

**МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ**  
**ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ**  
**УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ**  
**«САНКТ-ПЕТЕРБУРГСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ**  
**ПРОМЫШЛЕННЫХ ТЕХНОЛОГИЙ И ДИЗАЙНА»**

---

**ВЫСШАЯ ШКОЛА ТЕХНОЛОГИИ И ЭНЕРГЕТИКИ**

Кафедра материаловедения и технологий машиностроения

**ФРЕЗЫ И ФРЕЗЕРОВАНИЕ**

Методические указания  
к лабораторной работе по технологии  
конструкционных материалов

**Санкт-Петербург**  
**2017**

УДК 678-036(07)

Фрезы и фрезерование: методические указания к лабораторной работе по технологии конструкционных материалов/ сост.: А.В. Гропянов, Н. Н. Ситов, М.Н. Жукова; ВШТЭ СПбГУПТД. - СПб., 2017. -14 с., ил. 14.

В настоящем издании приведены типы фрез, дана их классификация и анализ геометрических параметров. Описаны способы фрезерования.

Методические указания позволяют студентам самостоятельно подготовиться к лабораторной работе. Предназначены для бакалавров направления 15.03.02 «Технологические машины и оборудование».

Рецензент: зам. директора института безотрывных форм обучения ВШТЭ СПбГУПТД, канд. техн. наук, доцент В.О. Варганов.

Подготовлены и рекомендованы к печати кафедрой материаловедения и технологии машиностроения Высшей школы технологии и энергетики Санкт-Петербургского государственного университета промышленных технологий и дизайна (протокол №8 от 25.05.2017).

Утверждены к изданию методической комиссией института технологии ВШТЭ СПбГУПТД (протокол №6 от 01.06.2017).

© Высшая школа технологии  
и энергетики СПбГУПТД, 2017

Антон Васильевич Гропянов  
Николай Николаевич Ситов  
Мария Николаевна Жукова

## ФРЕЗЫ И ФРЕЗЕРОВАНИЕ

Методические указания к лабораторной работе  
по технологии конструкционных материалов

Редактор и корректор В.А.Басова  
Техн. редактор Л.Я. Титова  
Компьютерный набор и верстка М.С. Локтевой

Темплан 2017г., поз. 83

---

Подп. к печати 29.05.17. Формат 60x84/16. Бумага тип. № 1.  
Печать офсетная. Объем 1,0 печ. л.; 1,0 уч. – изд. л.  
Тираж 200 экз. Изд. № 83. Цена "С". Заказ №

---

Ризограф Высшей школы технологии и энергетики СПбГУПТД.  
198095, Санкт-Петербург, ул. Ивана Черных, 4.

## ВВЕДЕНИЕ

*Фрезерование* – высокопроизводительный и распространенный метод обработки поверхностей: горизонтальных, вертикальных и наклонных плоскостей, уступов и пазов различного профиля. Фрезерование осуществляется многоголовийным режущим инструментом – *фрезой* на горизонтально-, вертикально-, универсально-фрезерных станках, а также на карусельно-, барабанно- и зубофрезерных.

При фрезеровании главное (вращательное) движение совершают фреза, движение подачи – заготовка.

Фрезы классифицируются по способу крепления: осевые и концевые.

## ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Практическое ознакомление с конструкцией и типами фрез, их элементами, геометрией, а также способами установки фрез на станках.

## ОСЕВЫЕ ФРЕЗЫ

*Осевые* фрезы крепятся на оси горизонтально- и универсально-фрезерных станков.

Осевые фрезы делятся на *цилиндрические* и *дисковые* (пазовые) (рис. 1). У цилиндрических фрез длина больше диаметра.

Осевые фрезы могут иметь режущие кромки только на цилиндрической поверхности – односторонние (рис. 1, б), на цилиндрической поверхности и одной из торцевых – двухсторонние, на цилиндрической и двух торцевых – *трехсторонние* фрезы (рис. 1, в). Они также могут быть *прямозубыми* и *косозубыми*. Косозубые фрезы сложнее в изготовлении, но они работают с меньшей вибрацией, поэтому достигается большая точность обработки поверхности и повышается стойкость инструмента.

По форме зуба различают *острозубые* и *затылованные* осевые фрезы (рис. 2). Острый зуб затачивается по задней поверхности.

Задняя поверхность затылованного зуба имеет форму спирали Архимеда, и при перезаточке по передней поверхности профиль зуба не изменяется. Зуб такой формы имеют обычно *фасонные* и *модульные* фрезы (рис. 3).

На горизонтально – фрезерных станках используются также *торцевые* фрезы (рис. 4), с помощью которых обрабатываются вертикальные плоские поверхности, и угловые (дисковые) (рис. 5) для обработки наклонных поверхностей.

Среди осевых фрез особое место занимают *фасонные* фрезы, используемые для обработки фасонных поверхностей (рис. 3). К ним относятся *модульные* фрезы, используемые для прорезания впадин между

зубьями шестерен. Модульные фрезы могут быть *пальцевыми* (рис. 6), *дисковыми* (рис. 3, б), *червячными* (рис. 7). Дисковые и пальцевые фрезы используются для обработки зубьев шестерен методом копирования на фрезерных станках, червячные – методом обкатки на зубофрезерных станках.

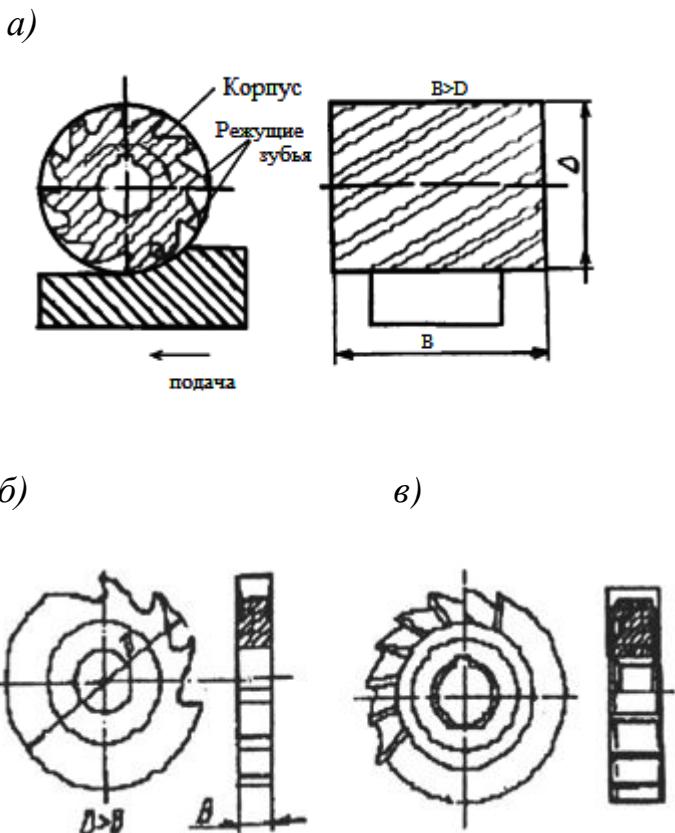


Рис. 1. Осевые фрезы: а – цилиндрическая фреза;  
б – дисковая односторонняя фреза; в – дисковая трехсторонняя фреза

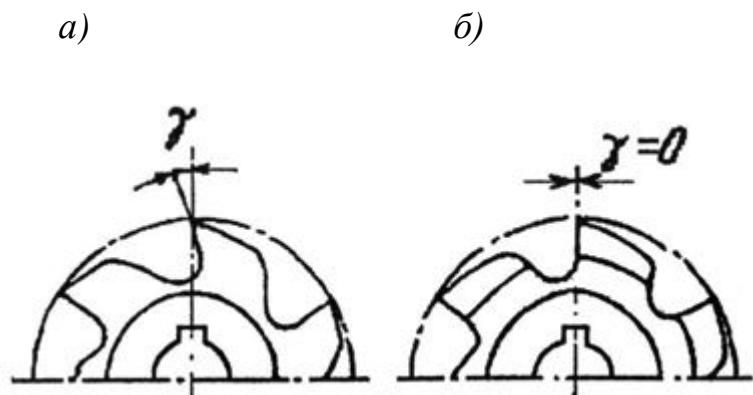


Рис. 2. Форма зуба фрезы: а – острый зуб;  
б – затылованный зуб

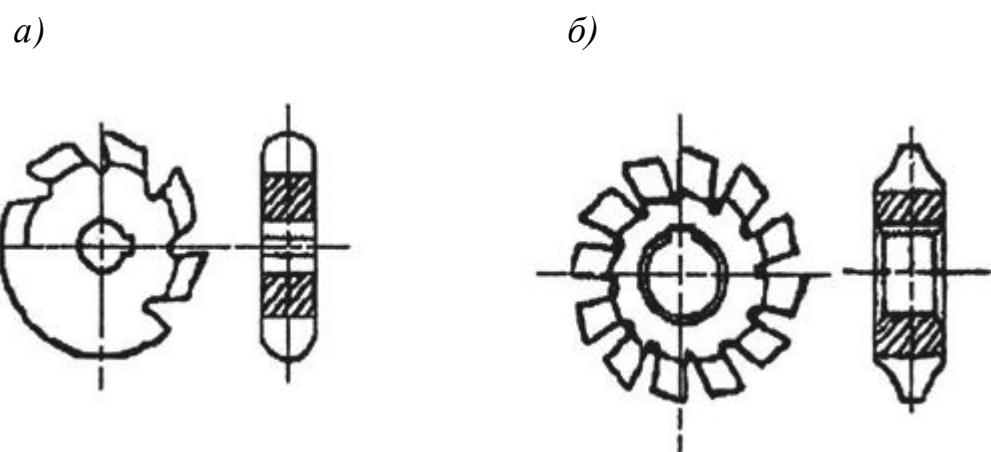


Рис. 3. Фасонная фреза для обработки фасонных  
поверхностей и канавок (а); модульная фреза  
для прорезания впадин между зубьями шестерен (б)

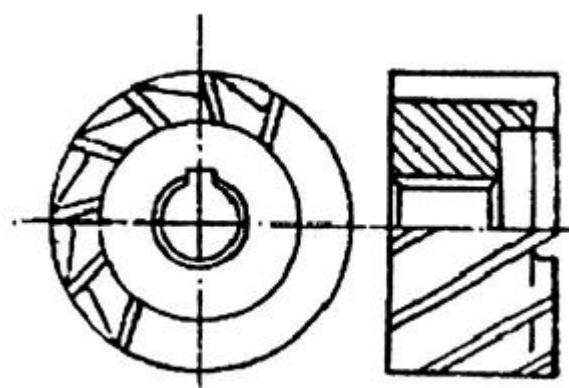


Рис. 4. Торцевая фреза

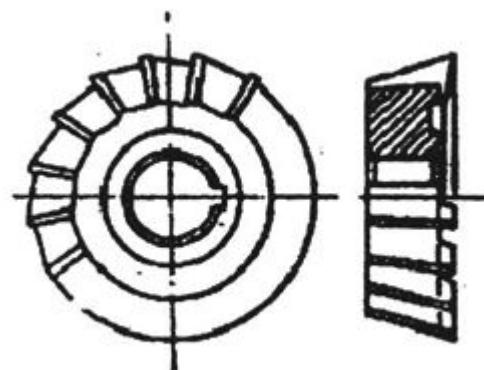


Рис. 5. Угловая фреза

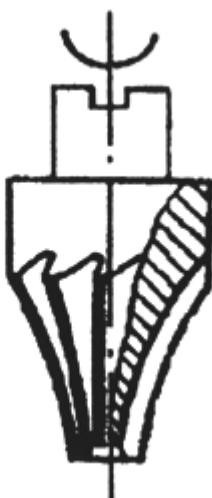


Рис. 6. Пальцевая фреза

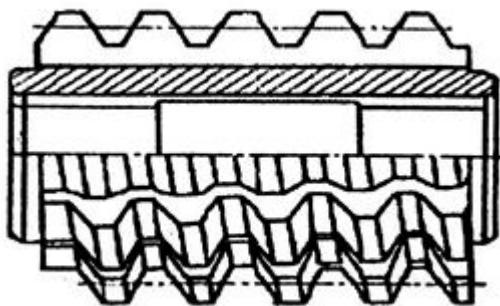


Рис. 7. Червячная фреза

## КОНЦЕВЫЕ ФРЕЗЫ

*Концевые* хвостовые фрезы закрепляются вертикально в шпинделе вертикально-фрезерного станка. Они имеют режущие кромки как на торцевой, так и на цилиндрической поверхности и используются для получения уступов и прямоугольных пазов. К концевым фрезам относятся *шпоночные* фрезы (рис. 8), предназначенные для обработки шпоночных пазов (рис. 9, б).

Как осевые, так и концевые фрезы по конструкции могут быть *цельными* или *сборными* с напаянными и вставными (с механическим креплением) зубцами. Для обработки плоских поверхностей большой площади используются *фрезерные головки* – концевые фрезы большого диаметра с механическим креплением сменяемых зубцов (рис. 10).

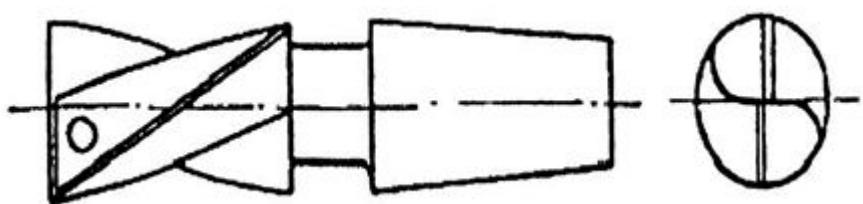


Рис. 8. Шпоночная фреза

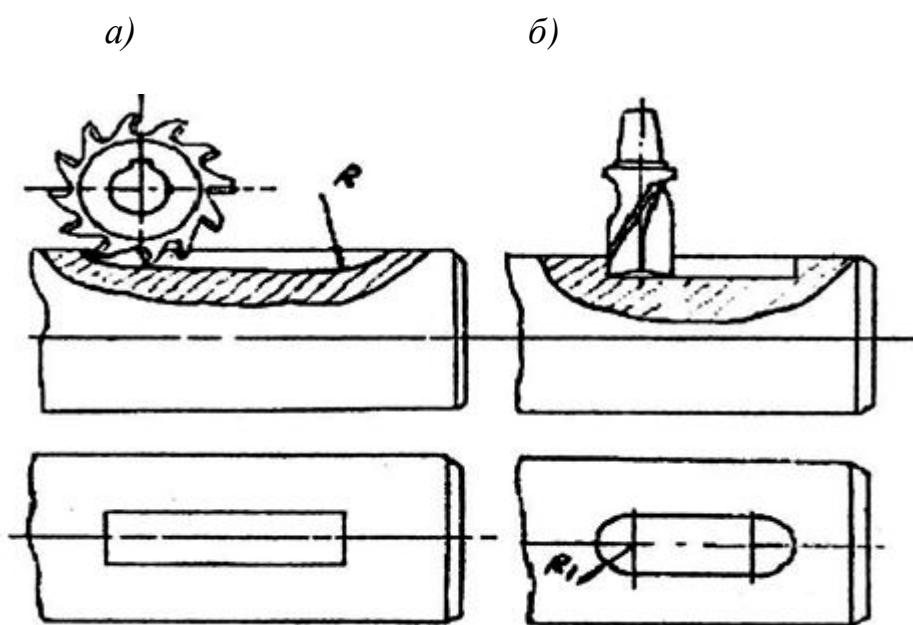


Рис. 9. Изготовление шпоночной канавки дисковой (а)  
и шпоночной (б) фрезой

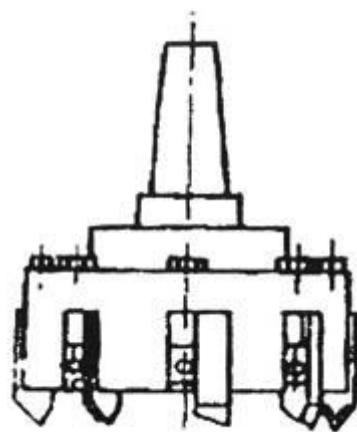


Рис. 10. Фрезерная головка

## РЕЖИМ РЕЗАНИЯ ПРИ ФРЕЗЕРОВАНИИ

К режиму резания при фрезеровании относятся скорость резания  $V$ , подача  $S$ , глубина резания  $t$  и ширина фрезерования  $B$ . *Скорость резания  $V = \pi Dn / 1000$  – это окружная скорость вращения фрезы.  $D$  – диаметр фрезы, мм;  $n$  – частота вращения фрезы, об/мин.*

*Подача – величина перемещения обрабатываемой заготовки относительно вращающейся фрезы.*

Различают три различные подачи:

- подача на один зуб фрезы  $S_z$  (мм/зуб) – величина перемещения заготовки относительно фрезы за время ее углового поворота на один зуб;

- подача на один оборот фрезы  $S_o$  – величина перемещения заготовки относительно фрезы за один ее оборот;

- минутная подача  $S_m$  – величина перемещения заготовки в минуту.

Эти подачи связаны между собой следующими зависимостями:

$$S_m = S_o n = S_z Z n$$

$Z$  – число зубьев фрезы.

*Глубина резания  $t$  определяется в мм.*

*Ширина фрезерования  $B$  (мм) – величина обрабатываемой поверхности, измеренная в направлении, параллельном оси фрезы при цилиндрическом фрезеровании и перпендикулярном к направлению подачи при торцевом фрезеровании.*

## СПОСОБЫ ФРЕЗЕРОВАНИЯ

Фрезерование характеризуется рядом особенностей. Каждый зуб фрезы находится в контакте с заготовкой небольшую часть своего оборота, а остальную часть пути проходит без обработки. «Холостой» поворот зуба фрезы способствует лучшему ее охлаждению и повышению режущих свойств, поэтому стойкость фрезы достигает сотен минут (обычно 300 мин), что значительно больше стойкости, например, токарных резцов (60 мин).

Последовательное врезание зубьев фрезы в заготовку сопровождается ударами, вибрациями. Кроме того, из-за изменения толщины срезаемого слоя (стружка при фрезеровании имеет форму запятой) и числа зубьев, одновременно находящихся в работе, усилие резания колеблется. Все это приводит к неравномерности процесса фрезерования, вибрациям, что может отрицательно сказаться на точности и шероховатости обрабатываемых поверхностей при недостаточной жесткости и виброустойчивости станков.

Большое влияние на процесс резания оказывает также направление подачи заготовки по отношению к направлению вращения фрезы. Различают фрезерование «против подачи» – *встречное*, если направления вращения фрезы и подачи противоположны (рис. 11, а) и «по подаче» – *попутное*, если направления совпадают (рис. 11, б).

При встречном фрезеровании зуб фрезы, имеющий очень малый, но определенный радиус закругления на режущем лезвии (рис. 11, а), начинает работать с нулевой глубины резания. Поэтому он сразу в металл не врезается, а скользит по наклепанной поверхности, полученной после обработки предыдущим зубом, пока высота валика металла перед работающим зубом не окажется примерно равной радиусу закругления. Такое скольжение зуба приводит к повышенному износу, уменьшению стойкости фрезы и увеличению шероховатости. Нагрузка на зуб, возрастающая по мере поворота фрезы, отрывает заготовку от стола и способствует возникновению вибрации.

Встречное фрезерование применяют часто для обработки заготовок с твердой коркой на поверхности (чугуны – отбеленная корка), так как здесь зуб фрезы подходит к поверхностному слою снизу и отламывает хрупкую корку.

При попутном фрезеровании (рис. 11, б) зуб фрезы начинает с максимальной толщины. Проскальзывание зуба отсутствует. Силы резания прижимают заготовку к столу станка, что уменьшает вибрацию.

Станки для попутного фрезерования должны быть специально оборудованы для уменьшения зазоров винтовой пары механизма подачи заготовки. Когда зуб фрезы входит в работу, возникающее усилие резания перемещает заготовку по ходу движения, пока зазоры в винтовой паре между витками винта и гайки не будут выбраны по правым сторонам витков винта (рис. 11, в). По выходе зуба фрезы сила резания уменьшается, и зазор оказывается выбранным уже по левым сторонам витков винта (рис. 11, г).

Такое осциллирующее перемещение заготовок создает вибрацию и отрицательно сказывается на качестве обработанной поверхности. Для исключения этого явления применяют гидравлический поджим стола или используют устройство из двух гаек, соединяемых резьбовой стяжкой, которую периодически поворачивают для перемещения гаек и выборки зазоров. Используют также практически беззазорные шариковые винтовые пары.

## ГЕОМЕТРИЯ ФРЕЗ

Геометрия фрез будет рассмотрена на примере цилиндрической фрезы (рис. 1, а) и фрезерной головки (рис. 10).

Зуб цилиндрической фрезы представлен на рис. 12.

$\gamma$  – *передний угол* – угол между касательной к передней поверхности и направлением радиуса окружности вращения точки на режущей кромке. Передний угол измеряется в плоскости А – А перпендикулярно к режущей кромке. Он облегчает образование и сход стружки и составляет обычно 10 - 20°. У фрез с пластинками из твердых сплавов передний угол может быть отрицательным и достигать  $\gamma = -10 - -15^\circ$ .

$\alpha$  – главный задний угол – угол между касательной к задней поверхности в точке режущей кромки и касательной к траектории вращения точки. Главный задний угол измеряется в плоскости, перпендикулярной оси фрезы, и обеспечивает благоприятные условия перемещения задней поверхности зуба относительно поверхности резания, а также уменьшает трение на этих поверхностях. Обычно он составляет  $10 - 40^\circ$ .

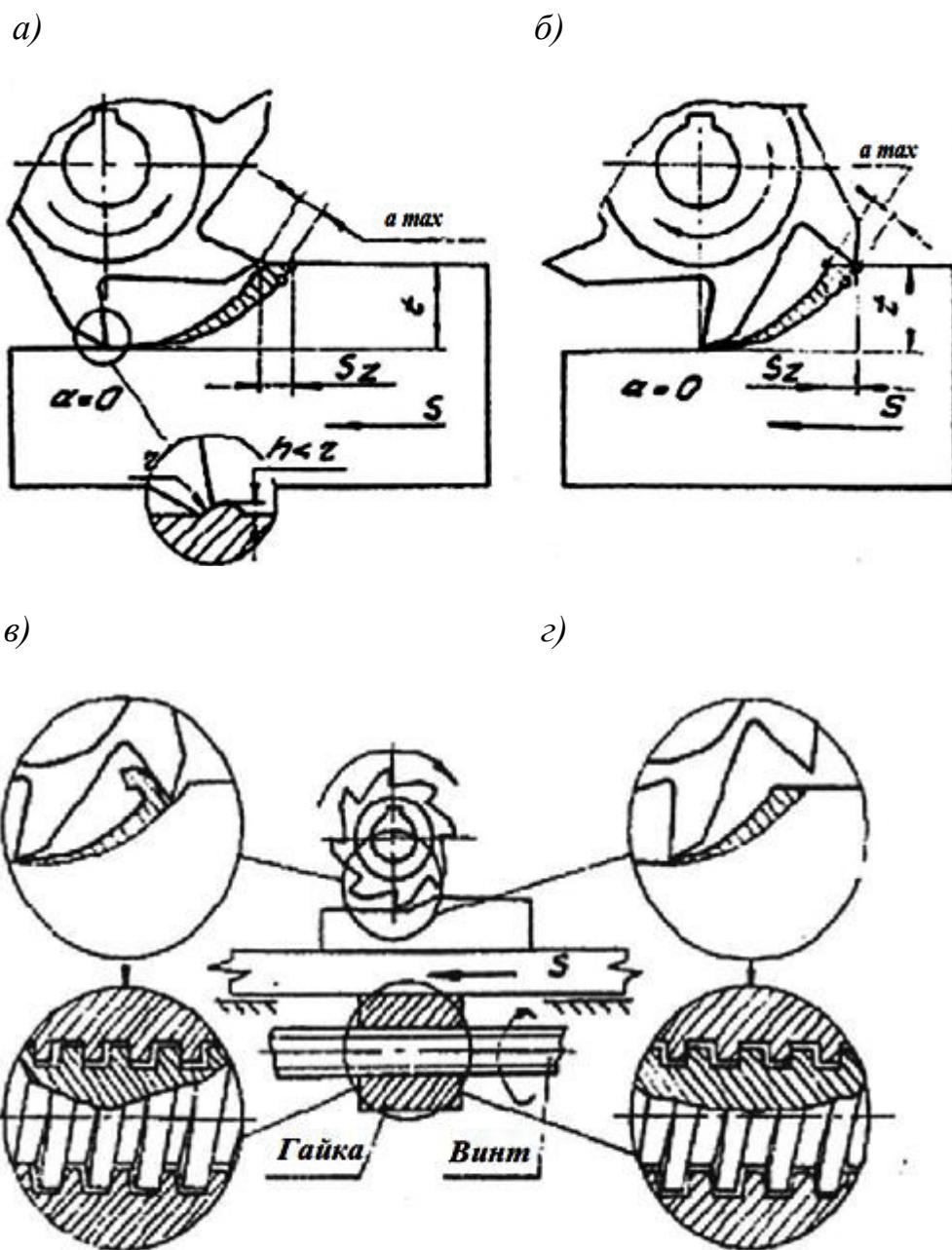


Рис. 11. Виды фрезерования

$\alpha$  – угол наклона зубьев, обеспечивает более спокойные условия резания по сравнению с прямым зубом и задает направление схода стружки. У торцевой фрезы зуб имеет более сложную форму (рис. 13);

$\varphi$  – главный угол в плане, измеряемый в осевой плоскости фрезы. Угол между проекцией главной режущей кромки на осевую плоскость и направлением подачи;

$\varphi_1$  – вспомогательный угол в плане, угол между проекцией вспомогательной режущей кромки на осевую плоскость и направлением подачи.

Обычно вспомогательный угол в плане составляет  $5 - 10^\circ$ . Чем он меньше, тем ниже шероховатость обрабатываемой поверхности.

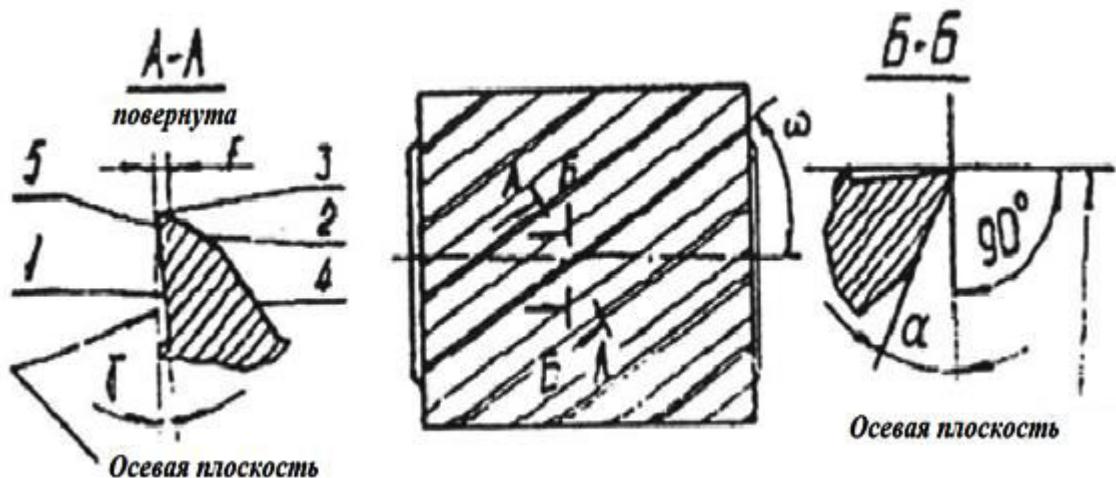


Рис. 12. Геометрия зуба цилиндрической фрезы:  
1 – передняя поверхность; 2 – задняя поверхность;  
3 – фаска (ленточка); 4 – спинка зуба;  
5 – режущая кромка (лезвие)



Рис. 13. Геометрия зуба торцевой фрезы:  
1 – главная режущая кромка; 2 – переходная режущая кромка;  
3 – вспомогательная режущая кромка

$\phi_0$  – угол в плане на переходной режущей кромке,  $\phi_0=\phi/2$ . Наличие переходной режущей кромки (переходного лезвия) повышает прочность зуба.

Конструкция, типы, размеры фрез регламентируются ГОСТами.

## ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ РАБОТЫ

1. Ознакомиться с основными типами фрез, их классификацией, конструкций и геометрией, способами фрезерования и режимом резания при фрезеровании.
2. Получить у преподавателя две фрезы и определить для них назначение и основные элементы: поверхности, режущие кромки и т.д.
3. По маркировке определить материалы, из которого изготовлены фрезы (или их режущие части) и расшифровать состав материалов (задание выполняется с использованием Приложения).
4. Выполнить эскиз фрез с указанием из размеров, необходимых проекций и сечений.
5. На эскизе показать главный задний угол  $\alpha$ , передний угол  $\gamma$ , угол наклона зубьев  $\omega$  и углы  $\phi$ ,  $\phi_1$ ,  $\phi_0$ .

## ТРЕБОВАНИЯ К ОТЧЕТУ

Отчет должен содержать:

- название лабораторной работы;
- цель работы;
- краткие сведения о фрезах, их назначении, типах, конструкции и геометрии, а также о процессе фрезерования;
- эскизы выданных инструментов с обозначением их частей, необходимых сечений и всех углов;
- результаты расшифровки состава материала, из которого изготовлены фрезы.

## ПРИЛОЖЕНИЕ Инструментальные материалы

*Быстрорежущие стали.* Наиболее широко применяются при изготовлении осевого инструмента: сверла, зенкеров, разверток, метчиков и для резьбовых и сложнопрофильных резцов и фасонного инструмента.

1. Стали нормальной производительности (пониженной теплостойкости – 615 – 620° С). К ним относятся: вольфрамовые – Р9, Р12, Р18; вольфрамомолибденовые – Р6М5, Р6М3; безвольфрамовые – 9Х6М3Ф3АГСТ. Скорость резания этих сталей  $V_p=35–40$  м/мин.

2. Стали повышенной производительности (дополнительно легированы кобальтом и ванадием, их теплостойкость – 625 – 640° С). К ним относятся: вольфрамокобальтовые – Р9К5, Р9К10, вольфрамованадиевые – Р9Ф5, Р12Ф3, вольфрамомолибденовые с кобальтом и ванадием – Р6М5К5, Р6М5Ф2К8.

*Порошковые быстрорежущие стали.* Их получают методом порошковой металлургии. Они имеют неоднородность по карбидной фазе по 1 – му и 2-му баллам, имеют повышенные шлифуемость и пластичность при холодной и горячей деформации, повышенную прочность на изгиб (500 – 700 МПа), превосходят по стойкости быстрорежущие стали обычной производительности в 1,5 – 2 раза. В маркировке добавляются две буквы МП (Р10М6К8 – МП).

*Стали высокой производительности.* Термостойкость 700 – 725° С, твердость после закалки и отпуска 69 – 70 HRC (В11М7К23, В24М12К23, В18К25Х4 и др.). При обработке жаропрочных сталей и титановых сплавов их производительность в 30 раз выше по сравнению с инструментом из стали Р18 и в 10 раз выше производительности инструмента из твердого сплава ВК8. К этим сталям относятся *карбидостали*. Инструмент из этих сталей изготавливается методами порошковой металлургии. Карбидостали – это композиционный материал, в котором зерна тугоплавких карбидов (в основном TiC) равномерно распределены в связке из легированной стали. В них сочетается твердость и износостойкость твердых сплавов с прочностью и вязкостью легированных сталей. Они занимают промежуточное положение между быстрорежущими сталями и твердыми сплавами, подвергаются механической обработке в отожжённом состоянии. Эти стали термостойкие, легче быстрорежущих сталей на 13 % и твердых сплавов на 50 %. Карбидостали производятся на основе двух сталей Р6М5 – КТ20 (массовая доля карбида титана – 20 %). Термостойкость этих сталей 650 – 690° С, твердость HRC<sub>3</sub>=70 – 72, предел прочности на изгиб σ<sub>и</sub>=2000 – 2500 Мпа. Стойкость инструмента из этих сталей выше, чем инструмента из быстрорежущей стали Р18 в 10 раз, из порошковых сталей – в 2 раза.

*Твердые сплавы.* Производятся на основе карбидов вольфрама, титана и tantalа на кобальтовой связке. Скорость обработки инструментом из твердых сплавов в несколько раз превышает скорость обработки инструментом из быстрорежущих сталей. Твердые сплавы делятся на три группы, различающиеся составом карбидной основы и, как следствие, физико-механическими и эксплуатационными свойствами:

- a) вольфрамовые твердые сплавы – ВК;*
- б) титановольфрамовые – ТК;*
- в) титанотанталовольфрамовые – ТТК.*

Вольфрамовые сплавы типа ВК отличаются размером зерна карбидной составляющей. При размере карбидных частиц 3 – 5 мкм

структура считается крупнозернистой; 0,5–1,5 –мелкозернистой; когда 70 % частиц имеют диаметр меньше 1 мкм – особо мелкозернистая структура.

С увеличением содержания кобальта повышается предел прочности на изгиб, сопротивляемость ударным и циклическим нагрузкам, но снижаются твердость и температура, при которой наблюдается схватывание с обрабатываемым материалом, что приводит к увеличению износа инструмента. С уменьшением размера зерна снижается прочность, но увеличивается износостойкость.

Крупнозернистые сплавы применяют для черновой обработки, мелко- и особомелкозернистые – для чистовой обработки резанием.

*Маркировка:* В – крупнозернистые (ВК8В); М – мелкозернистые (ВК6М); ОМ – особо мелкозернистые (ВК6 – ОМ).

Стойкость инструмента с особо мелким зерном в 3 раза выше, чем с мелким зерном. Сплавы с особо мелкозернистой структурой легируют карбидом хрома (ВК10ХОМ).

*Титановольфрамовые* твердые сплавы ТК – более твердые, теплостойкие и износостойкие, чем сплавы типа ВК, но менее прочные. Плохо выдерживают ударные и переменные нагрузки. В связи с этим сплавы группы ТК с меньшим содержанием карбида титана применяются при черновой обработке (Т5К10; Т5К12), а с большим содержанием TiC (Т15К6, Т30К4) – для чистовой обработки.

*Титанотанталовольфрамовые* сплавы ТТК – занимают промежуточное положение по своим механическим свойствам между сплавами ВК и ТК. Для них характерна высокая износостойкость и сопротивляемость ударным и вибрационным нагрузкам, что позволяет их использовать при черновой обработке (сплав ТТ8К6 обладает стойкостью в 2 – 2,5 раза большей, чем сплав ВК6М).

*Безвольфрамовые* твердые сплавы – на основе карбида и нитрида титана, сцепментированные никельмолибденовой связкой. Они имеют меньшую прочность на изгиб, чем вольфрамовые, но повышенную жаростойкость (до 1000° С) и низкую схватываемость с обрабатываемым материалом. Они обладают высокой плотностью, это позволяет получать при заточке острую режущую кромку, что необходимо при чистовой обработке. При этом снижается шероховатость поверхности, это позволяет заменить шлифование точением и повышает производительность в 2 – 2,5 раза. Безвольфрамовые твердые сплавы обладают износостойкость в 1,5 раза выше, чем у сплавов группы ТК (маркировка ТН30; КРТ16).

*Минералокерамические материалы.* В настоящее время используются два вида этих материалов;

- оксидная белая керамика (содержит 99,7 % оксида алюминия);
- оксидно-карбидная черная керамика (содержит в качестве добавки карбид титана).

На основе нитрида кремния разработан материал силитин – Р ( $\text{Si}_3\text{N}_4$ ), который обладает высокой стабильностью физико-механических свойств и

структуры при высоких температурах. Инструмент из этого материала используется для чистовой обработки.

На основе оксидной керамики разработаны материалы ОНТ-20 (картинит, ВЗ, ВОК-60), которые имеют стойкость в 5 – 10 раз большую, чем у твердых сплавов. Одна режущая пластина из этих материалов заменяет 6 – 8 твердосплавных пластин.

*Сверхтвёрдые материалы* – материалы разработанные на основе модификаций углерода и нитрида бора. Из них изготавливается в основном инструмент для гибких автоматических линий и станков с ЧПУ.

Эльбор – Р (композит 1) и бельбор (композит 2) – материалы на основе гексагонального нитрида бора.

Материал на основе кубического нитрида бора с легирующими добавками (композит 0,5) – имеет предел прочности на изгиб 500 – 1000 Мпа и теплостойкость 1100 – 1300° С.

Наибольшее распространение в настоящее время получили эльбор – Р4, гексанитР.

## БИБЛИОГРАФИЧЕСКИЙ СПИСОК

Материаловедение и технология металлов/ Г.П. Фетисов, М.Г. Каримак, В.М. Матюник и др./; под. ред. Г.П. Фетисова. – М.: Высшая школа, 2000.

Никифоров В.М. Технология металлов и других конструкционных материалов. – СПб.: Политехника, 2000.

Технология конструкционных материалов/ И.А. Арумюнова, А.М. Дальский, Т.М. Барсукова и др./ под. ред. А.М. Дальского. – М.: Машиностроение, 1985.

## Содержание

Введение.....	3
Цель работы.....	-
Оевые фрезы.....	-
Концевые фрезы.....	6
Режим резания при фрезеровании.....	8
Способы фрезерования.....	-
Геометрия фрез.....	9
Порядок выполнения работы.....	12
Требования к отчету.....	-
Приложение.....	-
Библиографический список.....	16