Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «Кузбасский государственный технический университет имени Т. Ф. Горбачева»

В. А. Коротков

ПРОЦЕССЫ И ОПЕРАЦИИ ФОРМООБРАЗОВАНИЯ

Методические указания к лабораторным работам

Рекомендованы учебно-методической комиссией направления подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств» в качестве электронного издания для использования в учебном процессе

Рецензенты:

Клепцов А. А. – кандидат технических наук, доцент, зав. кафедрой технологии машиностроения

Коротков А. Н. – доктор технических наук, профессор, зав. кафедрой металлорежущих станков и инструментов

Коротков, Виталий Александрович

Процессы и операции формообразования: методические указания к лабораторным работам [Электронный ресурс]: для студентов направления подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств» / В. А. Коротков; КузГТУ. — Электрон. дан. — Кемерово, 2015. — Систем. требования: Pentium IV; ОЗУ 8 Мб; Windows 95; мышь. — Загл. с экрана.

Содержат сведения об инструментах, процессах и операциях формообразования, предназначенных для изготовлении деталей машин методами резания, порядок выполнения работ, контрольные вопросы и рекомендуемую литературу.

Содержание методических указаний соответствует учебному плану и рабочей программе по дисциплине «Процессы и операции формообразования» для студентов направления подготовки 15.03.05 «Конструкторскотехнологическое обеспечение машиностроительных производств» (уровень бакалавриата).

[©] КузГТУ, 2015

[©] Коротков В. А., 2015

СОДЕРЖАНИЕ

I. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Конструкции и геометрические параметры резцов»4
II. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрии спиральных свёрл»13
III. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрии зенкеров и развёрток»20
IV. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрии круглых протяжек»27
V. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрии цилиндрических фрез»36
VI. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрия метчика и плашки»44
VII. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и геометрии зуборезного долбяка»56
VIII. Методические указания к лабораторной работе на тему
«Изучение конструкции и характеристик шлифовальных инстру-
ментов
Список рекомендуемой литературы77

І. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «**КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ПАРАМЕТРЫ РЕЗЦОВ**»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Ознакомиться с основными разновидностями и назначением токарных резцов, операциями формообразования при точении; закрепить знания по конструктивным элементом резцов применительно к их разным типам; освоить расположение основных углов, входящих в понятие «геометрия резца» для разных конструкций резцов.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ СВЕДЕНИЯ

Токарные резцы по своему назначению делятся на:

- проходные: для снятия припуска металла вдоль оси вращения заготовки;
- подрезные: для подрезания торцов деталей и формирования фасок;
- отрезные (кановочные): для отрезки деталей и проточки кановок;
- фасонные: для изготовления поверхностей со сложным профилем;
- расточные: для обработки внутренних поверхностей цилиндрических деталей;
 - резьбовые: для нарезания резьбы.

По своим конструктивным особенностям резцы подразделяются на:

- по направлению подачи: на правые (подача справа-налево) и левые (подача слева-направо);
- по расположению и форме режущей части: на прямые, отогнутые (влево, вправо) и изогнутые (вверх, вниз), оттянутые (симметричные, смещенные влево, смещенные вправо);
- по способам крепления режущей пластины: припаянные пластины, приваренные, приклеенные, закрепленные механически.

- по форме передней поверхности режущей части: с плоской поверхностью, плоской с виброгасящей фаской, с радиусной (криволинейной) поверхностью.

Каждый резец состоит из двух основных частей — державки и режущей части. Державка предназначена для крепления резца в резцедержателе станка, должна обеспечить инструменту необходимую жесткость и прочность, и имеет два измеряемых параметра — ширину и высоту сечения (В×Н).

Режущая часть необходима для резания материалов и имеет следующие части:

- переднюю поверхность (ПП): поверхность, по которой сходит стружка;
- главную заднюю поверхность (ГЗП): поверхность, обращенную к обрабатываемой поверхности детали;
- вспомогательную заднюю поверхность (ВЗП): поверхность, обращенную к уже обработанной поверхности детали.

На пересечение данных поверхностей образуются две (иногда три) режущих кромки:

- главная режущая кромка (ГРК): кромка, которой совершается основной процесс резания;
- вспомогательная режущая кромка (BPK): кромка, которая помогает совершать процесс резания (таких кромок может быть 2).

На пересечении режущих кромок образуется точка, именуемая вершиной резца (у некоторых резцов может быть 2 вершины).

Геометрия резца характеризуется набором углов, которые определяют положение передней, главной и вспомогательной задней поверхностей в пространстве. К этим углам относятся:

Углы в главной секущей плоскости (ГСП): плоскости, проходящей перпендикулярно к главной режущей кромке (в любой ее точке).

- передний угол (γ): угол между касательной к передней поверхности резца и перпендикуляром к плоскости резания; угол γ может быть положительным (касательная к передней поверхности располагается ниже перпендикуляра к плоскости резания), отрицательным (касательная к ПП располагается выше перпенди-

куляра к плоскости резания) и равным нулю (касательная совпадает с перпендикуляром к плоскости резания);

- задний угол (α): угол между касательной к главной задней поверхности и плоскостью резания;
- угол заострения (β): угол между передней и главной задней поверхностями;
- угол резания (δ): угол между касательной к передней поверхности и плоскостью резания.

Между перечисленными углами существуют следующие взаимосвязи:

 $\alpha + \beta + \gamma = 90$ (при γ – положительном);

 $\delta + \gamma = 90$ (при положительном угле γ).

Угол во вспомогательной секущей плоскости (ВСП): плоскости, проходящей перпендикулярно к вспомогательной режущей кромке (в любой ее точке)

- вспомогательный задний угол (α_1): угол между касательной к вспомогательной задней поверхности и линией, проходящей через вершину резца перпендикулярно к основной плоскости;

Углы в плане:

- главный угол в плане (φ): угол между главной режущей кромкой и направлением подачи;
- вспомогательный угол в плане (ϕ_1): угол между вспомогательной режущей кромкой и обратным направлением подачи;
- угол при вершине резца (ξ): угол между главной и вспомогательной режущими кромками.

Угол, определяющий направление схода стружки:

- угол наклона главной режущей кромки (λ): угол между главной режущей кромкой и линией, проходящей через вершину резца параллельно основной плоскости и лежащей в плоскости ГЗП; угол λ может быть положительным (главная режущая кромка располагается ниже линии, параллельной основной плоскости), отрицательным (главная режущая кромка располагается выше линии, параллельной основной плоскости) и равным нулю (главная режущая кромка совпадает с линией, параллельной основной плоскости); при положительном λ стружка будет сходить влево относительно токаря, при отрицательном λ – вправо, а при λ = 0 – будет сходить вдоль державки резца.

3. ЗАДАНИЕ ПО ВЫПОЛНЕНИЮ РАБОТЫ

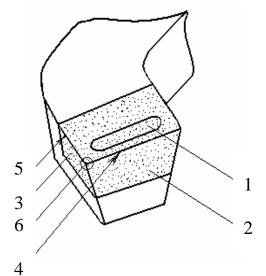
Согласно варианту из приложения выполнить следующее:

- 1. Сделать эскиз резца (в аксонометрии или в двух плоскостях), на котором указать все его конструктивные элементы.
- 2. Начертить схему обработки резцом и изобразить сечения резца, в которых указать все углы, отражающие геометрию данного инструмента
- 3. Охарактеризовать назначение и область применения резца, учитывая его конструкцию, геометрию, материал режущей части.

4. ПРИМЕР ВЫПОЛНЕНИЯ ЗАДАНИЯ

Дан резец со следующими параметрами: проходной, отогнутый, правый с напаянной пластинкой из твердого сплава марки Т15К6, имеющий геометрию: передний угол $\gamma = 10^\circ$, задний угол $\alpha = 8^\circ$, вспомогательный задний угол $\alpha_1 = 3^\circ$, главный угол в плане $\phi = 45^\circ$, вспомогательный угол в плане $\phi_1 = 45^\circ$, угол наклона главной режущей кромки $\lambda = 5^\circ$. Форма передней поверхности – криволинейная с фаской.

4.1. Эскиз резца с указанием конструктивных элементов режущей части



- 1 передняя поверхность;
- 2 главная задняя поверхность;
- 3 вспомогательная задняя поверхность;
- 4 главная режущая кромка;
- 5 вспомогательная режущая кромка;
- 6 вершина резца.

Рис. 1. Проходной отогнутый правый резец

4.2. Схема обработки и сечения резца с указанием его геометрических параметров

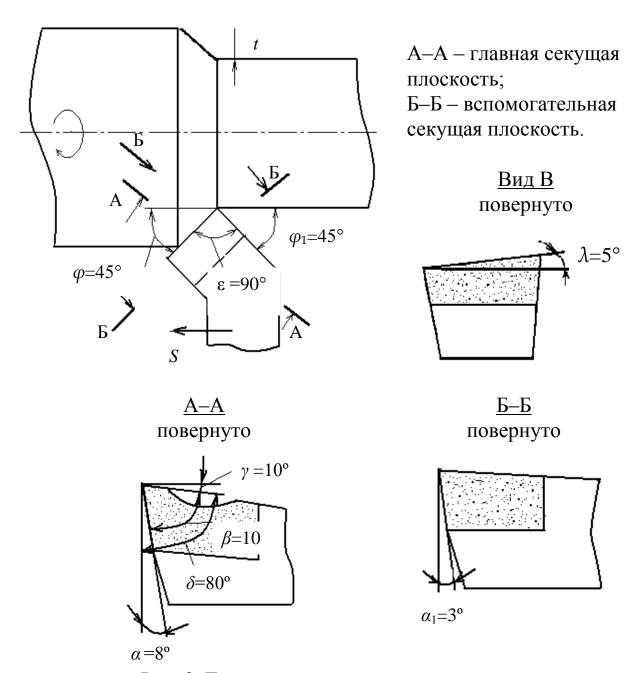


Рис. 2. Геометрические параметры резца

 β – угол заострения, β = 90° – $(\gamma + \alpha)$ = 90° – $(10^{\circ} + 8^{\circ})$ = 72° ; δ – угол резания, δ = 90° – γ = 90° – 10° = 80° ; ϵ – угол при вершине, ϵ = 180° – $(\phi + \phi_1)$ = 180° – $(45^{\circ} + 45^{\circ})$ = 90°

4.3. Резцы такого типа служат для обработки цилиндрических наружных поверхностей и могут использоваться для подрезки торцов деталей и изготовления фасок.

Режущая часть резца с пластинкой из двухкарбидного твердого сплава Т15К6 обеспечивает данному инструменту высокую теплостойкость и твердость, что позволяет вести обработку на больших скоростях. Такой резец целесообразно использовать для обработки деталей без твердых включений, литейных раковин, без резких ударов при относительно равномерном припуске, т.к. он имеет высокую хрупкость и склонен к скалыванию и выкрашиванию. Криволинейная с фаской поверхность позволяет лучше завивать стружку и уменьшать ее трение по режущей части резца.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Для каких целей могут использоваться токарные резцы?
- 2. По каким конструктивным признакам классифицируются резцы?
 - 3. Из каких элементов состоит режущая часть резцов?
 - 4. Какие углы характеризуют геометрию резца?
- 5. Дать определение всем углам, отражающим геометрию резца.

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

Используя список рекомендуемой литературы выполнить следующее:

- 1. Изучить конструктивные особенности существующих разновидностей резцов.
- 2. Выучить определения углов и получить четкое представление об их расположении по главной и вспомогательной секущим плоскостям и на виде в плане.
 - 3. Подготовиться к защите лабораторной работы.

Приложение

Параметры резцов

$N_{\underline{0}}$	Тип резца	Марка	Способ	Форма		Углы резца, град.				
вар.		режуще-	крепления	передней						
		го мате-	режущей	поверхно-	φ	φ_1	γ	α	α_1	λ
		риала	части	сти	'	, -	•			
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
1	Проходной отогнутый правый	ВК8	напайка	плоская	45	45	10	8	5	0
2	Проходной отогнутый правый	T15K6	напайка	с фаской	45	15	14	8	6	5
3	Проходной отогнутый правый	P6M5	напайка	криволин.	45	45	10	10	6	0
4	Проходной отогнутый левый	ВК6	напайка	с фаской	60	15	-5	8	4	-5
5	Проходной отогнутый левый	T5K10	напайка	плоская	60	30	0	10	4	0
6	Проходной прямой правый	T5K10	напайка	с фаской	45	45	10	8	6	10
7	Проходной прямой правый	ВК8	напайка	с фаской	60	20	5	12	8	10
8	Проходной прямой левый	T15K6	напайка	плоская	45	20	0	10	8	-5
9	Проходной прямой правый	T14K8	механич.	криволин.	92	8	20	8	6	0
10	Проходной прямой правый	Т30К4	механич.	криволин.	45	15	14	10	6	0
11	Проходной прямой левый	ВК3	механич.	криволин.	92	8	15	10	6	0
12	Проходной прямой правый	ВК6	механич.	с фаской	45	15	14	8	4	-5
13	Проходной упорный	ВК6	напайка	плоская	90	20	10	8	5	10
	отогнутый правый									

9

Продолжение приложения

		1				-F - M -	JIMCIII	F -		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
14	Проходной упорный	T15K6	напайка	криволи-	90	15	20	12	8	0
	отогнутый правый			нейная						
15	Проходной упорный	T14K8	напайка	с фаской	90	8	14	8	6	-10
	отогнутый левый									
16	Проходной упорный	P6M5	напайка	с фаской	90	8	5	10	5	0
	отогнутый левый									
17	Проходной упорный прямой	ВК8	напайка	криволи-	90	10	10	10	6	0
	правый			нейная						
18	Проходной упорный прямой	T5K10	напайка	с фаской	90	20	5	8	5	5
	левый									
19	Подрезной отогнутый правый	P6M5	напайка	плоская	15	8	15	13	6	-8
20	Подрезной отогнутый левый	ВК3	напайка	с фаской	10	10	10	10	6	-5
21	Подрезной отогнутый правый	ВК6	механич.	с фаской	15	10	15	6	4	8
22	Подрезной отогнутый левый	T5K10	механич.	криволин.	10	15	5	8	6	5
23	Проходной изогнутый вниз	P9	напайка	плоская	45	15	15	8	5	-5
24	Проходной изогнутый вниз	T5K10	напайка	криволи-	45	45	20	8	6	0
				нейная						
25	Проходной изогнутый вверх	ВК8	напайка	с фаской	60	15	10	10	8	5
26	Отрезной с оттянутой	T15K6	напайка	с фаской	90	1	12	8	6	0
	головкой смещенной влево				90	1				

 $\overline{\mathbf{I}}$

Продолжение приложения

1	2	2	4			<u> </u>			1	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11
27	Отрезной с оттянутой	ВК8	напайка	криволи-	90	3	15	10	3	0
	головкой смещенной влево			нейная	90	3				
28	Отрезной с оттянутой	ВК4	напайка	с фаской	100	3	10	10	4	0
	головкой смещенной вправо				80	3				
29	Отрезной с оттянутой	ВК6М	напайка	криволи-	106	1	12	8	4	0
	головкой смещенной вправо			нейная	74	1				
30	Отрезной с оттянутой	T5K10	напайка	криволи-	95	1	12	8	3	0
	симметричной головкой			нейная	85	1				
31	Отрезной с оттянутой	P6M5	механиче-	криволи-	106	2	16	10	3	0
	симметричной головкой		ский	нейная	74	2				
32	Отрезной с оттянутой	P6M5	механиче-	плоская	90	3	10	10	2	0
	симметричной головкой		ский		90	3				
33	Резьбовой прямой	Т30К4	механич.	плоская	60	60	0	8	2	0
34	Резьбовой с оттянутой	BK3M	напайка	плоская	60	60	5	10	2	0
	головкой смещенной влево									
35	Резьбовой с оттянутой	ВК4	напайка	криволи-	60	60	0	12	3	0
	головкой смещенной вправо			нейная						
36	Расточной для сквозных	ВК6	напайка	с фаской	60	20	10	10	4	0
	отверстий			_						
37	Расточной для сквозных	ВОК-60	механиче-	плоская	45	45	15	12	2	0
	отверстий		ский							

Продолжение прил.

9 8	10 6	-5
		-5
) 10		
) 10	_	
	5	-5
10	5	0
8	2	0
5 10	2	0
5 10	2	0
10	3	0
5 10	4	0
5 10	2	0
8	8	0
10	10	0
$0 \mid 1\overline{0}$	5	0
0 12	6	0
	0 8 5 10 5 10 0 10 5 10 5 10 0 8 0 10	0 8 2 5 10 2 5 10 2 0 10 3 5 10 4 5 10 2 0 8 8 0 10 10 .0 10 5

12

II. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ СПИРАЛЬНЫХ СВЁРЛ»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Изучить назначение и расположение основных конструктивных элементов и геометрических параметров спиральных сверл, особенности формообразования при сверлении, научиться измерять геометрические параметры спиральных сверл и пользоваться соответствующими средствами измерения.

2. КРАТКИЕ ТЕОРИТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Сверление — это операция по изготовлению сквозных и глухих отверстий в широком диапазоне размерных параметров (диаметров, длин) и назначений. Осуществляется операция сверления с помощью инструментов, которые в зависимости от конструктивных особенностей и назначения имеют следующие названия:

- сверла перовые (ружейные, пушечные): для изготовления глубоких отверстий;
- сверла кольцевые: для изготовления отверстий больших диаметров;
- сверла центровочные: для изготовления в заготовках отверстий с целью их последующего крепления и обработки в центрах станков;
- сверла комбинированные: имеющие на теле одного инструмента два или более разных диаметра или инструментов с разным назначением (например, сверло-зенкер);
- сверла эжекторные: с внутренним подводом СОЖ для эффективного охлаждения зоны резания и вывода образующейся стружки;
- сверла цельные и сборные: режущая часть этих инструментов выполняется либо целиком из инструментального материала или в виде режущих пластин, которые тем или иным способом крепятся на теле инструмента.

Наиболее распространенными среди перечисленных инструментов являются сверла спиральные, которые предназначены для изготовления отверстий средних диаметров и длин. Поэтому в данной лабораторной работе рассматривается и изучается конструкция и геометрия именно этих инструментов.

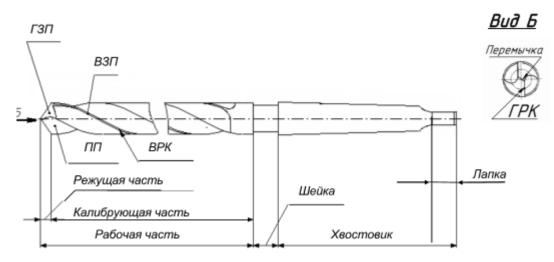


Рис. 1. Конструкция спирального сверла

В их числе: режущая часть: для обеспечения основного процесса резания;

_

- калибрующая часть: для калибрования отверстия, зачистки его поверхности и сбора стружки;
- рабочая часть: часть сверла, которая непосредственно участвует в работе (ее длина должна быть больше длины обрабатываемого отверстия);
- шейка: переходный элемент (место соединения) между рабочей частью сверла и хвостовиком (используется, как правило для маркировки инструмента здесь указываются диаметр сверла и марка инструментального материала);
- хвостовик: служит для крепления сверла в патроне станка (подразделяется на конический и цилиндрический разновидности);
- лапка: служит для вынимания инструмента из патрона станка и противодействует его проворачиванию в патроне;

- ПП: передняя поверхность (по которой сходит стружка);
- ГЗП: главная задняя поверхность (обращена к обрабатываемой поверхности детали);
- ВЗП: вспомогательная задняя поверхность (обращена к сформированному отверстию);
- ГРК: главная режущая кромка (совершает основной процесс резания);
- ВРК: вспомогательная режущая кромка (помогает совершать процесс резания); для сверла эта кромка имеет специальное название ленточка; ленточка приподнята над основной частью ВЗП и выполнена в виде узкой отшлифованной (для уменьшения трения) полоски;
- перемычка: соединительная режущая кромка между двумя ГРК.

Конструктивно спиральное сверло изготовлено так, что имеет две ПП, ГЗП, ВЗП, ГРК и ВРК, а общее количество режущих кромок – 5 (две ГРК, две ленточки и перемычка). Геометрические параметры спирального сверла изображены на рис. 2.

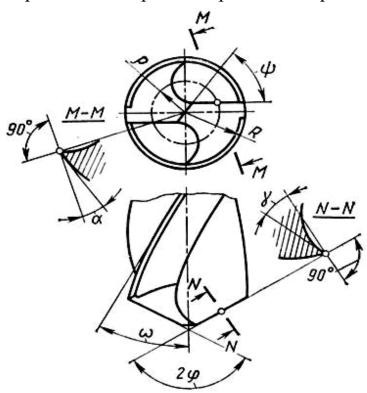


Рис. 2. Геометрические параметры спирального сверла

Здесь:

- γ: передний угол образуется между касательной к ПП в рассматриваемой точке и перпендикуляром к плоскости резания (имеет переменное значение в зависимости от рассматриваемой точки на ГРК);
- α: задний угол образуется между плоскостью резания и касательной к ВЗП в рассматриваемой точке (задний угол как и угол γ изменяет свои значения по мере перемещения вдоль ГРК);
- -2ϕ : угол заточки сверла образуется между проекциями двух ГРК на плоскость (стандартное значение $2\phi = 118^{\circ}$, но на практике этот угол могут перетачивать в сторону увеличения или уменьшения в зависимости от марки обрабатываемого материала);
- ω: угол наклона винтовой канавки образуется между осью сверла и касательной к винтовой канавке (влияет на густоту «завивки» сверла и эффективность отвода стружки из зоны резания);
- ψ: угол наклона перемычки образуется между поперечной режущей кромкой и осями симметрии сверла;
- ϕ_1 : угол утонения сверла образуется между осью сверла и проекцией касательной к ВЗП на плоскость (предназначен для уменьшения трения сверла о стенки отверстия при работе).

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

Для спирального сверла, выданного преподавателем, выполнить следующие измерения конструктивных и геометрический параметров.

- 3.1. Измерить конструктивные элементы:
- D_0 : диаметр сверла в начале режущей части;
- $-D_1$: диаметр сверла у хвостовика (разница диаметров D_0-D_1 демонстрирует наличие обратной конусности сверла с целью уменьшения трения об обрабатываемое отверстие);
 - $L_{\rm p}$: длину режущей части;
 - L_{κ} : длину калибрующей части;
 - L: длину рабочей части;

- L_{III} : длину шейки;
- $L_{\rm x}$: длину хвостовика;
- − *L*_{рк}: длину ГРК;
- а: ширину ленточки.

Для выполнения измерений использовать штангенциркуль, а полученные данные занести в табл. 1

Таблица 1 Результаты измерений конструктивных элементов спирального сверла, мм

D_0	D_1	$L_{ m p}$	$L_{\scriptscriptstyle m K}$	L	$L_{ ext{ in}}$	$L_{\rm x}$	$L_{ m pk}$	а

- 3.2. Измерить геометрические параметры:
- -2 ϕ : угол заточки сверла (измерять универсальным угломером);
- ω: угол наклона винтовой канавки (измерять с помощью копировальной бумаги и транспортира);
- ψ: угол наклона перемычки (измерять угломером или транспортиром);
- ϕ_1 : угол утонения сверла определять по формуле (1), используя данные табл. 1:

$$\varphi_1 = \operatorname{arctg} \frac{(D_0 - D_1)}{L_{\kappa}},\tag{1}$$

 $-\gamma$: передний угол — вычислять по формуле (2):

$$\gamma = \arctan \frac{d \cdot \mathsf{tg}\omega}{D_0 \cdot \sin \varphi},\tag{2}$$

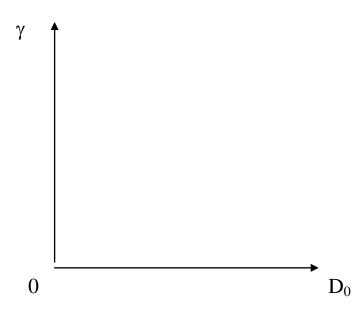
где d — диаметр точки на ГРК, в которой вычисляется величина угла γ ; угол γ следует определять в трех-четырех разных точках ГРК и на основе полученных значений построить график изменения этого угла в зависимости от диаметра точки на ГРК.

Измеренные и вычисленные значения углов записать в табл. 2.

Таблица 2 Результаты измерений и вычислений углов спирального сверла, град

2φ	ω	Ψ	φ_1	γ_1	γ_2	γ_3	γ_4

Построить график, отражающий изменение переднего угла в зависимости от диаметра рассматриваемой точки на главной режущей кромке.



4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Комплект спиральных сверл.
- 2. Набор измерительных инструментов и аксессуаров: штангенциркуль (микрометр), универсальный угломер, масштабная линейка, транспортир, копировальная бумага.
- 3. Калькулятор с тригонометрическими функциями для вычисления значений углов по имеющимся исходным данным и соответствующим формулам.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Какими конструктивными элементами характеризуются спиральные сверла?
 - 2. Что входит в понятие геометрия сверла?
- 3. Сколько режущих кромок имеет спиральное сверло и их роль в процессе резания?
- 4. Для какой цели сверло имеет обратную конусность (угол ϕ_1)?
 - 5. Какие части ГРК у сверла работают более интенсивно?
- 6. С какой целью хвостовик сверла выполняется цилиндрическим или коническим?

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

- 1. Используя список рекомендуемой литературы ознакомиться с конструкцией, геометрией и назначением других разновидностей сверл, помимо спиральных.
 - 2. Подготовить отчет по лабораторной работе.
- 3. Проштудировать контрольные вопросы и подготовиться к защите лабораторной работы.

III. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ ЗЕНКЕРОВ И РАЗВЁРТОК»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Изучить назначение и расположение основных конструктивных элементов и геометрических параметров зенкеров и разверток.

Научиться измерять конструктивные и геометрические параметры зенкеров и разверток, пользуясь соответствующими средствами измерения.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Зенкерование — это операция по обработке готовых отверстий после сверления, литья, штамповки и других способов формообразования отверстия. Осуществляется операция зенкерования с помощью инструментов, которые в зависимости от конструктивных особенностей и назначения имеют следующие названия:

- зенкеры машинные цельные с метрическим конусом либо конусом Морзе;
- зенкеры насадные с напаянными пластинами из твердого сплава, либо с их механическим креплением;
- зенковки (конические и цилиндрические) для формирования фасок и «потайных» углублений для винтов и шурупов;
 - зенкеры для цилиндрических углублений (цековка);
 - зенкеры для зачистки торцевых поверхностей;

Наиболее распространенными среди перечисленных инструментов являются зенкеры машинные, которые предназначены для обработки отверстий средних диаметров и длин. Поэтому в данной лабораторной работе рассматривается и изучается конструкция и геометрия именно этих инструментов.

На рис. 1 представлен чертеж зенкера, на котором указаны все конструктивные элементы этого инструмента.

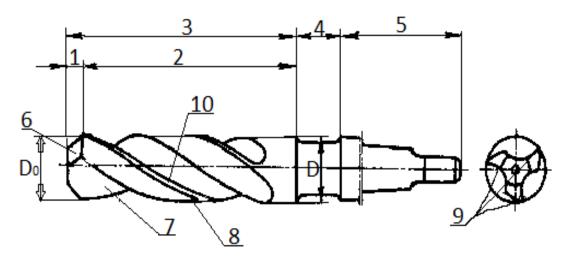


Рис. 1. Конструкция машинного зенкера

В их числе:

- 1 режущая, или заборная часть (L_p) ;
- 2 калибрующая часть (L_{κ});
- 3 рабочая часть зенкера (L);
- 4 шейка ($L_{\rm m}$): переходный элемент (место соединения) между рабочей частью зенкера и хвостовиком (используется, как правило для маркировки инструмента здесь указываются диаметр зенкера и марка инструментального материала);
- 5 хвостовик, служит для закрепления зенкера в патроне станка ($L_{\rm x}$);
- $6 \Gamma 3\Pi$: главная задняя поверхность (обращена к обрабатываемой поверхности отверстия);
 - 7 ПП: передняя поверхность (по которой сходит стружка);
- 8— ВРК: вспомогательная режущая кромка (помогает совершать процесс резания); кромка имеет название ленточка; она приподнята над основной частью ВЗП и выполнена в виде узкой отшлифованной полоски (для уменьшения трения);
- 9 ГРК: главная режущая кромка (совершает основной процесс резания), количество этих кромок соответствует числу зубьев зенкера;
- 10 ВЗП: вспомогательная задняя поверхность (обращена к обработанному отверстию).

Геометрические параметры зенкера изображены на рис. 2.

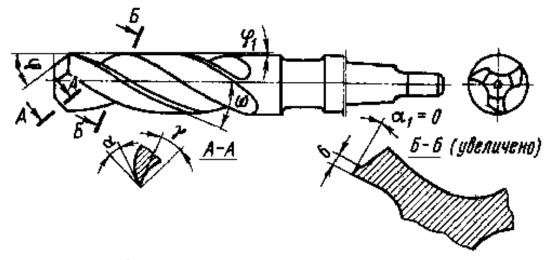


Рис. 2. Геометрические параметры зенкера

Здесь:

- φ: угол в плане угол образованный между ГЗП и осью симметрии зерна;
- γ: передний угол образуется между касательной к ПП в рассматриваемой точке и перпендикуляром к плоскости резания (имеет переменное значение в зависимости от рассматриваемой точки на ГРК);
- α: задний угол образуется между плоскостью резания и касательной к ВЗП в рассматриваемой точке (задний угол как и угол γ изменяет свои значения по мере перемещения вдоль ГРК);
- ω : угол наклона винтовой канавки образуется между осью зенкера и касательной к винтовой канавке (влияет на интенсивность «завивки» зенкера и эффективность отвода стружки из зоны резания);
- ϕ_1 : угол утонения зенкера (угол обратной конусности) образуется между осью зенкера и проекцией касательной к ВЗП на плоскость (предназначен для уменьшения трения зенкера о стенки отверстия при работе).

Развертывание — это операция для окончательной обработки готовых отверстий после сверления, зенкерования или растачивания. После развертывания отверстия получаются более точными и имеют меньшую шероховатость, чем при зенкеровании.

В зависимости от характера применения, формы обрабатываемого отверстия, способов закрепления, конструкции зубьев,

регулирования на размер, вида режущего материала развёртки разделяют на группы:

- 1. Ручные с цилиндрическим хвостовиком;
- 2. Машинные с цилиндрическим хвостовиком и насадные;
- 3. Машинные с цилиндрическим хвостовиком и насадные со вставными зубьями;
 - 4. Ручные:
- регулируемые: раздвижные (лепестковые), разжимные (с шариком);
- цельные: с гладким направляющим диаметром, ступенчатые;
 - специальные: шкворневые;
- 5. Машинные с напайными пластинками из твёрдого сплава, с хвостовиком и насадные;
- 6. Машинные со вставными зубьями, оснащёнными твёрдым сплавом;
- 7. Конические: под конические штифты, под коническую резьбу, под конус Морзе, под метрический конус, с конусностью 1:30;
- 8. Цилиндрические мелкоразмерные с утолщённым хвостовиком;
 - 9. Котельные.

На рис. 3 представлен чертеж развертки, на котором указаны все конструктивные элементы и геометрические параметры этого инструмента. Из чертежа видно, что развертка имеет следующие части: направляющий конус, режущую и калибрующую часть, рабочую часть, шейку и хвостовик. Отличительной особенностью разверток является большее число зубьев (6–12), чем у зенкера (3–5). В понятие геометрия развертки входят следующие углы:

- γ передний угол, обычно принимается равным нулю, т.к. развертка работает в зоне малых толщин срезаемого слоя;
 - α задний угол (у разверток варьируется в пределах 4–8°);
 - β угол при вершине зуба;
 - δ угол резания;
 - ω угол развала зубьев;
 - 2ф угол режущей части.

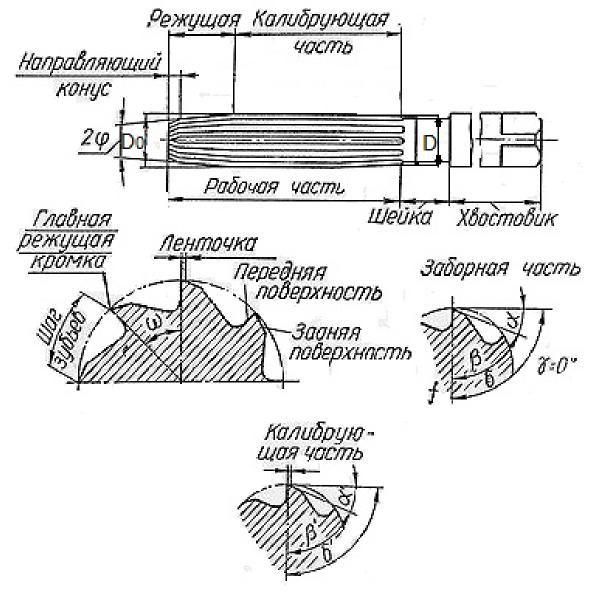


Рис. 3. Конструкция и геометрия развертки

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

Для зенкера и развертки, выданных преподавателем, выполнить следующие измерения конструктивных и геометрический параметров.

3.1. Измерить конструктивные элементы:

- $-D_0$: диаметр зенкера (развертки) в начале режущей части;
- D: диаметр зенкера у хвостовика (разница диаметров D_0 D демонстрирует наличие обратной конусности зенкера (развертки) для уменьшения трения об обрабатываемое отверстие);

- $L_{\rm p}$: длину режущей части;
- $-L_{\kappa}$: длину калибрующей части;
- *L*: длину рабочей части;
- L_{III} : длину шейки;
- $L_{\rm x}$: длину хвостовика;
- − *L*_{рк}: длину ГРК;
- а: ширину ленточки;

Для выполнения измерений использовать штангенциркуль, а полученные данные занести в табл. 1.

Таблица 1 Результаты измерений конструктивных элементов зенкера и развертки, мм

инструмент	D_0	D	$L_{ m p}$	$L_{\scriptscriptstyle m K}$	L	$L_{ ext{ in}}$	L_{x}	$L_{ m pk}$	а
зенкер									
развертка									

3.2. Измерить геометрические параметры:

- ω: измерять с помощью копировальной бумаги и транспортира (только для зенкера);
 - ф: измерить угломером (только для зенкера);
 - 2ф: измерить угломером (только для развертки);
 - ϕ_1 : определять по формуле (1), используя данные табл. 1:

$$\varphi_1 = \operatorname{arctg} \frac{(D_0 - D)}{L_{\kappa}},\tag{1}$$

 $-\gamma$: вычислять по формуле (2): для зенкера и измерить угломером для развертки:

$$\gamma = \arctan \frac{d \cdot \mathsf{tg}\omega}{D_0 \cdot \sin \varphi},\tag{2}$$

где d — диаметр точки на ГРК, в которой вычисляется угол γ .

Измеренные и вычисленные углы записать в табл. 2.

Таблица 2

Результаты измерений и вычислений углов, град

	J	1		<i>J</i> , 1	7 1
инструмент	ω	φ_1	γ	φ	2φ
зенкер					_
развертка	_			_	

4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Набор зенкеров и разверток.
- 2. Комплект измерительных инструментов и аксессуаров: штангенциркуль (микрометр), универсальный угломер, масштабная линейка, транспортир, копировальная бумага.
- 3. Калькулятор с тригонометрическими функциями для вычисления значений углов по имеющимся исходным данным и соответствующим формулам.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Какими конструктивными элементами характеризуются зенкер и развертка?
 - 2. Что входит в понятие геометрия зенкера и развертки?
- 3. Сколько режущих кромок имеет зенкер и развертка и их роль в процессе резания?
- 4. Для какой цели зенкер и развертка имеют обратную конусность (угол ϕ_1)?
 - 5. Какие части ГРК у зенкера работают более интенсивно?
- 6. С какой целью хвостовик зенкера выполняет цилиндрическим или коническим, а у развертки в виде квадрата?

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

- 1. Используя список рекомендуемой литературы ознакомиться с конструкцией, геометрией и назначением других разновидностей зенкеров и разверток.
 - 2. Подготовить отчет по лабораторной работе.
- 3. Проштудировать контрольные вопросы и подготовиться к защите лабораторной работы.

IV. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ КРУГЛЫХ ПРОТЯЖЕК»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Изучить назначение и расположение основных конструктивных элементов, а также геометрических параметров круглых протяжек, особенности формообразования при протягивании.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Протяжки — это многолезвийные высокопроизводительные режущие инструменты. Они нашли широкое применение в серийном и массовом производствах.

Достоинства протяжек:

- высокая производительность, обуславливаемая тем, что припуск снимается одновременно несколькими зубьями. В целом производительность при протягивании в 3-12 раз выше, чем при других видах обработки;
- высокая точность и низкая шероховатость обработанных поверхностей благодаря наличию черновых, чистовых, калибрующих, а в некоторых конструкциях протяжек еще и выглаживающих зубьев. Протягивание может заменить фрезерование, строгание, зенкерование, развертывание, а иногда и шлифование;
- высокая стойкость инструмента, исчисляемая несколькими тысячами деталей. Это достигается благодаря оптимальным условиям резания и большим запасам на переточку;
- простота конструкции станков, которые не имеют коробок подач, а главное движение осуществляется чаще всего с помощью силовых гидроцилиндров.

По назначению протяжки подразделяются на две группы: для обработки внутренних поверхностей (отверстий) и для обработки наружных поверхностей.

- 1. Протяжки для обработки внутренних поверхностей бывают:
 - круглые для обработки круглых отверстий;

- шлицевые для обработки шлицевых отверстий с любым типом шлицев;
 - шпоночные для обработки шпоночных и иных пазов;
 - гранные для многогранных отверстий;
 - протяжки для обработки винтовых канавок.
- 2. Протяжки для обработки наружных поверхностей различного профиля.

Из всех разновидностей внутренних протяжек наибольшее применение (до 60 %) нашли протяжки для обработки круглых отверстий, поэтому ниже будут рассмотрены конструкция и геометрия именно этих протяжек.

Круглые протяжки состоят из следующих основных частей (рис. 1): 1 — хвостовика, 2 — шейки, 3 — передней направляющей, 4 — режущей части, 5 — калибрующей части, 6 — задней направляющей, 7 — заднего хвостовика.

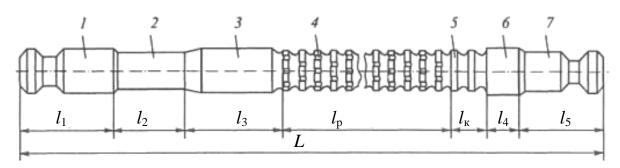


Рис. 1. Конструкция круглой протяжки

Хвостовик служит для присоединения протяжки к патрону станка. Основные типы и размеры хвостовиков стандартизированы (ГОСТ 4044–70). При этом диаметр хвостовика должен быть меньше диаметра отверстия под протягивание на 1...2 мм.

Шейка и следующий за ней переходный конус выполняют вспомогательную роль. Их длина должна обеспечивать возможность присоединения протяжки к патрону перед началом протягивания. Переходный конус обеспечивает свободное вхождение передней направляющей в протягиваемое отверстие. Диаметр шейки изготовляют меньше диаметра хвостовика на 0,3...1,0 мм.

Передняя направляющая часть служит для центрирования оси заготовки относительно оси протяжки перед протягиванием, чтобы исключить появление перекоса заготовки, который может

привести к поломке протяжки или порче обработанной поверхности. Форма передней направляющей должна соответствовать форме отверстия в заготовке.

Задняя направляющая часть выполняет ту же роль, что и передняя, предохраняя протяжку от перекоса при выходе ее калибрующей части из обработанного отверстия. По длине она несколько меньше длины передней направляющей, а ее форма должна быть такой же, как у протянутого отверстия.

Для возврата протяжки в исходное положение после протягивания, особенно при больших длине и диаметре протяжки, после задней направляющей иногда предусматривается задний хвостовик, закрепляемый в патроне каретки станка и по форме подобный переднему хвостовику. Наличие заднего хвостовика также предохраняет протяжку от провисания и перекоса в отверстии и позволяет избежать искажения формы и размеров обработанного отверстия.

Режущая (рабочая) часть протяжки служит для удаления припуска и формирования поверхности протянутого отверстия. Она содержит черновые и чистовые, а при групповой схеме резания еще и переходные зубья, располагаемые на ступенчатоконической поверхности. Длина режущей части равна произведению числа зубьев на их шаг, который, в свою очередь, зависит от требований к точности протягиваемого отверстия, шероховатости его поверхности и величины снимаемого припуска. Диаметры зубьев рассчитывают исходя из принятой схемы резания.

Калибрующая часть содержит 4...10 зубьев одинакового диаметра, равного диаметру последнего чистового зуба, и служит для калибровки отверстия, уменьшения разброса его размеров, а также является запасом на переточку: по мере износа чистовых зубьев калибрующие зубья заточкой могут быть переведены в чистовые, тем самым увеличивая общий срок службы протяжки.

Калибрующие зубья припуск не срезают, а удаляют микронеровности поверхности, остающиеся после прохода чистовых зубьев, и обеспечивают центрирование протяжки в отверстии.

Конструкция режущей части протяжки определяется принятой схемой резания, под которой понимают порядок последовательного срезания припуска.

Известны следующие схемы резания при протягивании (рис. 2): a – одинарная; δ – групповая; ϵ – профильная; ϵ – генераторная; δ – комбинированная.

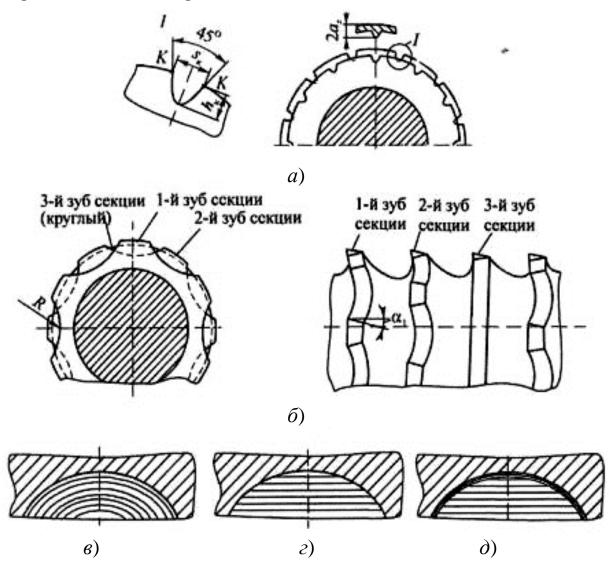


Рис. 2. Схемы резания, применяемые при протягивании

Одинарная схема резания характерна тем, что каждый зуб протяжки срезает припуск определенной толщины по всему периметру обрабатываемого отверстия за счет того, что диаметр каждого последующего зуба больше диаметра предыдущего на величину $2\,S_{_{\it 7}}$, где $S_{_{\it 7}}$ – подъем или подача на зуб.

Так как кольцевая стружка недопустима, из-за трудности удаления из стружечных канавок, то для её деления на режущих кромках делают стружкоделительные канавки V-образной формы (рис. 2, a), которые располагают в шахматном порядке при пере-

ходе от одного зуба к другому. Стружкоделительные канавки прорезают шлифовальным кругом при небольшом (2...3°) поднятии заднего центра протяжки для создания заднего угла по дну канавки. При этом ослабляются режущие кромки зубьев в точках «К» пересечения канавок с задней поверхностью. Это приводит к более интенсивному износу зубьев на этих участках и, соответственно, к снижению стойкости протяжки.

Схема группового резания (рис. 2, 6) отличается от вышеописанной тем, что все режущие зубья делятся на группы или секции, состоящие из 2...5 зубьев, в пределах которых зубья имеют одинаковый диаметр. Припуск по толщине делится между группами зубьев, а по ширине – между зубьями группы, благодаря широким выкружкам, выполненным в шахматном порядке. Каждый зуб снимает отдельные части припуска участками режущей кромки, где нет выкружек. При этом благодаря большой ширине выкружек снимаемая стружка не имеет ребер жесткости, хорошо скручивается в канавках между зубьями, даже при увеличении толщины среза.

При профильной схеме (рис. 2, в) контур всех режущих кромок подобен профилю протягиваемого отверстия. При этом в окончательном формировании обработанной поверхности принимают участие только последние зубья, а остальные служат для удаления припуска. При сложной форме отверстий использование такой схемы нецелесообразно, так как усложняет изготовление протяжки. Профильная схема в основном применяется при формировании простых по форме поверхностей, например, круглых или плоских.

При использовании генераторной схемы (рис. 2, *г*) форма режущих кромок не совпадает с формой обработанной поверхности, которая формируется последовательно всеми зубьями. В этом случае упрощается изготовление протяжки путем шлифования на проход всех зубьев абразивным кругом одного профиля. Однако при этом на обработанной поверхности возможно появление рисок (ступенек) вследствие погрешностей заточки зубьев, что ухудшает качество обработанной поверхности.

При высоких требованиях к шероховатости обработанной поверхности рекомендуется использовать комбинированную схе-

му (рис. 2, ∂), при которой два-три последних режущих и калибрующие зубья работают по профильной, а остальные — по генераторной схеме.

Форма, размеры, геометрические параметры зубьев и стружечных канавок, проверочные расчеты при проектировании круглых протяжек, а также работоспособность протяжки во многом зависит от выбранной формы зубьев и размеров стружечных канавок. Зубья протяжки должны удовлетворять следующим основным требованиям:

- обеспечивать возможно большее количество переточек;
- иметь определенный запас прочности и тем самым противостоять действующим на него силам;
- иметь геометрию, при которой обеспечивается наибольшая стойкость протяжки;
- форма и размеры стружечной канавки должны обеспечивать завивание стружки в плотный виток, а объем канавки должен быть достаточным для свободного размещения стружки, срезаемой за время контакта зуба с заготовкой.

Увеличение размеров зубьев и стружечных канавок ограничивается допустимыми значениями длины протяжки и ее прочностью.

Для протягивания характерно только наличие главного движения, которое совершает инструмент или заготовка.

Процесс протягивания осуществляется на специальных горизонтальных или вертикальных протяжных станках.

На рис. 3 показана схема протягивания при обработке отверстий круглой протяжкой.

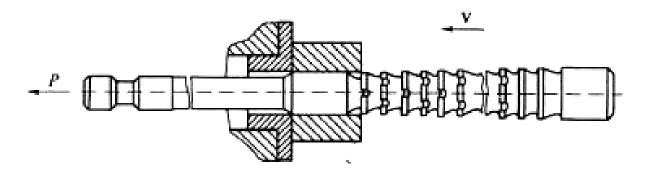


Рис. 3. Схема протягивания

Каждый зуб протяжки срезает припуск определенной толщины по всему периметру обрабатываемого отверстия за счет того, что диаметр каждого последующего зуба больше диаметра предыдущего на величину S_z , где S_z — подъем или подача на зуб.

На рис. 4 показаны профили зубьев и стружечных канавок, нашедшие наибольшее применение на практике: с прямолинейной (a) и криволинейной спинками (δ), с канавкой удлиненной формы (ϵ).

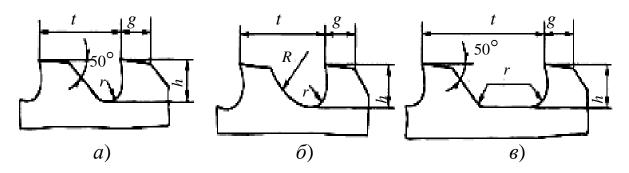


Рис. 4. Профиль режущих зубьев и стружечных канавок протяжек: a — с прямолинейной спинкой; δ — с криволинейной спинкой; ϵ — с канавкой удлиненной формы

Зубья с прямолинейной спинкой проще в изготовлении, но с точки зрения условий завивания и размещения стружки уступают форме с криволинейной спинкой. Они используются в основном у протяжек с одинарной схемой резания при обработке сталей и хрупких материалов (чугун, бронза и др.).

При обработке стали и других пластичных металлов протяжками с групповой схемой резания, когда снимаются толстые стружки, рекомендуется использовать зубья с криволинейной спинкой, плавно сопрягающейся с передней поверхностью зуба.

Основные размеры зубьев и стружечных канавок с прямолинейной и криволинейной спинками ориентировочно можно определить по следующим соотношениям:

$$h = (0,35...0,40)t; r = (0,50...0,55)h; g = (0,30...0,35)t;$$

 $R = (0,65-0,80)t,$

а для стружечных канавок удлиненной формы:

$$h = (0.15...0.20)d$$
; $r = 0.5h$; $g = (1.5...1.6)\sqrt[3]{d}$,

где h – глубина канавки;

t — шаг зубьев;

g – длина задней грани зуба;

r и R — радиусы закруглений;

d – диаметр протяжки.

Значение h уточняется при проверке канавок на помещаемость стружки.

Поверхности канавок рекомендуется полировать в целях улучшения завивания стружки и легкого освобождения от нее после прекращения процесса резания.

На рис. 5 представлена геометрия режущих зубьев круглой протяжки.

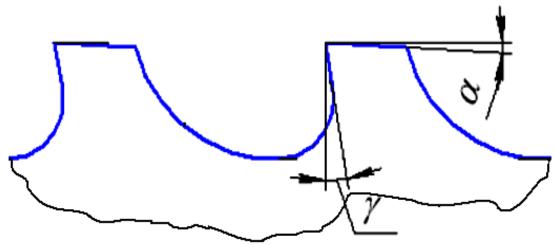


Рис. 5. Геометрия режущих зубьев круглой протяжки

Передний угол γ выбирается по рекомендациям в зависимости от обрабатываемого материала. Так, для сталей разных групп обрабатываемости $\gamma = 10...20^\circ$, для чугунов разной твердости $\gamma = 4...10^\circ$, для алюминия и меди $\gamma = 12...15^\circ$.

Учитывая, что зубья внутренних протяжек перетачиваются только по передней поверхности и при переточке их диаметр уменьшается, на черновых зубьях задний угол $\alpha = 3^{\circ}$, на чистовых $\alpha = 2^{\circ}$, а на калибрующих $\alpha = 0...1^{\circ}$. Эти значения задних углов значительно меньше оптимальных, в результате чего снижается стойкость инструмента. Однако увеличивать их нельзя, так как это привело бы к быстрой потере размера протяжки при переточках.

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

- 1. Измерить конструктивные элементы и части круглой протяжки (см. рис. 1), а данные занести в табл. 1;
- 2. Измерить задний и передний углы режущих зубьев круглой протяжки и внести в табл. 2;

Таблица 1

Размеры конструктивных элементов круглой протяжки, мм

$D_{\scriptscriptstyle m K}$	l_1	l_2	l_3	l_{p}	l_{K}	l_4	l_5	L

Таблица 2

Геометрические параметры круглой протяжки, град

γ	α

4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Комплект круглых протяжек;
- 2. Штангенциркуль (микрометр);
- 3. Калькулятор;
- 4. Универсальный угломер.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 7. Разновидности протяжек?
- 8. Какие существуют схемы резания при протягивании?
- 9. Из каких основных частей состоит круглая протяжка; их назначение?
 - 10. Преимущества операции протягивания?
 - 11. Чем протяжки отличаются от прошивок?

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

- 1. Используя список рекомендуемой литературы, изучить конструктивные особенности различных видов протяжек.
 - 2. Подготовить отчет по данной лабораторной работе.
 - 3. Подготовиться к защите лабораторной работы.

V. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ ЦИЛИНДРИЧЕСКИХ ФРЕЗ»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Целью данной работы является изучение конструктивных элементов и геометрии цилиндрических фрез, а также ознакомление с методами измерения геометрических параметров этих инструментов.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Фрезерование является одной из высокопроизводительных и широко распространённых операций механической обработки заготовок.

Особенностью фрезерования является прерывистость процесса резания. Это обусловлено тем, что при вращении фрезы, каждый зуб врезается в заготовку, а затем выходит из зоны резания. При дальнейшем движении зуб не соприкасается с заготовкой, что способствует его охлаждению и обуславливает более благоприятные условия для работы. С другой стороны, врезание зуба в заготовку и выход из контакта с металлом, приводит к возникновению вибраций и, следовательно, отрицательно сказывается на точности и шероховатости обработанной поверхности.

По характеру крепления зубьев различают фрезы цельные (полностью из одного материала), сварные (хвостовик и режущая часть состоит из различного материала, сваренные вместе), сборные (из различного материала, но соединённые стандартными крепёжными элементами).

Различают следующие виды фрез: цилиндрические; торцовые; дисковые (в том числе прорезные и отрезные); концевые; угловые; шпоночные; фасонные.

Торцовые фрезы используются на вертикально-фрезерных станках и обеспечивают большую производительность, чем цилиндрические. Основную работу по резанию материала у таких фрез выполняют боковые режущие кромки, которые расположены на наружной поверхности фрезы.

Дисковые фрезы необходимы для отрезки деталей и прорезки пазов. Они делятся на одно-, двух- и трехсторонние разновидности. Односторонние дисковые фрезы снабжены зубьями только на цилиндрической поверхности. В двухсторонних фрезах зубья помимо цилиндрической поверхности расположены на одном из торцов, а в трехсторонних фрезах — на обоих. При этом торцевые кромки являются лишь вспомогательными, в то время как размещенные на цилиндрической части выполняют основную работу по фрезерованию. Для повышения эффективности резания используют фрезы с наклонными и с разнонаправленными зубьями.

Для прорезания узких пазов и разрезания материалов предназначены тонкие дисковые фрезы, называемые пилами.

Угловые фрезы необходимы для изготовления угловых пазов и обработки канавок углового профиля. Различают одноугловые и двухугловые фрезы. В одноугловых режущие кромки расположены на конической поверхности и торцах. В двухугловых они находятся на двух смежных поверхностях, благодаря чему компенсируются осевые усилия и фрезы работают более плавно. Для того, чтобы угловые фрезы меньше изнашивались их вершины закругляют.

Концевые фрезы используют для изготовления глубоких пазов и одновременной обработки двух взаимно перпендикулярных поверхностей. Режущие кромки в таких фрезах расположены на цилиндрической поверхности — ими осуществляется основное резание и на торцах — с их помощью зачищается дно канавки. Зубья у концевых фрез выполняются, как правило, винтовыми.

Шпоночные фрезы представляют собой одну из разновидностей концевых фрез. Они предназначены для обработки шпоночных пазов. Шпоночные фрезы, подобно свёрлам, входят в материал до нужной глубины, а затем движутся вдоль канавки. Эти фрезы применяются на вертикально-фрезерных станках или на станках с маятниковой подачей.

Фасонные фрезы используются для создания пазов и канавок сложного рельефа. По конструкции зубьев они подразделяются на фрезы с затылованными зубьями и фрезы с остроконечными зубьями. Затылованные фрезы перетачивают по передней поверхности, в то время как фрезы с остроконечными зубьями

могут затачивать как по задним поверхностям зубьев, так и по передним — в зависимости от вида фрезы. Остроконечные фасонные фрезы имеют повышенную износостойкость и обеспечивают создание более чистой поверхности.

Сборные фасонные фрезы представляют собой совокупность простых по форме зубьев, образующих сложный контур.

Форма задней поверхности зубьев фрез бывает криволинейной и прямой.

Разновидностью фасонных фрез являются резьбонарезные фрезы (однониточные и многониточные) и зуборезные фрезы (модульные дисковые, модульные пальцевые и червячные).

По способу установки на шпиндель фрезы подразделяются на концевые (хвостовые) и насадные. Первые крепятся с помощью цанги и зажимного патрона, вторые ввинчиваются непосредственно в шпиндель. При этом направление вкручивания фрезы противоположно направлению её движения в ходе работы.

Далее будет рассмотрена конструкция и геометрия цилиндрических фрез.

Цилиндрическими фрезами обрабатывают плоские поверхности. Такие фрезы представляют собой цилиндр, на поверхности которого сформированы режущие зубья (рис. 1).

Зубья могут быть прямыми и винтовыми. Фрезы с прямыми зубьями просты по конструкции и не требуют сложных приспособлений при заточке, но работают с ударами. Фрезы с винтовыми зубьями работают более плавно и обеспечивают получение более чистой поверхности, но сложнее в изготовлении и заточке.

К конструктивным элементам цилиндрической фрезы относятся (рис. 1): D — диаметр фрезы; d — диаметр посадочного отверстия; B — ширина фрезы; t — торцевой шаг (расстояние между зубьями по торцу фрезы); t_0 — осевой шаг (расстояние между зубьями вдоль оси фрезы).

Цилиндрическая фреза состоит из: корпуса фрезы — 1; передней поверхности зуба — 2; задней поверхности — 3; спинки зуба — 4. К геометрическим параметрам цилиндрической фрезы относятся (рис. 1): γ — передний угол, α — задний угол, ω — угол наклона винтовых зубьев; θ — центральный угол между зубьями; $\alpha_{\text{п}}$ — нормальный задний угол; δ — угол резания; β — угол заостре-

ния; ϕ – главный угол в плане; ϕ_0 – угол в плане на переходном лезвии; ϕ_1 – вспомогательный угол в плане.

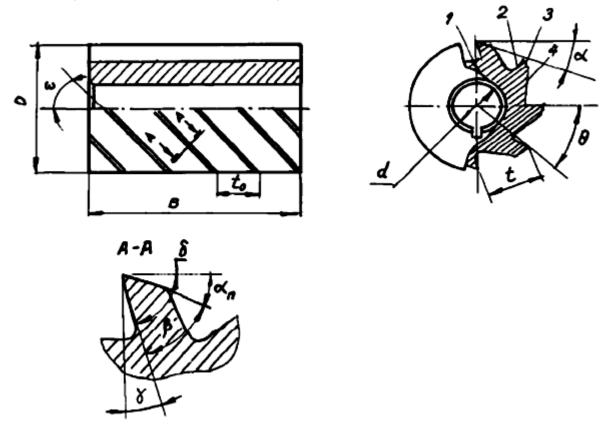


Рис. 1. Конструкция и геометрия цилиндрической фрезы

Цилиндрические фрезы изготавливаются цельными (из быстрорежущих сталей) и сборными (со вставными ножами из быстрорежущей стали или твердого сплава).

На рис. 2 изображена цилиндрическая фреза с винтовым зубом (рис. 2, a), с прямым зубом (рис. 2, δ).

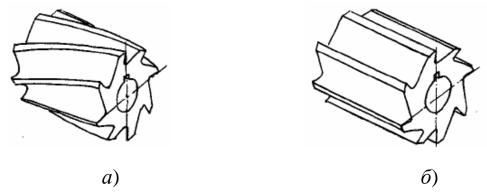


Рис. 2. Разновидности наклона зубьев цилиндрической фрезы: с винтовым зубом (a) и с прямым зубом (δ)

Фрезы могут иметь остроконечную и затылованную формы зуба (рис. 3).

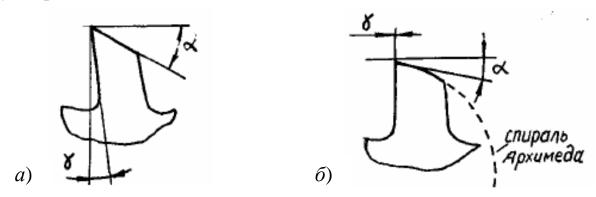


Рис. 3. Формы зубьев фрез: a — остроконечная; δ — затылованная

У остроконечного зуба передняя и задняя поверхности плоские (рис. 3, *a*). Затылованный зуб (рис. 3, *б*) внешне отличается большей толщиной и формой задней поверхности, которая формируется по спирали Архимеда. Благодаря затылованию профиль режущей кромки зуба при переточках по передней грани во всех радиальных сечениях остаётся неизменным независимо от его сложности. Это является основным достоинством таких фрез, наряду с весьма простой и нетрудоемкой по исполнению операцией переточки. Кроме того, зубья такой формы обладают высокой прочностью, а по мере переточки объём канавок для размещения стружки увеличивается, что благоприятно сказывается на работе фрезы.

При увеличении числа зубьев фрезы снижается шероховатость обработанной поверхности и уменьшается неравномерность процесса резания.

Форма зубьев фрез должна быть такой, чтобы: обеспечивалась необходимая прочность зуба; допускалось возможно большее количество переточек; объём канавок между зубьями был достаточным для размещения стружки.

Бывает также трапециевидная, усиленная и параболическая формы зуба. Трапециевидная форма наиболее проста в изготовлении, но при этом зуб несколько ослаблен, поэтому имеет небольшую высоту и малый объём стружечной канавки. По мере переточки зуба по задней грани его высота уменьшается и он ста-

новится более прочным. Однако такая форма зубьев допускает небольшое число переточек и применяется на фрезах для чистовой обработки. При этом число зубьев из-за их малого объёма может быть максимально возможным. Канавки в таких фрезах изготавливают либо фрезерованием, либо вышлифовыванием эльборовыми или алмазными кругами в цельных заготовках на станках с ЧПУ. При переточке высота зуба уменьшается, поэтому суммарная стойкость таких фрез невелика, так как они допускают лишь 6-8 переточек.

Параболическая форма зуба обладает наибольшей прочностью на изгиб, так как спинка зуба, оформленная по параболе, обеспечивает равнопрочность во всех сечениях по высоте зуба. Недостатком этой формы является необходимость для каждой высоты зуба иметь свою сложную фасонную канавочную фрезу. Поэтому с целью упрощения профиля спинки таких фрез параболу часто заменяют дугой окружности. На передней поверхности зубьев параболической формы предусмотрен прямолинейный участок, от длины которого зависит количество переточек фрезы. Причём переточка допускается только по задней поверхности.

Усиленная форма зуба применяется для тяжелых фрезерных работ. Такой зуб имеет ломаную спинку, а также увеличенные толщину и высоту. Получают эти зубья двойным фрезерованием угловыми фрезами. Хотя при этом число операций увеличивается вдвое, такие зубья проще в изготовлении, чем параболические. Они имеют больший запас на переточку и высокую прочность. При этом используются стандартные канавочные фрезы с прямолинейными режущими кромками.

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

- 1) Получив у преподавателя цилиндрическую фрезу, штангенциркулем измерить ее диаметр (D), ширину (B), диаметр посадочного отверстия (d_1) , высоту зуба (H), число зубьев (z) и занести в табл. 1;
- 2) С помощью угломера измерить передний (γ) и задний (α) углы фрезы (рис. 4). Данные занести в табл. 1;

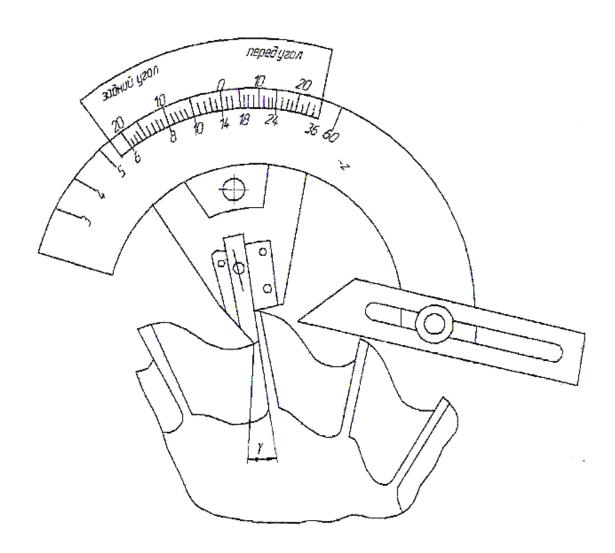


Рис. 4. Измерение переднего и заднего углов фрезы универсальным угломером

3) Путём прокатывания фрезы по копировальной бумаге и с помощью транспортира (угломера) измерить (ω) – угол наклона винтовых зубьев фрезы (если фреза с винтовыми зубьями). Результаты измерений внести в табл. 1.

Таблица 1 Конструктивные размеры и геометрические параметры цилиндрической фрезы

D,	В,	d_1 ,	Н,	Число	γ,	α,	ω,
MM	MM	MM	MM	зубьев	град	град	град

4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Комплект цилиндрических фрез;
- 2. Штангенциркуль (микрометр);
- 3. Универсальный угломер;
- 4. Транспортир;
- 5. Калькулятор.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ.

- 1. Перечислить разновидности фрез и охарактеризовать их назначение.
- 2. Какие поверхности обрабатывают цилиндрическими фрезами?
- 3. Какие конструктивные элементы имеет цилиндрическая фреза?
- 4. Из каких конструктивных элементов состоит зуб фрезы?
- 5. Что входит в понятие геометрия фрезы?

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА.

- 1. Используя список рекомендуемой литературы изучить конструктивные особенности различных видов фрез.
 - 2. Подготовить отчет по данной лабораторной работе.
 - 3. Подготовиться к защите лабораторной работы.

VI. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ МЕТЧИКА И ПЛАШКИ»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Изучить особенности формообразования резьб метчиками и плашками, назначение и расположение основных конструктивных элементов и геометрических параметров метчика и плашки; научиться их измерять и пользоваться соответствующими средствами измерения.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Резьбовые разъёмные соединения находят широкое применение в машиностроении. Основными деталями резьбового соединения являются винт и гайка. Для нарезания внутренней резьбы в отверстиях применяют метчики, а для нарезания наружной резьбы — плашки различной конструкции.

Метчик представляет собой винт с прорезанными прямыми или винтовыми стружечными канавками, образующими режущие кромки. Метчики по конструктивным особенностям и назначению делятся на:

- ручные: для нарезания метрической и трубной цилиндрической резьбы. Изготавливаются комплектами из 2-х штук, праворежущими, из углеродистых сталей марок: У7, У10, У12;
- машинно-ручные: для нарезания метрической резьбы, трубной резьбы и дюймовой резьбы. Изготавливаются одинарными и комплектами из 2–3-х штук для сквозных и глухих отверстий. Метчики изготавливают право- и леворежущими. Возможен выпуск метчиков с износостойкими покрытиями из нитрида титана;
- машинные: для нарезания резьбы в сквозных и глухих отверстиях;
- гаечные: для нарезания гаек с метрической и дюймовой резьбой. Изготавливаются с коротким и длинным хвостовиком и бывают право- и леворежущими.

Далее представлены чертежи различных видов метчиков и их основные размеры.

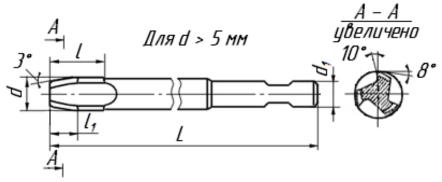


Рис. 1. Метчик гаечный из быстрорежущей стали (ГОСТ 1604–71)

Метчик гаечный из быстрорежущей стали (ГОСТ 1604–71) для нарезания гаек с метрической резьбой (ГОСТ 9150–81) короткий. Параметры метчика: d=3–30 мм; P=0,35–3,5 мм; L=70–280 мм; l=10–70 мм; $d_1=2$,24–22,4 мм; z=3; 4.

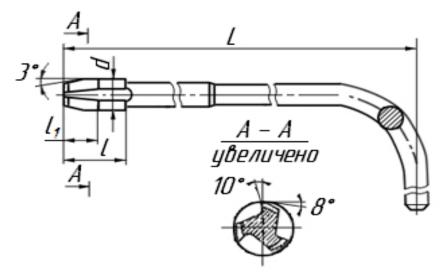


Рис. 2. Метчик гаечный из быстрорежущей стали с изогнутым хвостовиком (ГОСТ 6951–71)

Метчик гаечный из быстрорежущей стали с изогнутым хвостовиком (ГОСТ 6951–71) для нарезания гаек с метрической резьбой (ГОСТ 9150–81) короткий и длинный. Параметры метчика: d=3–30 мм; P=0,35–3,5 мм; l=7–70 мм; $l_1=4$ –40 мм; L=135–340 мм – короткий; L=140–420 мм – длинный.

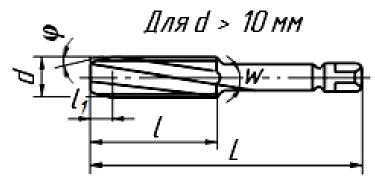


Рис. 3. Метчик машинный из быстрорежущих сталей с винтовыми канавками (ГОСТ 17933–72)

Метчик машинный из быстрорежущих сталей с винтовыми канавками (ГОСТ 17933–72) для нарезания резьбы

(ГОСТ 9150–81) в сквозных и глухих отверстиях. Параметры метчика: d=3–12 мм; P=0,35–1,75 мм; L=48–90 мм; l=12–28 мм; z=3; $w=10,30^\circ$; $\alpha=4^\circ$; $\gamma=10^\circ$; $l_1=2$ –10,5 мм и $\phi=6^\circ$ – для сквозных отверстий; $l_1=1$ –5,2 мм и $\phi=12^\circ$ –12°30' – для глухих отверстий.

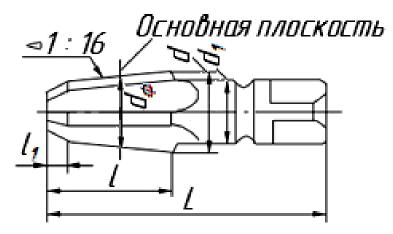


Рис. 4. Метчик (ГОСТ 6227-80Е)

Метчик (ГОСТ 6227–80Е) для нарезания дюймовой конической резьбы с углом профиля 60° (ГОСТ 6111–52) и трубной конической резьбы (ГОСТ 6211–81). Дюймовая коническая резьба: K1/8"–K2". Параметры метчика: d=10,7–61,2 мм; $d_1=8–45$ мм; $d_{\rm on}=9,519–58,325$ мм; l=18–45 мм; L=55–140 мм; $l_1=2,8–6,6$ мм. Трубная коническая резьба: R1/8–R2. Параметры метчика: d=10,1–60 мм; $d_1=8–45$ мм; $d_{\rm on}=9,147–58,135$ мм; l=18–50 мм; L=55–140 мм; $l_1=2,7–7$ мм; l=3,40.

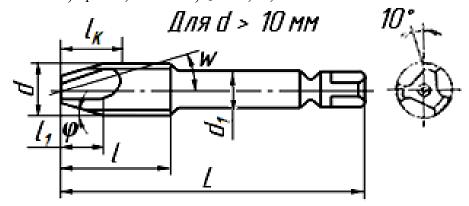


Рис. 5. Метчик машинный с укороченными канавками (ГОСТ 17931–72)

Метчик машинный с укороченными канавками (ГОСТ 17931–72) для нарезания резьбы (ГОСТ 9150–81) в сквозных отверстиях. Параметры метчика: d=3–12 мм; L=48–90 мм; l=12–29 мм; $l_1=1,5$ –15 мм; $d_1=8$ –9 мм; $\phi=6$ –7°; $l_{\rm K}=4,2$ –21 мм; w=-10°.

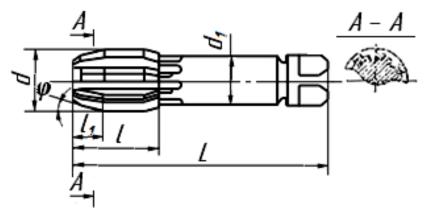


Рис. 6. Метчик машинный (ГОСТ 19879-74)

Метчик машинный (ГОСТ 19879–74), оснащенный твердосплавными пластинками для нарезания трубных цилиндрических резьб (ГОСТ 6357–81) в глухих и сквозных отверстиях деталей из чугуна твердостью НВ < 3000. Параметры метчика: d=20,955-59,614 мм; число шагов 14-11 на длине 25,4 мм; L=125-195 мм; l=25-40 мм; $d_1=16-40$ мм; z=4; 6; $l_1=8-9$ мм и $\phi=14^\circ$ – для сквозных отверстий; $l_1=5-6,4$ мм и $\phi=19^\circ$ – для глухих отверстий.

На рис. 7 представлен чертёж метчика, на котором указаны конструктивные и геометрические элементы этого инструмента.

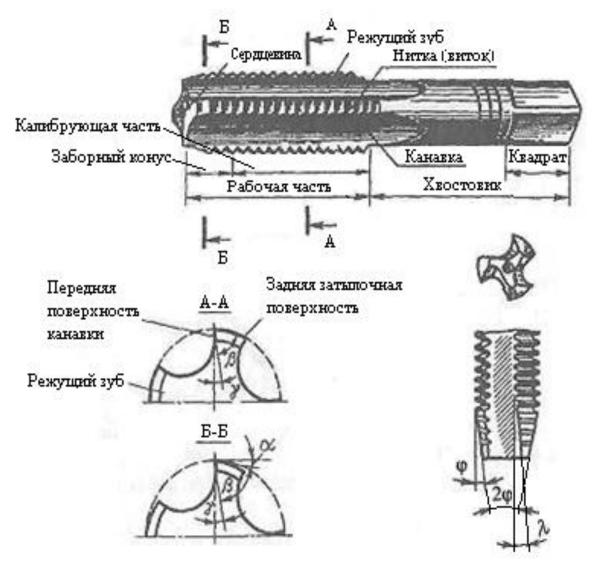


Рис. 7. Конструкция и геометрия метчика

Основными конструктивными элементами метчика являются рабочая часть и хвостовик, заканчивающийся квадратом для воротка. Рабочая часть метчика имеет режущую и калибрующую части. Задняя поверхность для исключения трения её об обрабатываемую деталь выполняется затылованной (некруглой).

Режущий зуб метчика имеет форму клина с передним углом (γ) , полученным путём заточки передней поверхности канавки, задним углом (α) , полученным путём заточки (затылования) по наружному диаметру режущей части, а также углом заострения (β) . К геометрическим параметрам метчика относятся также: 2ϕ – угол конуса заборной части; ϕ – угол заборного конуса, играющий роль угла в плане; λ – осевой угол подточки передней поверхности.

Профиль резьбы метчика соответствует профилю нарезаемой резьбы. При нарезании крупных резьб часто используют комплекты из двух или трёх метчиков, отличающихся размерами заборного конуса, а на вязких материалах (титановых сплавах) используются комплекты даже из пяти метчиков.

Метчики могут использоваться для изготовления резьб с помощью токарных и сверлильных станков, а также для нарезания резьб вручную.

При нарезании внутренних резьб большое значение имеет правильный выбор диаметра отверстия под резьбу. Если диаметр отверстия выполнен больше требуемого, то резьба не имеет полного профиля. При меньшем диаметре отверстия вход метчика в него затруднён, что ведёт либо к срыву резьбы, либо к заклиниванию и поломке метчика. Диаметр сверла для отверстия под нарезание резьб выбирают по специальным справочникам.

Наружную резьбу нарезают плашками как вручную, так и на станках. Наиболее распространены плашки для нарезания резьб диаметром до 52 мм. Плашка представляет собой инструмент с осевыми отверстиями, образующими режущие кромки. Как правило, на плашках делают 3–6 стружечных отверстий для отвода стружки. Режущую часть плашки выполняют в виде внутреннего конуса. Плашки изготавливают из легированных сталей (9ХС, ХВСГФ), быстрорежущих сталей (Р18, Р6М5, Р6М5К5, Р6М5К8) и из твёрдых сплавов.

Существуют следующие разновидности плашек: цельные, разрезные, раздвижные.

Цельные плашки, благодаря своей конструктивной жёсткости, дают возможность получить резьбу высокого качества (метрическую, коническую), но обладают небольшой износостойкостью.

Разрезные плашки — могут немного пружинить, изменяя диаметр нарезаемой резьбы на 0,1–0,3 мм. Из-за малой жесткости разрезные плашки не дают чистой и точной резьбы.

Раздвижные плашки — устанавливают в клуппах, имеющих специальные направляющие. Плашка состоит из двух частей, закрепляемых в рамке клуппа сухарём и винтом. Этим винтом регулируют диаметр нарезаемой резьбы. К клуппу прикладывают набор плашек, который позволяет изготавливать резьбы разных размеров.

В зависимости от формы наружной поверхности плашки подразделяют на: круглые, квадратные, шестигранные, призматические.

Круглые плашки — закрепляют для работы в воротках стопорными винтами или крепят в резьбонарезных патронах. Для этого на наружном цилиндре плашки существуют конические углубления и угловой паз. Последний позволяет разрезать плашку шлифовальным кругом по перемычке и частично регулировать по диаметру. Для круглых разрезных плашек применяют воротки с пятью винтами, с помощью которых регулируют диаметр нарезаемой резьбы.

На рис. 8 представлен чертёж плашки, на котором указаны все конструктивные и геометрические элементы этого инструмента.

Плашка имеет корпус 1 со стружечными отверстиями и крепежными элементами, режущую 3 и калибрующую 2 часть.

В корпусе плашки имеются:

- режущие зубья (они характеризуются параметрами: z число зубьев, B ширина зуба, H_1 ширина просвета между зубьями);
 - стружечные отверстия;
 - паз под разжимной винт;
- гнёзда для регулировочных и крепёжных винтов.
 Размеры плашки характеризуются следующими параметрами:
 - наружным d, внутренним d_1 и средним d_{cp} диаметрами;
 - шагом резьбы P;
 - наружным диаметром плашки D;
- шириной плашки H, которая состоит из двух длин режущей $l_{\rm p}$ и калибрующей $l_{\rm k}$ частей;
 - шириной перемычек e и e_1 ;
 - шириной паза b;
- величиной смещения гнёзд регулировочных винтов от осей симметрии плашки c;

- высотой профиля резьбы (глубиной резания) t;
- величиной затылования K;
- превышением высоты профиля резьбы на заборной части a_1 (0,1–0,3 мм).

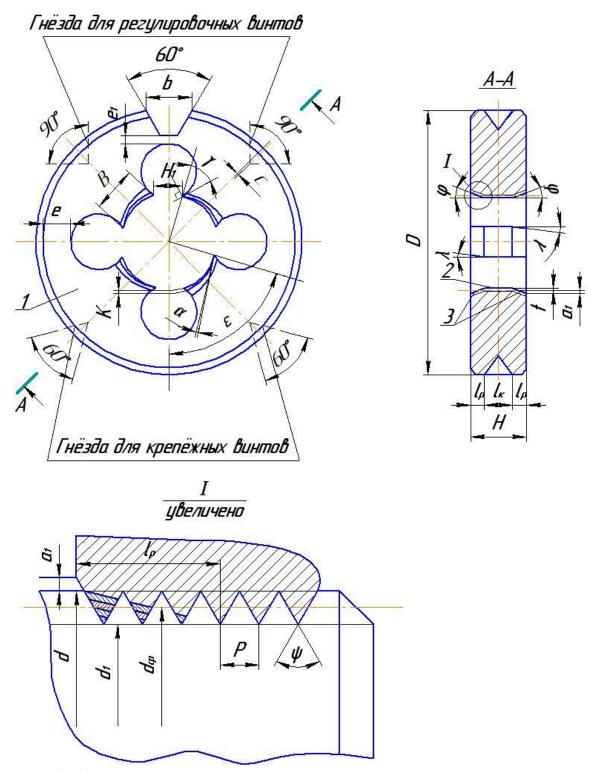


Рис. 8. Конструктивные элементы и геометрические параметры круглой плашки

Гнёзда для крепёжных и регулировочных винтов служат для фиксации плашки в плашкодержателе. Регулировочные винты позволяют также изменять в некоторых пределах диаметр нарезаемой резьбы.

В геометрические параметры плашки входят:

- передний угол ү;
- задний угол α;
- угол наклона режущей кромки λ;
- угол заборного конуса ф;
- угол профиля резьбы ψ;
 угол сектора ε для определения величины затылования.

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

Для метчика и плашки, выданных преподавателем, выполнить следующие измерения конструктивных и геометрических параметров.

- 3.1. Измерить конструктивные элементы метчика:
- длину заборного конуса;
- длину калибрующей части;
- длину рабочей части;
- длину хвостовика;
- длину квадрата.
- 3.2. Измерить геометрические параметры метчика:
- 2φ: угол конуса заборной части (универсальным угломером);
 - $-\gamma$: передний угол определять по формуле (1),

$$tg\gamma = \frac{\Delta y}{\Delta x},\tag{1}$$

где Δx — величина смещения ножки индикатора по оси X (см. рис. 9), а Δy — величина смещения ножки индикатора по оси Y (см. рис. 9).

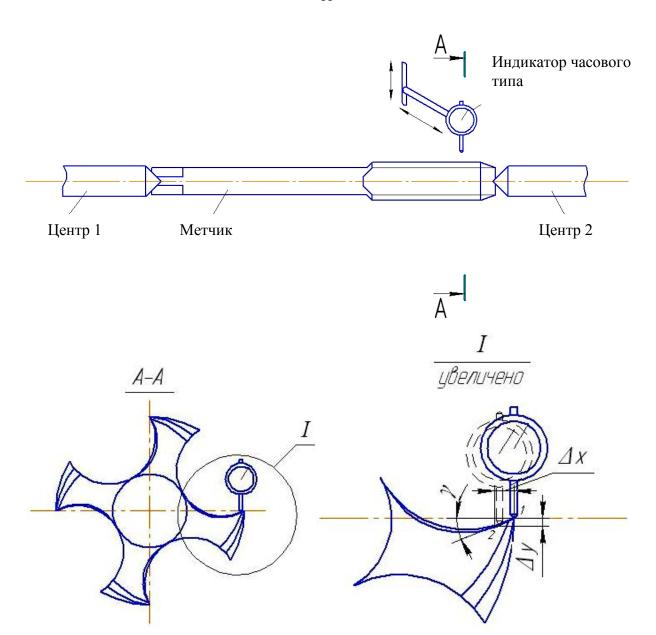


Рис. 9. Схема определения переднего угла метчика

- α: задний угол – определять по формуле (2),

$$tg\alpha_1 = \frac{K_{3_1}}{f},\tag{2}$$

где K_{3_1} – величина затылования в точке 1 (см. рис. 10);

 K_{3_2} – величина затылования в точке 2 (см. рис. 10);

f — ширина зуба на измеряемом участке 1-3.

В точке 1 задний угол будет больше, чем в точке 2, т. е. $\alpha_1 > \alpha_2$. При определении заднего угла необходимо измерять величину заднего угла только в точке x, как показано на рис. 10.

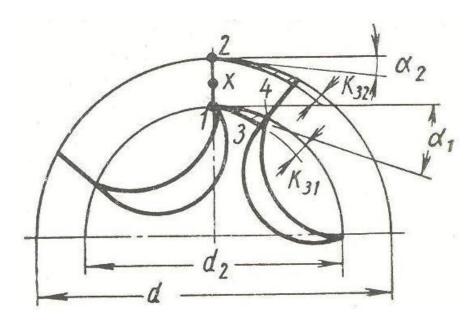


Рис. 10. Схема затылования заборной части метчика и образование задних углов

- β: угол заострения – определять по формуле (3),

$$\beta = 90^{\circ} - (\gamma + \alpha); \tag{3}$$

- ф: угол заборного конуса (универсальным угломером);
- λ : осевой угол подточки передней поверхности (с помощью копировальной бумаги и транспортира).
 - 3.3. Измерить конструктивные элементы плашки:
 - общую длину плашки H;
 - длину заборной части $l_{\rm p}$;
 - длину калибрующей части l_{κ} ($l_{\kappa} = H 2l_{\rm p}$);
 - наружный диаметр плашки D;
 - наружный диаметр резьбы d;
 - внутренний диаметр резьбы d_1 ;
 - шаг резьбы Р.
 - 3.4. Измерить геометрические параметры плашки:
- φ: угол наклона заборной части (универсальным угломером);
- λ: угол наклона режущей кромки измеряется в плоскости резания. В этом случае одна из линеек угломера располагается на торцевой поверхности плашки перпендикулярно зубу, а другая – касательно к главной режущей кромке;

- γ: передний угол определяется в плоскости, перпендикулярной оси инструмента. Данный угол определяется путём получения оттиска торцовой поверхности инструмента (на копировальной бумаге) и геометрических построений на нём (рис. 8). Искомый угол определяется в итоге транспортиром;
 - α: задний угол определять по формуле (4),

$$\alpha = arctg\left(\frac{K \cdot (360/\varepsilon)}{\pi \cdot d_1}\right),\tag{4}$$

где K — величина затылования для заднего угла;

 d_1 – внутренний диаметр резьбы.

4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Комплект метчиков и плашек.
- 2. Набор измерительных инструментов и аксессуаров: штангенциркуль (микрометр), универсальный угломер, масштабная линейка, транспортир, индикатор часового типа со штативом.
- 3. Калькулятор с тригонометрическими функциями для вычисления значений углов по имеющимся исходным данным и соответствующим формулам.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Перечислите виды резьбонарезного инструмента.
- 2. Какие виды метчиков и плашек существуют?
- 3. Назовите и охарактеризуйте все конструктивные элементы метчика и плашки.
 - 4. Перечислите геометрические параметры метчика.
- 5. Назовите все углы, которые входят в понятие геометрия плашки.

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

- 1. Подготовить отчет по лабораторной работе.
- 2. Проштудировать контрольные вопросы и подготовиться к защите лабораторной работы.
- 3. Используя список рекомендуемой литературы изучить конструкции других резьбонарезных инструментов.

VII. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИИ И ГЕОМЕТРИИ ЗУБОРЕЗНОГО ДОЛБЯКА»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Изучить назначение и расположение основных конструктивных элементов и геометрических параметров долбяка, а также особенности формообразования при зубодолблении, научиться измерять конструктивные и геометрические параметры долбяка и пользоваться соответствующими средствами измерения.

2. КРАТКИЕ ТЕОРЕТИЧЕСКИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Одним из распространённых методов формообразования зубчатых колёс является их нарезание на специальных зубодолбёжных станках с применением зуборезных долбяков.

Зуборезный долбяк представляет из себя зубчатое колесо, снабжённое режущими кромками. При обработке инструмент совершает возвратно-поступательные движения относительно заготовки. После каждого двойного хода, заготовка и инструмент поворачиваются относительно своих осей. Таким образом, инструмент и заготовка как бы "обкатываются" друг по другу. После того, как заготовка сделает полный оборот, долбяк совершает движение подачи к заготовке. Этот процесс происходит до тех пор, пока не будет удалён весь необходимый слой металла.

Зуборезные долбяки предназначены для нарезания зубьев прямозубых и косозубых зубчатых колёс наружного и внутреннего зацепления, зубчатых венцов шевронных колёс с канавкой и без неё, зубчатых колёс блоков, зубчатых колёс с выступающими фланцами, ограничивающими свободный выход инструмента и зубчатых реек.

Долбяки изготавливают пяти типов:

- дисковые прямозубые (тип I);
- дисковые косозубые (тип II);
- чашечные прямозубые (тип III);

- хвостовые прямозубые (тип IV);
- хвостовые косозубые (тип V);
 и трёх классов точности АА, А и В.
 Разновидности долбяков изображены на рис. 1.

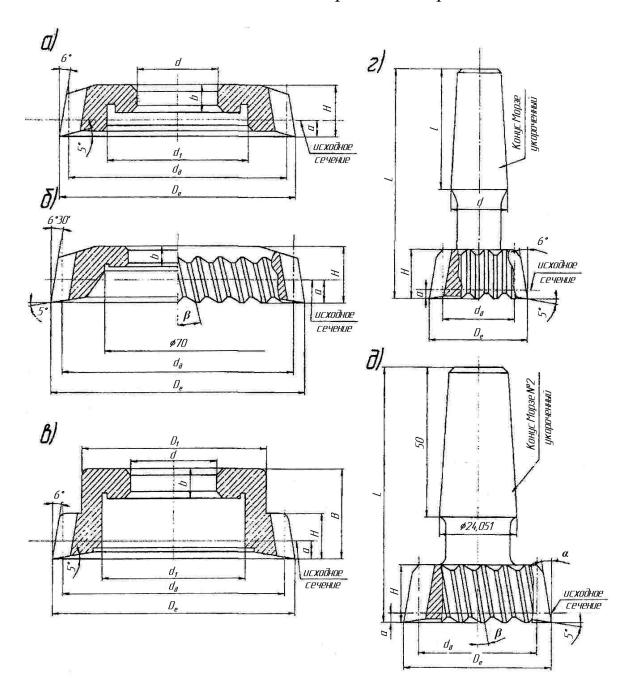


Рис. 1. Разновидности долбяков: a — дисковый прямозубый; δ — дисковый косозубый; ϵ — чашечный прямозубый; ϵ — хвостовой косозубый

Для изготовления долбяков всех типов и классов точности применяются быстрорежущие стали и пластины из твердых сплавов. Хвостовые долбяки изготовляются сварными — режущая часть из быстрорежущих сталей, хвостовая — из стали марок 45 или 40X.

На рис. 2 представлен чертёж долбяка, на котором указаны все конструктивные и геометрические элементы этого инструмента.

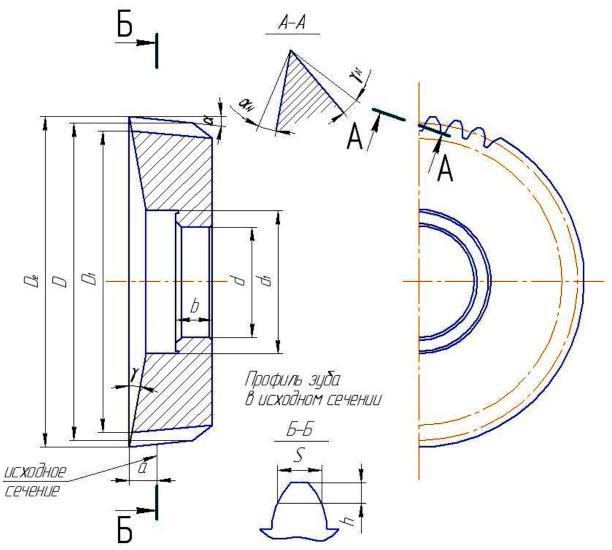


Рис. 2. Конструкция и геометрия долбяка

Конструктивные элементы долбяка:

- $-D_{\rm e}$: наружный диаметр в плоскости передней поверхности;
- *D*: делительный диаметр;
- $-D_1$: диаметр окружности впадин;
- d: посадочный диаметр;

- d_1 : диаметр выточки;
- H: высота долбяка;
- *b*: ширина посадочного отверстия;
- *S*: толщина зуба по дуге делительной окружности в исходном сечении;
 - h: высота головки зуба в исходном сечении;
 - а: исходное расстояние.

Геометрические параметры долбяка:

- ү: передний угол;
- α: задний угол;
- $-\gamma_N$: передний угол в главной секущей плоскости;
- α_N: задний угол в главной секущей плоскости.

3. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

Для долбяка, выданного преподавателем, выполнить следующие измерения конструктивных и геометрических параметров:

- т: модуль (по маркировке);
- z: число зубьев (подсчётом);
- $D_{\rm e}$: наружный диаметр в плоскости передней поверхности (штангенциркулем);
 - d: посадочный диаметр (штангенциркулем);
 - $-d_1$: диаметр выточки (штангенциркулем);
 - Н: высота долбяка (штангенциркулем);
 - *b*: ширина посадочного отверстия (штангенциркулем);
 - γ: передний угол (угломером);
 - α: задний угол (угломером).

4. ОБОРУДОВАНИЕ

- 1. Комплект долбяков.
- 2. Набор измерительных инструментов и аксессуаров: штангенциркуль (микрометр), универсальный угломер.

5. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Для чего предназначен зуборезный долбяк?
- 2. Типы зуборезных долбяков?
- 3. Какие классы точности изготовления зуборезных долбяков существуют?
- 4. Перечислите все конструктивные и геометрические параметры долбяка.

6. САМОСТОЯТЕЛЬНАЯ РАБОТА

- 1. Подготовить отчёт по лабораторной работе.
- 2. Проштудировать контрольные вопросы и подготовиться к защите лабораторной работы.
- 3. Используя список рекомендуемой литературы ознакомиться с конструкцией и геометрией других зуборезных инструментов.

VII. МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ К ЛАБОРАТОРНОЙ РАБОТЕ НА ТЕМУ «ИЗУЧЕНИЕ КОНСТРУКЦИЙ И ХАРАКТЕРИСТИК ШЛИФОВАЛЬНЫХ ИНСТРУМЕНТОВ»

1. ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Научиться идентифицировать и выбирать под заданные условия обработки характеристики шлифовальных инструментов.

2. ХАРАКТЕРИСТИКА ШЛИФОВАЛЬНЫХ ИНСТРУМЕНТОВ

Как известно, под характеристикой шлифовального инструмента понимают ряд параметров, которые в совокупности отражают конструкцию и внутреннее строение инструмента, а также показывают область назначения и потенциальные возможности его применения. Характеристика инструмента отражается в его маркировке, т. е. в определенном наборе условных символов и цифр, которые непосредственно наносятся на нерабочей поверхности инструмента или приводятся в его сопроводительных документах. Например, характеристика абразивных шлифовальных кругов маркируется следующим образом:

$$\Pi\Pi$$
 200×20×76 14A 25 H C2 7 K5 35 m/c A 1 ЧАПО 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12

- где 1 форма шлифовального круга (ПП круг прямого профиля);
- $2-200\times20\times76$ размеры круга в миллиметрах ($D\times H\times d$, где D и d соответственно наружный диаметр и диаметр посадочного отверстия, а H высота круга);
- 3 марка абразивного материала (14A нормальный электрокорунд);
- 4 зернистость, т. е. средний номинальный размер шлифовальных зерен в данном инструменте в микрометрах $\times 10$ (25 зерна имеют средний размер 250 мкм);
- 5 содержание основной фракции данной зернистости (H содержание основной фракции 45 %);

- 6 твердость шлифовального круга в условных единицах (C2 твердость средняя, вторая);
- 7 структура шлифовального круга, показывает процентное содержание зерен в объёме инструмента (7=48 % зерен в объёме);
- 8 тип связки и ее разновидность внутри данного класса (К5 керамическая связка № 5);
 - 9 допустимая скорость работы круга, м/с;
 - 10 класс точности круга (А высокий класс точности);
- 11 класс неуравновешенности круга, показывает в условных единицах допустимую неуравновешенную массу круга в граммах (1 первый класс неуравновешенности);
- 12 марка изготовителя данного инструмента (ЧАПО Челябинское абразивное производственное объединение).

Более подробно существующие разновидности параметров характеристики абразивных шлифовальных кругов и их условные обозначения представлены в табл. 1.

Таблица 1

№	Наименование	Условное обозначение параметра
поз.	параметра	и его расшифровка
	характеристики	
1	2	3
1.	Форма шлифо-	ПП – прямой профиль;
	вального круга	2П – двусторонний конический профиль;
	(FOCT 2424–75)	3П – конический ПВ – плоский с выточкой;
		ПВК – плоский с конической выточкой;
		ПВД – плоский с двусторонней выточкой;
		К – кольцевой профиль;
		ЧЦ – чашечный цилиндрический;
		ЧК – чашечный конический;
		Т – тарельчатый.
2.	Размеры круга	D×H×d (расшифровка – см. ранее в примере)
	(FOCT 2424–75)	
3.	Марка абразив-	13А, 14А, 15А, 16А – нормальный электроко-
	ного материала	рунд;
		22A, 23A, 24A, 25A – белый электрокорунд;
		33А, 34А – хромистый электрокорунд;
		37А – титанистый электрокорунд;
		38А – циркониевый электрокорунд;

Продолжение табл. 1

1	2	3
		43А, 44А, 45А – монокорунд;
		91А, 92А, 93А, 94А – хромотитанистый элек-
		трокорунд
4.	Зернистость	200, 160, 125, 100, 80, 63, 50, 40, 32, 25, 20, 16 –
	(ГОСТ 3647–71)	шлифзерно (размер равен номеру зернисто-
		сти × 10, мкм);
		12, 10, 8, 6, 5, 4, 3 – шлифпорошки (размер – см.
		выше);
		M63, M50, M40, M28, M20, M14 – микропорош-
		ки (размер – номер зернистости $\times 1$, мкм);
		М10, М7, М5 – тонкие микропорошки (размер
_	C	аналогично предыдущему случаю).
5.	Содержание ос-	B – 55÷60 % основной фракции зерен;
	новной фракции	П – 45÷55 % основной фракции зерен;
	данной зернисто-	H – 40÷45 % основной фракции зерен; Д – 36÷41 % основной фракции зерен.
	(ΓΟCT 3647–71)	д – 30 · 41 / в основной фракции зерен.
6.	Твердость шли-	ВМ – весьма мягкий (ВМ1, ВМ2);
0.	фовального круга	М – мягкий (M1, M2, M3);
	(ΓΟCT 18118–72,	СМ – среднемягкий (СМ1, СМ2);
	ΓΟCT 19202–73)	СТ – среднетвердый (СТ1, СТ2, СТ3);
	,	Т – твердый (T1, T2);
		ВТ – весьма твердый;
		ЧТ – черезвычайно твердый.
7.	Структура шли-	1-60 % зерен в объеме инструмента;
	фовального круга	2-58 % зерен в объеме инструмента;
		3–56 % зерен в объеме инструмента;
		4-54 % зерен в объеме инструмента;
		5-52 % зерен в объеме инструмента;
		6-50 % зерен в объеме инструмента;
		7–48 % зерен в объеме инструмента;
		8–46 % зерен в объеме инструмента;
		9–44 % зерен в объеме инструмента;
		10–42 % зерен в объеме инструмента;
		11–40 % зерен в объеме инструмента;
		12–38 % зерен в объеме инструмента;
		1÷4 структуры именуются плотными, 5÷8 сред-
<u> </u>		ними, 9÷12 открытыми.

1	2	3
8.	Тип связки	К – керамическая (К0÷К10);
		МГ – магнезиальная;
		С – силикатная;
		$Б$ – бакелитовая ($Б$, $Б1 \div Б4$, $БУ$, $Б156$, $БП2$);
		ГФ – глифталевая;
		ПФ – поливинилформалевая;
		В – вулканитовая (B, B1÷B5).
9.	Допустимая ско-	В 1,5 раза меньше скорости проверки круга
	рость вращения кру-	на разрыв.
	га	
10.	Класс точности кру-	АА – особо высокого качества;
	га	А – высокого качества;
	(ΓOCT 2424–83)	Б – нормального качества.
11.	Класс неуравнове-	1 – соответствует классу точности АА;
	шенности круга	2 – соответствует классу точности А;
	(ΓOCT 3060–86)	3, 4 – соответствует классу точности Б.
12.	Марка завода-	ЮАЗ – Юргинский абразивный завод;
	изготовителя	ПАЗ – Приволжский абразивный завод;
		ЗАК – Запорожский абразивный завод;
		ИАЗ – Иршавский абразивный завод;
		МЗШИ – Московский завод шлифовального
		инструмента;
		МАЗ – Московский абразивный завод;
		КАЗ – Косулинский абразивный завод.

Характеристика алмазных и эльборовых шлифовальных кругов (отличие от абразивных) условно обозначается следующим образом:

где 1 – форма шлифовального круга;

- 2 размеры круга и толщина алмазоносного слоя;
- 3 марка зерна;
- 4 зернистость;
- 5 концентрация алмазов (или эльбора);
- 6 тип связки;
- 7 марка завода изготовителя.

Наиболее распространенные разновидности параметров характеристики алмазных и эльборовых шлифовальных кругов приведены в табл. 2

Таблица 2

		Таолица 2
No	Наименование	Условное обозначение,
	параметра	расшифровка и краткое описание
	характеристики	
1	2	3
1.	Форма круга	АПП (ЛПП) – алмазный (эльборовый) прямого
	(ΓΟCT 16187–	профиля;
	70÷ΓΟCT	А1ПП – алмазный прямого профиля без корпуса;
	16180–70)	А2ПП – алмазный прямого профиля трехсто-
		ронний;
		АПВ – алмазный плоский с выточкой;
		АЧК – алмазный чашечный конический;
		AT – алмазный тарельчатый;
		АОК – алмазный отрезной.
2.	Размеры круга и	$D\times H\times d\times S$,
	алмазоносного	где D – наружный диаметр круга;
	слоя (ГОСТ	Н – высота круга;
	16167–70÷ΓΟСΤ	d – диаметр посадочного отверстия;
	16180–70)	S – толщина алмазоносного (эльборового) слоя.
3.	Марка зерен	А – алмаз естественный;
	ГОСТ 9206–70	АС – алмаз синтетический (разновидности –
		ACO, ACB, ACP, ACK, ACC);
		Л – эльбор (разновидности – ЛО, ЛП).
4.	Зернистость	Согласно ГОСТ 9206-70 зернистость алмазных
		и эльборовых шлифовальных кругов обозначают
		дробью, в которой числитель соответствует мак-
		симальному размеру зерен в данной фракции (в
		мкм), а знаменатель – минимальному размеру.
		ГОСТ предусматривает широкий диапазон зер-
		нистостей: 400/250, 250/160, 160/100, 100/63,
		63/40; Узкий диапазон зернистостей: 630/500,
		500/400, 400/315, 315/250, 250/200, 200/160,
		160/125, 125/100, 100/80, 80/63, 63/50, 50/40, a
		также зернистости для микропорошков: 60/40,
		40/28, 28/20, 20/14, 14/10, 10/7, 5/3, 3/2, 2/1, 1/0.

Продолжение табл. 2

1	2	3
5.	Концентрация	Круги делают с концентрацией алмазных зерен в
	алмазов (или	единице объема алмазоносного слоя 50 %, 75 %,
	эльбора)	100 %, 150 % (за 100 %-ную концентрацию при-
		нято содержание 0,878 мг алмазных зерен в
		1 мм ³ алмазоносного слоя).
6.	Тип связки	$Б$ – бакелитовая ($Б1 \div Б4$, $Б8$, $Бр$, $Б156$, $Б\Pi2$);
		К – керамическая (КЛ, К1, К5, К16);
		M – металлическая (M1, M1П, MO16, MO13,
		MO137, MC15);
		Р – каучуковая (Р1, Р3, Р9, Р14).
7.	Марка завода-	ТЗАИ – Томилинский завод алмазного инстру-
	изготовителя	мента;
		МАЗ – Московский абразивный завод.

Наряду с алмазно-абразивными кругами к шлифовальным инструментам относятся и находят широкое применение такие инструменты, как головки, бруски, сегменты, шкурки, ленты.

Шлифовальные головки предназначены преимущественно для обработки внутренних, труднодоступных и сложных по конфигурации поверхностей. Они имеют металлический стержень, служащий для крепления в патроне станка, на который приклеивается или напрессовывается собственно алмазная или абразивная головка. Характеристика головок маркируется в соответствии с ГОСТ 2447–82 или ГОСТ 17119–71 следующим образом:

где 1 – форма шлифовальной головки (наиболее распространенные разновидности формы головок отражены в табл. 3);

- 2 размеры головки $D \times H$ (где D диаметр головки, H длина головки
 - 3 марка абразива (см. табл. 1, поз. 3);
- 4 зернистость и содержание основной фракции (табл. 1, поз. 4 и 5);
 - 5 твердость головки (см. табл. 1, поз. 6);
 - 6 структура головки (см. табл. 1, поз. 7);
 - 7 тип связки (см. табл. 1, поз. 8);

- 8 класс точности головки (см. табл. 1, поз. 10);
- 9 допустимая скорость вращения головки.

Таблица 3

Разновидности форм шлифовальных головок

№	Обозначение	Наименование головок
1.	AW	Цилиндрические
2.	DW	Угловые
3.	EW	Конические с углом конуса 60^{0}
4.	KW	Конические с закругленной вершиной
5.	F-2W	Шаровые

Шлифовальные бруски предназначены для:

- ручной обработки различных изделий, заточки столярного и хозяйственного инструмента
- для суперфиниширования (брусок из микропорошка прижимается с постоянным усилием прижатия к заготовке, совершаются возвратно-поступательные движения бруска или заготовки и (или) вращение заготовки)
- для хонингования (бруски закрепляют в сборных инструментах хонах, представляющих собой вал на котором симметрично вдоль оси вращения закреплены бруски; их закрепление, а также прижатие с постоянным усилием в отверстии обрабатываемого изделия осуществляется пружинами).

Характеристика брусков маркируется по ГОСТ 2456–82, например, так:

- где 1 форма бруска (расшифровка обозначений форм брусков приведена в табл. 4);
- 2 размеры бруска ($B \times H \times L$, где B ширина, H высота, L длина бруска, мм);
 - 3 марка абразива (см. табл. 1, поз. 3);
- 4 зернистость и содержание основной фракции (см. табл. 1, поз. 4 и 5);
 - 5 твердость бруска (см. табл. 1, поз. 6);
 - 6 структура бруска (см. табл. 1, поз. 7);
 - 7 тип связки (см. табл. 1, поз. 8);
 - 8 класс точности (см. табл. 1, поз. 10).

Таблица 4

Разновидности форм шлифовальных брусков

No	Обозначение	Наименование брусков
1.	БП	Прямоугольные
2.	БКв	Квадратные
3.	БТ	Треугольные
4.	БКр	Круглые
5.	БПкр	Полукруглые

Шлифовальные сегменты предназначены для изготовления сборных инструментов, где они крепятся в специальном корпусе и образуют составную режущую поверхность. Сегменты маркируются по ГОСТ 2464–82 следующим образом:

где 1 – форма сегмента (разновидности форм сегментов приведены в табл. 5);

- 2 размеры сегмента $B \times H \times L$, мм;
- 3 марка абразива;
- 4 зернистость и содержание основной фракции;
- 5 твердость;
- 6 номер структуры;
- 7 тип связки;
- 8 класс точности.

Все указанные позиции (кроме поз. 1) расшифровывается, так же как и в предыдущих случаях (см. табл. 1).

Таблица 5 Разновидности шлифовальных сегментов

		\mathbf{I}
$N_{\underline{0}}$	Обозначение	Наименование сегментов
1.	5C	Трапециевидные
2.	4C	Плоско-выпуклые
3.	3C	Выпукло-плоские
4.	2C	Вогнуто-выпуклые
5.	1C	Выпукло-вогнутые
6.	СП	Прямоугольные

Шлифовальные шкурки предназначены для ручной, а ленты - для машинной обработки сложных криволинейных поверхностей с переменной кривизной образующих и возможным наличием произвольно расположенных выступов, впадин и пр.

Пример маркировки шкурки по ГОСТ 6456–82:

Шкурка 1Э
$$100 \times 200$$
 П2 15A 25H M A, 1 2 3 4 5 6 7

где 1 – вид шкурки (неводостойкая шкурка с электростатическим способом нанесения зерен);

- 2 размер шкурки $B \times L$, мм;
- 3 вид основы шкурки (бумажная основа);
- 4 марка абразива (см. табл. 1, поз. 3);
- 5 зернистость и содержание основной фракции (см. табл. 1, поз. 4 и 5);
 - 6 вид связки (мездровый клей);
 - 7 класс точности.

Пример обозначения ленты по ГОСТ 5009–82:

ЛБ
$$200 \times 1000$$
 15A 25P A У2Г Б 1 2 3 4 5 6 7

где 1 – вид ленты (бесконечная);

- 2 размеры ленты $B \times L$, мм;
- 3 марка абразива (см. табл. 1, поз. 3);
- 4 зернистость и содержание основной фракции (см. табл. 1, поз. 4 и 5);
 - 5 класс точности шкурки, из которой сделана лента;
 - 6 вид основы ленты (саржевая основа марки У2Г);
 - 7 класс точности ленты.

3. ВЫБОР ШЛИФОВАЛЬНЫХ ИНСТРУМЕНТОВ ПОД ЗАДАННЫЕ УСЛОВИЯ ОБРАБОТКИ

При выборе шлифовальных инструментов под заданные условия и требуемый результат обработки принимают во внимание следующие основные рекомендации:

- 1. Разновидность шлифовальных инструментов, их форму и размеры выбирают в результате анализа чертежа обрабатываемой детали и ряда соответствующих инженерных и конструктивных соображений (см. предыдущий раздел).
- 2. Марка алмазно-абразивного материала выбирается на основе рекомендаций, представленных в табл. 6.

Таблица 6 Рекомендации по выбору алмазно-абразивного материала

№	Абразивный	Примечание
	материал	
1	2	3
1.	Алмаз (А, АС)	Шлифование; заточка; доводка твердых спла-
		вов; правка шлифкругов; обработка стекла,
		керамики, фарфора; заточка лезвий инстру-
		ментов, обработка цветных металлов и спла-
		вов
2.	Эльбор (ЛО, ЛП,	Окончательная обработка высокоточных заго-
	ЛКВ)	товок из инструментальных и труднообраба-
		тываемых материалов
3.	Нормальный элек-	Шлифование (черновое, обдирочное) стальных
	трокорунд	заготовок кругами на органических и неорга-
	(10A÷19A)	нических связках
4.	Белый электроко-	Шлифование (окончательное) стальных зака-
	рунд (20А÷29А)	ленных заготовок на органических и (преиму-
		щественно) неорганических связках
5.	Хромистый элек-	Шлифование изделий из конструкционных и
	трокорунд (32А,	углеродистых сталей с повышенной произво-
	33A, 34A)	дительностью на различных связках
6.	Титанистый элек-	Скоростное шлифование стальных заготовок
	трокорунд (37А)	кругами на керамической и бакелитовой связ-
		Kax
7.	Циркониевый элек-	Силовое, обдирочное шлифование стальных
	трокорунд (38А)	заготовок на бакелитовой связке при высоких
) A (42 A	скоростях и подачах
8.	Монокорунд (43А,	Шлифование и заточка труднообрабатываемых
	44A, 45A)	сталей и сплавов кругами на керамических
	1 77	СВЯЗКАХ
9.	Хромотитанистый	Электрокорунды 91А и 92А аналогичны при-
	электрокорунд	менению белого электрокорунда, а 93А, 94А –
	(91A, 92A, 93A,	нормального электрокорунда
	94A)	

Продолжение табл. 6

1	2	3
10.	Карбид кремния	Обработка заготовок из чугуна, цветных ме-
	черный (52С, 53С,	таллов, твердых сплавов, гранита, мрамора
	54C)	шлифовальными инструментами, а также сво-
		бодными абразивами
11.	Карбид кремния	Обработка титановых и твердых сплавов, чу-
	зеленый (62С, 63С,	гуна, алюминия, меди, гранита, мрамора ин-
	64C)	струментами на всех связках и свободным аб-
		разивом

- 3. Зернистость выбирают, исходя из требований по шероховатости производительности шлифования. Чем меньшую шероховатость требуется получить на обрабатываемой поверхности, тем меньший номер зернистости следует выбирать. Производительность шлифования, наоборот, можно повысить, увеличив номер зернистости.
- 4. Содержание основной фракции данной зернистости является показателем качества абразива. При шлифовании с повышенными требованиями к качеству обработки целесообразно выбирать инструменты с более высоким содержание зерен основной фракции.
- 5. Структуру шлифовального инструмента выбирают, пользуясь следующим обобщенным правилом: чем тверже обрабатываемый материал, тем мягче должна быть твердость инструмента и наоборот.
- 6. Структуру инструмента выбирают, имея в виду, что чем меньше номер структуры, тем большее число зерен приходится на единицу режущей поверхности инструмента. Поэтому закрытые структуры применяют при профильном шлифовании, где необходимо сохранять заданный профиль инструмента, средние при круглом, бесцентровом и плоском шлифовании, а открытые при заточке инструментов.
- 7. Тип связки влияет на допустимую температуру, скорость, производительность и качество шлифования, а также прочность инструмента. Основные рекомендации по выбору той или иной связки отражены в табл. 7.

Таблица 7

Рекомендации по выбору связок

Ma	Стану Венемации по выобру связок				
<u>№</u>	Связки	Рекомендуемая область применения			
1	2	3			
1.	Керамическая	Для большинства видов шлифования и разновид-			
		ностей абразивных инструментов, за исключение			
		обдирки, отрезки и прорезки узких пазов			
2.	Магнезиальная	Для инструментов, используемых в основном для			
	и силикатная	шлифования труднообрабатываемых вязких ста-			
		лей в тех случаях, когда требуется высокая само-			
		затачиваемость инструмента без высоких требова-			
		ний к шероховатости обрабатываемой поверхно-			
		сти			
3.	Металлическая	Используется преимущественно при производстве			
		инструментов из алмазов и сверхтвердых материа-			
		лов, т. к. высокая прочность и малая пористость			
		этой связки не позволяют применять её с другими,			
		менее твердыми абразивами вследствие того, что			
		инструмент в этом случае не самозатачивается			
4.	Бакелитовая	Применяют для изготовления инструмента, пред-			
		назначенного по большей чести для операций об-			
		дирочного шлифования, отрезки и прорезки пазов,			
		т. е. там, где предполагается съем большого коли-			
		чества металла в единицу времени			
5.	Вулканитовая	Подразделяется на эластичную и жесткую связки.			
		Первая разновидность применяется в инструмен-			
		тах, используемых для полирования отделочных			
		операций, вторая – для отрезки, прорезки пазов,			
		бесцентрового шлифования (ведущие круги)			
6.	Глифталевая	По своим свойствам эта связка подобна бакелито-			
		вой, но превосходит её по некоторым показателям.			
		Поэтому область её применения включает чисто-			
		вое и отделочное шлифование			
7.	Мездровый, ка-	Шлифовальные шкурки, ленты и полировальные			
	зеиновый клей,	диски			
	жидкое стекло,				
	синтетические				
	смолы и лаки				

9. Класс точности и неуравновешенности инструментов выбирают исходя из требований по точности и качеству обработки.

При этом следует помнить, что классы точности (AA, A, Б) имеют подробное описание в ГОСТ 2424–75, где, в частности, для каждого из них указаны предельные отклонения для наружного диаметра, высоты, диаметра посадочного отверстия, непараллельности, выпуклости и вогнутости торцевых поверхностей и пр. Следует также иметь в виду, что стоимость инструмента с более высоким классом точности всегда выше и её необоснованное завышение скажется на себестоимости обработки изделий.

Класс неуравновешенности непосредственно связан с классом точности инструментов (см. табл. 1) и поэтому определяется выбором последнего.

9. Скорость шлифования выбирают исходя из рекомендаций по выбору режимов резания для выбранной схемы шлифования и используемой разновидности шлифовального инструмента с учетом марки обрабатываемого материала. При этом следует помнить, что выбранная скорость шлифования не должна превосходить допустимую скорость вращения взятого инструмента.

Рекомендуемые диапазоны скоростей шлифования для абразивных и алмазных кругов отражены соответственно в табл. 8 и табл. 9.

Таблица 8 Рекомендуемые диапазоны скоростей шлифования для абразивных кругов (на керамической связке)

Схема шлифования	Обрабатываемый	Скорость
1	материал	шлифования, м/с
Круглое наружное	Цементуемые стали	32–50
Внутреннее	Цементуемые стали 25–35	
Круглое бесцентровое	Автоматные стали	32–45
Круглое бесцентровое	Конструкционные стали	27–45
Плоское, круглое,	Быстрорежущие стали	26–35
фасонное		
Внутреннее	Быстрорежущие стали	15–20
Круглое, фасонное,	Чугун	30–50
внутреннее		
Фасонное	Жаропрочные	35–50
	и титановые сплавы	

Таблица 9 Рекомендуемые диапазоны скоростей шлифования для алмазных кругов

G							
Схема	Обрабатываемый	Связка круга	Скорость				
шлифования	материал		шлифования,				
			M/C				
1	2	3	4				
Плоское	Твердые сплавы	Металлическая	25–35				
Плоское	Твердые сплавы	Органическая	25–30				
Круглое	Твердые сплавы	Металлическая	25–35				
наружное							
Круглое	Твердые сплавы	Органическая	25–30				
наружное							
Внутреннее	Твердые сплавы	Металлическая	15–20				
Внутреннее	Твердые сплавы	Органическая	20–25				
Заточка ре-	Твердые сплавы	Металлическая	15–20				
жущих ин-							
струментов							
Заточка ре-	Твердые сплавы	Органическая	20–25				
жущих ин-							
струментов							
Плоское	Легированные стали	Органическая	30–40				
Круглое	Легированные стали	Органическая	30–50				
Заточка	Легированные стали	Органическая	30–40				

Оценка эффективности шлифования может осуществляться по различным критериям. Основными из них являются коэффициент шлифования и качество обработки. Коэффициент шлифования — это отношение массы (или объема) снятого обрабатываемого материала к массе (или объему) израсходованного рабочего слоя абразивного инструмента. В некоторых случаях вместо коэффициента шлифования (или наряду с ним) пользуются критерием режущей способности абразивного инструмента (масса или объем снятого обрабатываемого материала за определенное время обработки) и расходом или стойкостью инструмента (соответственно масса или объем израсходованного абразива за некоторое время шлифования; время работы инструмента до полного износа).

Качество шлифования оценивают по шероховатости обрабатываемой поверхности, классу точности, а также по наличию прижогов и шлифовальных трещин

4. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

- 1. Получить у преподавателя одну из разновидностей шлифовального инструмента (круг, брусок, сегмент, шкурку) и дать полную письменную расшифровку характеристики этого инструмента, пользуясь сведениями из раздела 2.
- 2. Под сформулированные преподавателем условия обработки подобрать соответствующую характеристику шлифовального инструмента, опираясь на данные, приведенные в разделе 3.

5. ОБОРУДОВАНИЕ

Набор шлифовальных кругов, брусков, сегментов и лент с различными характеристиками.

6. ТРЕБОВАНИЯ К ОТЧЕТУ

Отчет должен содержать:

- 1. Эскиз шлифовального инструмента, выданного преподавателем, с поэтапной письменной расшифровкой его характеристики.
- 2. Подобранные компоненты характеристики шлифовального инструмента под условия обработки, сформулированные преподавателем.

7. КОНТРОЛЬНЫЕ ВОПРОСЫ

- 1. Перечислить составные компоненты характеристики абразивного шлифовального круга.
- 2. Назвать компоненты характеристики алмазного шлифовального круга.
- 3. Что входит в понятие характеристики брусков и сегментов?

- 4. Как обозначаются характеристика шлифовальных шкурок и лент?
- 5. Перечислить инженерные и конструктивные соображения, на основе которых осуществляется выбор шлифовального инструмента под заданные условия обработки.

8. СОДЕРЖАНИЕ САМОСТОЯТЕЛЬНОЙ РАБОТЫ

- 1. Используя список рекомендуемой литературы, ознакомится с характеристиками шлифовальных инструментов зарубежных фирм-производителей [18, с. 340–357].
- 2. Подобрать характеристику импортного шлифовального инструмента под заданные условия обработки (по заданию преподавателя) [20, с. 169–180].
 - 3. Подготовиться к защите лабораторной работы.

СПИСОК РЕКОМЕНДУЕМОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Коротков, В. А. Процессы формообразования и инструменты: учебное пособие для студентов специальности 151002 «Металлообрабатывающие станки и комплексы» / ФГБОУ ВПО «Кузбас. гос. техн. ун-т им. Т. Ф. Горбачева», Каф. металлорежущих станков и инструментов. Кемерово, 2011.— 84 с. [Эл. ресурс] http://library.kuzstu.ru/meto.php?n=90670&type=utchposob:common">http://library.kuzstu.ru/meto.php?n=90670&type=utchposob:common]
- 2. Овсеенко, А. Н. Формообразование и режущие инструменты учеб. пособие для студентов вузов, обучающихся по направлению подготовки дипломир. специалистов «Конструкторскотехнологическое обеспечение машиностроительных производств» / А. Н. Овсеенко [и др.]. М.: Форум, 2010. 416 с.
- 3. Барботько А. И. Резание материалов: учеб. пособие для студентов вузов, обучающихся по направлению «Конструкт.-технолог. обеспечение машиностроит. пр-в» / А. И. Барботько, А. В. Масленников. Старый Оскол: ТНТ, 2009. 432 с.
- 4. Кожевников Д. В. Металлорежущие инструменты: учебник / Д. В. Кожевников, С. В. Кирсанов. Томск: Изд-во ТПУ, 2003. 392 с.
- 5. Коротков В. А. Повышение эксплуатационных возможностей отрезных шлифовальных кругов : монограф. М.: Машиностроение, 2009.-178 с.
- 6. Чупина Л. А. Проектирование технологических операций металлообработки: учеб. пособие для студентов вузов, обучающихся по направлению подготовки дипломир. специалистов «Конструкт.-технолог. обеспечение машиностроит. производств» / Л. А. Чупина [и др.]. Старый Оскол: ТНТ, 2010. 636 с
- 7. Железнов Г. С. Процессы механической и физико-химической обработки материалов учебник для студентов вузов, обучающихся по направлению «Конструкт.-технолог. обеспечение машиностроит. пр-в» / Г. С. Железнов, А. Г. Схиртладзе. Старый Оскол: ТНТ, 2011. 456 с.
- 8. Самойлова Л. Н. Технологические процессы в машиностроении: учеб. пособие / Л. Н. Самойлова, Г. Ю. Юрьева, А. В. Гирин. СПб.: Лань, 2011. 160 с., Эл. ресурс.: http://e.lanbook.com/view/book/630/

- 9. Тарабарин О. И. Проектирование технологической оснастки в машиностроении: учеб. пособие. 2-е изд., испр. и доп. / О. И. Тарабарин, А. П. Абызов, В. Б. Ступко. СПб.: Лань, 2013. 304 с., Электронный ресурс: http://e.lanbook.com/view/book/5859/
- 10. Аверьянов О. И. Технология фрезерования изделий машиностроения: учеб. пособие для студентов образоват. учреждений сред. проф. образования / О. И. Аверьянов, В. В. Клепиков. М.: Форум, 2008. 432 с.
- 11. Шадуя В. Л. Современные методы обработки материалов в машиностроении: учеб. пособие для студентов машиностроит. и приборостроит. специальностей вузов / В. Л. Шадуя. Минск. : Техноперспектива, 2008. 314 с.
- 12. Петрушин, С. И. Основы формообразования резанием лезвийными инструментами: учебное пособие / С. И. Петрушин. Томск: Изд-во НТЛ, 2004. 204 с.
- 13. Бобров, В. Ф. Основы теории резания металлов / В. Ф. Бобров. М. : Машиностроение, 2002. 344 с.
- 14. Грановский, Г. И. Резание металлов: учебник для машиностр. и приборостр. спец. вузов / Г. И. Грановский, В. Г. Грановский. М.: Высш. шк., 2003. 304 с.
- 15. Васин, С. А. Резание материалов: учебник / С. А. Васин, А. С. Верещака, В. С. Кушнер. М.: Изд-во МГТУ им. Н. Э. Баумана, 2001. 448 с.
- 16. Инструментальное обеспечение автоматизированного производства: учебник / В. А. Гречишников, А. Р. Маслов, Д. М. Соломенцев [и др.]. М.: Изд-во «Станкин», 2000. 204 с.
- 17. Дальский, А. М. Справочник технолога-машиностроителя. 5-е изд. / А. М. Дальский, А. Г. Косилова, Р. К. Мещеряков. М. : Высш. шк., 2003. 944 с.
- 18. Абразивные материалы и инструменты. Каталог / под ред. В. Н. Тыркова; ВНИИАШР. М. : ВНИИТЭМР, 1986. 357 с.
- 19. Основы проектирования и технология изготовления абразивного и алмазного инструмента / под ред. Д. М. Ковальчука. М. : Машиностроение, 1984. 288 с.
- 20. Абразивная и алмазная обработка материалов: справочник / под ред. А. Н. Резникова. М.: Машиностроение, 1977. 291 с.