изделия и настройки синхронного вращения шпинделя бабки изделия и люльки):

- а) за один рабочий цикл;
- б) местная



Черт. 14

Таблица 14

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер пункта	Допуск, угловые секунды, для станков класса точности	
		В	А
До 125	1.15а	40	28
	1.15б	16	10
Св. 125 до 200	1.15а	32	20
	1.15б	12	8
Св. 200 до 320	1.15а	28	18
	1.15б	10	6
Св. 320 до 500	1.15а	20	14
	1.15б	8	5
Св. 500 до 800	1.15а	18	10
	1.15б	6	4

Устанавливают: возможно точную соосность шпинделя 3 (черт. 14) бабки изделия и люльки 2; сменные зубчатые колеса деления для числа шлифуемых зубьев колеса 35...45; сменные

зубчатые колеса обката, обеспечивающие расчетное синхронное вращение шпинделя бабки изделия и люльки.

На шпинделе бабки изделия закрепляют коромысло 4, в котором на равных расстояниях от оси шпинделя бабки изделия установлены два датчика перемещения 1 так, чтобы их измерительные наконечники касались упоров 5 и были перпендикулярны им. Рабочие плоскости упоров, прикрепленных к люльке, должны лежать в одной диаметральной плоскости. Измерительное устройство должно обеспечивать алгебраическое суммирование измерений обоих датчиков перемещений и графическую запись результата в масштабе. Люльку поворачивают на наименьшей рабочей скорости на угол около  $60^\circ$ .

Измерения проводят в направлении рабочего хода люльки: на станках для колес с круговыми зубьями в трех положениях на всей рабочей зоне качания; на станках для колес с прямыми зубьями — в одном положении.

Отклонения равны:

а) наибольшему изменению относительного углового положения люльки и шпинделя бабки изделия, выраженному в масштабе записи расстоянием между крайними точками графика в направлении оси «величина отклонения»;

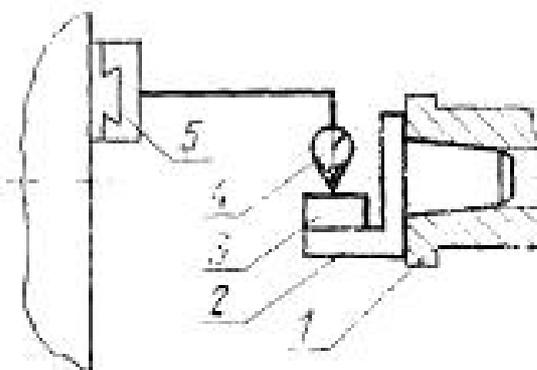
б) наибольшему единичному изменению углового положения люльки и шпинделя бабки изделия, выраженному в масштабе записи наибольшим расстоянием между двумя соседними точками изменения направления линии графика, отсчитанными в направлении оси «величина отклонения» при угле поворота не более  $6^\circ$ .

Примечания:

1. Допускается проведение измерения одним датчиком перемещения с исключением влияния несоосности люльки и шпинделя бабки изделия.

2. При отсчете по оси «величина отклонения» в случае измерения двумя датчиками одновременно фактическое отклонение будет в два раза меньше зафиксированного графиком.

**2.16. Прямолинейность перемещения ползунов (для станков, шлифующих колеса с прямыми зубьями, шлифовальными кругами, движущимися вдоль зуба поступательно)**



Черт. 15

Таблица 15

Наибольшая длина перемещения ползунов, мм	Допуск, мм, для станков класса точности	
	В	А
До 40	3	2
Св. 40 > 60	4	2,5
> 60 > 100	5	3
> 100 > 160	7	4

Цель обката и механизм бочкообразования (при его наличии) отключают. Бабку изделия по измерительному устройству станка устанавливают на угол  $90^\circ$ . В отверстие шпинделя 1 (черт. 15) бабки изделия вставляют контрольную оправку 2 со ступенчатым фланцем, на котором укрепляют поверочную линейку 3 так, чтобы рабочая поверхность линейки была примерно параллельна плоскости направляющих поворота бабки изделия. На ползуне 5 люльки укрепляют показывающий измерительный прибор 4 так, чтобы его измерительный наконечник касался и был перпендикулярен рабочей поверхности линейки.

Люльку или шпиндель бабки изделия поворачивают до тех пор, пока при перемещении ползуна на наибольшую длину хода, показания измерительного прибора станут одинаковыми в начале и конце хода.

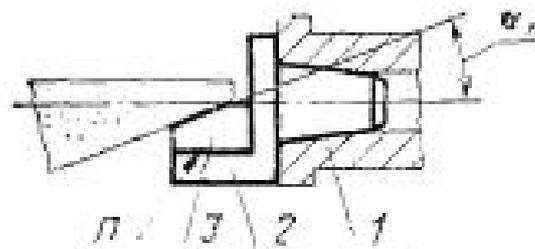
Измерения проводят, вновь перемещая ползуны на наибольшую длину хода.

Отклонение для каждого ползуна равно наибольшей алгебраической разности показаний измерительного прибора на всей длине перемещения ползуна.

Примечание. Поверочная линейка может быть установлена не на оправке, вставленной в шпинделе бабки изделия, а на любой части станка, неподвижной в процессе измерения и имеющей достаточную жесткость.

2.17. Точность профиля контрольной планки, шлифованной на станке (для станков, шлифующих колеса с прямыми зубьями):

- по углу  $\alpha_n$ ;
- по прямолинейности



Черт. 16

Таблица 16

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Номер пункта	Допуск (угла в угловых секундах; прямолинейности в мкм) для станков классов точности В, А
До 500	1.17а 1.17б	3
Св. 500 до 800	1.17а	4
	1.17б	

В отверстие шпинделя 1 (черт. 16) бабки изделия вставляют контрольную оправку 2 со ступенчатым фланцем, на котором приклепана контрольная планка 3. Бабку изделия устанавливают на угол 90°. Рабочие органы станка устанавливают так, чтобы направление перемещения ползуна шлифовального суппорта стало параллельно плоскости *П* оправки. Правят шлифовальный круг и методом врезания без обката шлифуют контрольную планку.

Угол профиля измеряют универсальными средствами. Прямолинейность профиля проверяют на длине равной  $1,2 m_{te}$ , где  $m_{te}$  — наибольший внешний окружной модуль обрабатываемых зубчатых колес. Показания измерительного прибора в начале и конце длины измерения должны быть одинаковыми.

Номинальное значение  $\alpha_n$  указывается в технических условиях на конкретную модель станка.

Отклонения равны:

а) разности между фактическим и номинальным углами профиля;

б) наибольшей алгебраической разности показаний измерительного прибора.

филя проверяют на длине равной  $1,2 m_{ae}$ , где  $m_{ae}$  — наибольший внешний окружной модуль обрабатываемых зубчатых колес. Показания измерительного прибора в начале и конце длины измерения должны быть одинаковыми.

Допускается устанавливать контрольную планку на шпинделе бабки изделия.

Отклонения равны:

- а) разности между фактическими и номинальными углами профиля;
- б) наибольшей разности показаний измерительного прибора.

### 3. ТОЧНОСТЬ СТАНКА В РАБОТЕ

На станке шлифуют на чистовых режимах боковые поверхности зубьев образца — стального конического колеса. Твердость шлифуемых поверхностей 47...61 HRC<sub>2</sub>.

Размеры образца-изделия:

$$d_{ae} = (0,5 \dots 0,75) D; b = (0,12 \dots 0,18) d_{ae};$$

$$m_n = (0,6 \dots 0,75) m_n \max; \delta = 55^\circ \dots 75^\circ; \beta_n = 35^\circ$$

(для конических колес с круговыми зубьями),

где  $D$  — наибольший диаметр обрабатываемых зубчатых колес;

$d_{ae}$  — внешний делительный диаметр;

$m_n$  — наибольший средний нормальный модуль;

$m_n \max$  — наибольший нормальный средний модуль обрабатываемых на станке зубчатых колес;

$b$  — наибольшая ширина зубчатого венца;

$\delta$  — наименьший угол делительного конуса;

$\beta_n$  — средний угол наклона линии зуба.

Число зубьев образца-изделия не должно быть кратным передаточному числу делительной передачи бабки изделия.

Если измерительный прибор дает показания в линейных величинах, то пересчет в угловые величины проводится для внешнего делительного диаметра.

**3.1. Точность положения профилей соседних зубьев. Разность соседних окружных шагов**

Таблица 18

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, угловые секунды, для станков класса точности	
	В	А
До 125	32	20
Св. 125 » 200	24	16
» 200 » 320	18	12
» 320 » 500	14	8
» 500 » 800	10	6

Измерения проводят по обеим сторонам профиля зубьев соответствующим измерительным прибором.

Погрешность равна наибольшей разности между соседними окружными шагами.

### 3.2. Точность положений профилей зубьев на всей окружности. Накопленная погрешность окружного шага

Таблица 19

Наибольший диаметр обрабатываемого колеса, мм	Допуск, угловые секунды, для станков класса точности	
	А	В
До 125	80	50
Св. 125 > 200	60	36
> 200 > 320	45	28
> 320 > 500	34	20
> 500 > 800	25	16

Измерения проводят по обеим сторонам профиля зубьев измерительным прибором, определяющим точность положения профилей непосредственно или с последующим пересчетом.

Погрешность равна наибольшей алгебраической разности накопленных погрешностей окружных шагов одноименных сторон профилей зубьев по всей окружности колеса.

### 3.3. Шероховатость обработанной поверхности

Наибольшее значение параметра шероховатости по ГОСТ 2789 при наибольшем диаметре обрабатываемого зубчатого колеса до 800 мм для станков класса точности В— $R_a$  1,0 мкм, класса точности А— $R_a$  0,63 мкм.

Проверку параметра шероховатости обработанной поверхности проводят по обеим сторонам профиля зубьев при помощи универсальных средств измерения шероховатости.

230

С. 22 ГОСТ 13142—90

## ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ

1. РАЗРАБОТАН И ВВЕДЕН Министерством станкостроительной и инструментальной промышленности СССР  
РАЗРАБОТЧИКИ  
А. Н. Байков, Ю. А. Архипов, Н. Ф. Хлебалин, Л. А. Орман, Н. С. Ермакова
2. УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по управлению качеством продукции и стандартам от 02.02.90 № 138
3. Срок проверки 1999 г., периодичность проверки — 10 лет
4. ВЗАМЕН ГОСТ 16471—79 и ГОСТ 13142—83
5. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕНТЫ

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта
ГОСТ 6—82	2.1
ГОСТ 2323—76	1
ГОСТ 2789—73	3.3
ГОСТ 2848—75	2.3, 2.10
ГОСТ 17547—80	1
ГОСТ 22267—76	2.4, 2.8, 2.9, 2.11

Редактор *А. Л. Владимиров*  
Технический редактор *В. Н. Прусакова*  
Корректор *А. М. Трофимова*

Сдано в наб. 10.02.90 Подп. в печ. 21.05.90 1,5 усл. печ. л. 1,5 усл. кр.-отт. 1,09 уч.-изд. л.  
Тир. 10000 Цена 20 к.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123557, Москва, ГСП, Новопресненский пер., 3  
Тип. «Московский печатник», Москва, Лялин пер., 6. Зак. 1668