|  |
| --- |
|  **Министерство образования Российской Федерации**Российский государственный профессионально-педагогический университет**Кафедра ТМ**РАСЧЁТЫ МЕТАЛЛОРЕЖУЩИХ ИНСТРУМЕНТОВРасчётно-пояснительная записка к курсовому проектупо дисциплине «Металлорежущий инструмент»Вариант 112Выполнилстудент группы Проверил\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_ \_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_\_г. Екатеринбург 2003 г. |

|  |
| --- |
| **СОДЕРЖАНИЕ** Стр. **Выбор задания на курсовой проект**  5555666788891010111111121213131414151515151515151616**1. Проектирование шестигранной протяжки**  51.1. Исходные данные 51.2. Диаметр отверстия в заготовке 61.3. Величина подачи на зуб 61.4. Шаг режущих зубьев 61.5. Глубина стружечных канавок 71.6. Передние углы γ° всех зубьев протяжки 8 1.7. Задние углы 81.8. Остальные размеры профиля зубьев и стружечных канавок. 81.9. Размеры хвостовика 91.10. Суммарная сила резания 10 1.11. Проверка протяжки на прочность 101.12. Диаметр последнего режущего зуба 111.13. Количество запасных зубьев 111.14. Таблица диаметров зубьев 111.15. Стружкоделительные канавки 121.16. Размеры передней направляющей 121.17. Размеры направляющего конуса 131.18. Размеры задней направляющей 13**2. Проектирование червячной шлицевой резьбы** 142.1. Исходные данные 142.2. Расчётные размеры шлицевого вала 152.2.1. Расчётный наружный диаметр 152.2.2. Расчётный малый диаметр 152.2.3. Расчётная ширина шлица 152.2.4. Диаметр начальной окружности 152.2.5. Радиус начальной окружности 152.2.6. Синус угла профиля 152.2.7. Угол профиля шлица 162.3. Радиус и координаты центра заменяющей окружности 16 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.00 ПЗ |
|  |  |  |  |  |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| Разраб. | Гуков Е.В. |  |  | Пояснительная записка | Лит | Лист | Листов |
| Пров. |  |  |  |  |  |  | 2 | 27 |
|  |  |  |  |  | РГППУГруппа ЗТО-202С |
| Н.контр |  |  |  |  |
| Утв. |  |  |  |
| 161616171717171717181818191919191919191919191919192021212121212121212222222.3.1. Высота профиля зуба 162.3.2. Ординаты точек А1 и А2 162.3.3. Угол поворота заготовок вала φ1 и φ2 при  соответствующих ординатах y1 и y2 2.3.4. Абсциссы точек А1 и А2 72.3.5. Абсцисса центра заменяющей окружности 2.3.6. Ордината центра заменяющей окружности 2.3.7. Радиус заменяющей окружности 2.4. Расчёт остальных размеров профиля фрезы 2.4.1. Шаг витков по нормали 172.4.2. Толщина зуба фрезы по начальной прямой 2.4.3. Высота кривого участка усиков 2.4.4. Общая высота усиков 2.4.5. Ширина канавки по дну впадины 2.4.6. Угол фаски у основания профиля зуба 192.4.7. Ширина вершины усика 2.4.8. Угол усика 2.4.9. Передний угол у чистовых фрез2.4.10. Наружный диаметр фрезы2.4.11. Диаметр буртиков2.4.12. Ширина буртиков2.4.13. Диаметр отверстия2.4.14. Диаметр расточки2.4.15. Длина фрезы2.4.16. Длина расточки2.4.17. Число винтовых стружечных канавок2.4.18. Величина затылования шлифованной части зуба 202.4.19. Величина дополнительного затылования 212.4.20. Длина шлифованной части зуба2.4.21. Угол профиля стружечной канавки2.4.22. Радиус дна стружечной канавки2.4.23. Глубина стружечной канавки2.4.24. Средний расчетный диаметр2.4.25. Угол подъема витков профиля2.4.26. Шаг витков по оси фрезы 212.4.27. Шаг винтовых стружечных канавок 222.4.28. Угол наклона винтовых стружечных канавок2.4.29. Размеры шпоночного паза |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.00 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 3 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| 23232323242525252626272729**3. Проектирование фасонного резца 23**3.1. Исходные данные3.2. Расчетная схема для определения размеров профиля. 233.2.1. Расчетные размеры детали 233.2.2. Дополнительные режущие кромки 243.2.3. Основные размеры резца 253.2.4. Передний угол3.2.5. Задний угол 3.2.6. Угол скоса передней поверхности 263.2.7. Коррекционный расчет профиля резца 26 (профилирование)3.2.8. Результаты графического профилирования 273.2.9. Отклонения размеров**Литература**  |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.00 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 4 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **Выбор задания на курсовой проект.**Выбор варианта задание на курсовое проектирование.Первая цифра шифра – последняя цифра номера зачётной книжки в моём случае 011401. Последняя цифра 1.Вторая цифра шифра – цифра, соответствующая первой букве фамилии - Гуков, что соответствует цифре 1.Третья цифра шифра – цифра, соответствующая первой букве полного имени – Евгений, что соответствует цифре 2.Выбираю задание на курсовой проект по варианту 112.**1. Проектирование шестигранной протяжки**Таблица 1.1

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| Данные по первой цифре шифра | Данные по второй цифре шифра | Данные по второй цифре шифра |
| № | Содержание задания | № | Размеры, мм | № | Материал детали | σв, Н/мм2 |
| S | L |
| 1 | Спроектировать протяжку для обработки 6-гранного отверстия: | 1 | 22 | 28 | 2 | Чугун | - |

 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 5 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.1. Диаметр отверстия в заготовке**, подготовленной под протягивание.d0 = S – А0, d0 = 22 мм; А0=0,4ммА0 – припуск на диаметр, срезаемый цилиндрической частью протяжки. Рекомендуется с целью уменьшения припуска при двухинструментальной обработки отверстия (сверло, зенкер).d0 = 22-0,4=21,6 мм.**1.2. Величина подачи на зуб a** выбираем с учётом количества ступеней.Ступеней – 3. а1 = 0,05 мм/зуб, где ξi – коэффициент увеличения подачи.ξ1 = 1, ξ2 = 1,98, ξ3 = 3,55а2 = 1,98\*0,05 = 0,1 мм/зуб;а3 = 3,55\*0,05 = 0,13 мм/зубДиаметры последних зубьев ступеней., где di – диаметр последней ступени,ηi – коэффициент. η1 = 1,023, η2 = 1,058d1 = 1,023\*22 = 22,51 мм, d2 = 1,058\*22 = 23,28 мм**1.3. Шаг режущих зубьев.**Предварительно шаг режущих зубьев определяется по формуле:, где L – длина протягиваемого отверстия, ммммПо найденной величине шага определим максимальное число одновременно работающих зубьев:  |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 6 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| Величина zmax должна соответствовать условию zmax = 28/7,937 = 3,5277 принимаем zmax = 4Уточним шаг t по формуле t = 28/4-0,1 = 7,5 ммОкончательно принимаем t = 7,5 мм**1.4. Глубина стружечных канавок**С учётом размещения в них стружки, глубина стружечных канавок определяется: *γ*, гдеа – на предпоследней ступени а=0,1 мм/зубК – коэффициент заполнения стружечных канавокК = 2ммОкругляем в большую сторону кратно 0,5h = 3 ммРисунок 1 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 7 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.5. Передние углы γ° всех зубьев протяжки** в зависимости от материала заготовки.Принимаем: γ = 7°**1.6. Задние углы** У режущих зубьев α = 3˚.У 2 … 3 последних режущих зубьев (переходных) α = 2˚.У калибрующих зубьев α = 1˚.**1.7. Остальные размеры профиля зубьев и стружечных канавок.**g = (0,3 – 0,35) t g = 0,3\*7,5=2,25 ммr = (0,5 – 0,6) h r = 0,5\*3=1,5 ммR = (0,65 – 0,8) t R = 0,8\*7,5=6 ммНоминальный размер по граням зуба протяжки:, где Smax – наибольший предельный размер по граням обработанного отверстия детали;δ – величина разбивки отверстия, для учебного расчёта принимаем δ = 0,005 мм.S = 22 Н12 – 0,005 = 21,21-0,005=22,205 ммПредельные отклонения диаметра калибрующих зубьев.Верхнее предельное отклонение – 0Нижнее предельное отклонение: 1/3 ΔD = 1/3\*0,21= -0,07 ммШирина ленточек 0.8 мм |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 8 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.8. Размеры хвостовика** для протяжек выполняются по ГОСТ 4044-70Хвостовик выбираем с соблюдением условия: d1 ≤ d0Рисунок 2Таблица 2

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| d1 (пред. откл. по е8) | d2 (пред. откл. по с11) | d4 (пред. откл. –0,5-1,0) | l1 | l2 | l3 | l4 | l6 | r1 | r2 | c | Площадь по сечению размера d2 ,мм |
| 20 | 15 | 20 | 140 | 25 | 25 | 16 | 120 | 0,3 | 1,0 | 0.5 | 176 |

 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 9 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.9. Суммарная сила резания.**В общем виде эмпирическая формула для определения силы резания при протягивании имеет вид:,где Сp – постоянная величина зависящая от свойств обрабатываемого материалаСp = 1470X – показатель степени при величине подачи,X = 0,73Kγ,Kc,KH – поправочные коэффициенты, учитывающие влияние переднего угла, состава СОЖ, степени износа зубьев.Kγ = 1,0Kc = 1,0KH = 1,0Р = 1470\*0,050,73\*3,14\*22\*4\*1\*1\*1 =45601 Н**1.10.Проверка протяжки на прочность** по найденной силе резания.Условие прочности протяжки: , где Fос – площадь опасного сечения, мм2,[σ] – допускаемое напряжение, при изготовлении протяжки из быстрорежущей стали следует принимать [σ] = 350 Н/мм2.Опасным сечением протяжки может быть канавка хвостовика (диаметр сечения - d2), либо первая стружечная канавка, диаметр которой:dск1 = d0 – 2hd0 = 21,6 мм, dск1 = 21,6 – 2\*3 = 15,6 мм Опасным является наименьшее сечение: d2 = 15 с11=  мм.Fос = πD2/4 = 3,14\*152/4 = 176 мм245601/176 ≤ 350 Н/мм2.259 < 350 Н/мм2.Проверка показала, что протяжка по найденной силе резания прочная. |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 10 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.11. Диаметр последнего режущего зуба dpz.**, где Δ – величина притупления уголковΔ = 0,1 мм **1.12 Определим количество запасных зубьев.**Принимаем zзап = 3**1.13. Таблица диаметров зубьев.**Таблица 3

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| Ступени | Первая ступень | Вторая ступень | Третья ступень |
| α | 3˚ | 2˚ | 1˚ |
| Пред. отклонение | -0,02 | -0,03 |
| Диаметр d | 21,60 | 21,70 | 21,80 | 21,90 | 22,00 | 22,10 | 22,20 | 22,30 | 22,40 | 22,50 | 22,51 | 22,71 | 22,91 | 23,11 | 23,28 | 23,64 | 24,00 | 24,36 | 24,72 | 25,08 | 25,44 | 25,55 | 25,55 | 25,55 |
| № зуба | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14 | 15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20 | 21 | 22 | 23 | 24 |

Диаметр каждого последующего зуба ступени:dр1=d0dрi = dр1+(i-1)2а 1 ступень: а = 0,05 мм/зуб2 ступень: а = 0,1 мм/зуб3 ступень: а = 0,18 мм/зубДиаметр последнего режущего зуба должен быть равен диаметру калибрующих зубьев. |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 11 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.14 Форма, размеры, количество и расположение стружкоделительных канавок.**Угол профиля канавки: = 900Ширина канавки: m = 1 ммРадиус дна канавки: rc = 0,3 ммУгол наклона канавки: αс = 4˚Шаг канавки: 5 ммНа прерывистых зубьях канавки располагаем на расстоянии не менее 2 мм от края (угла) кромки и не более 8 мм. Канавки располагаются в шахматном порядке.На калибрующих зубьях канавок нет.Количество канавок для круглых зубьев:Принимаем Zc =12**1.15. Размеры передней направляющей.**Протяжка с круглым хвостовиком значит передняя направляющая цилиндрическая.Диаметр dпн = d = 21,6 f7 Длина lпн L = 28 ммРисунок 3 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.017.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 12 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **1.16. Определить размеры направляющего конуса. (см. рис 3)**Длина lнк = 10 ммУгол конуса (справочный размер)φнк = arctg (21,6-20)/2\*10 = 5˚**1.17. Определить размеры задней направляющей**Задняя направляющая выполняется 6-гранного сечения.Размер по граням Sп = 22,205 ммdзн – определяется путем округления диаметра последних зубьев dpz до меньшего целогоdpz = 25,55 мм; => dзн = 25 мм.Длина задней направляющей lзн = 22 мм.Рисунок 4 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.01 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 13 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2. Проектирование червячной шлицевой фрезы****2.1. Исходные данные**Спроектировать червячную фрезу для нарезания шлицев на шлицевом валу.Таблица 2.1

|  |
| --- |
| Данные по первой цифре шифра |
| № п/п | Центрирующий диаметр | Предельные отклонения на d | Предельные отклонения на D | Предельные отклонения на b |
| 1 | d | h9 | a11 | h10 |

Таблица 2.2

|  |
| --- |
| Данные по оставшейся двухзначной части шифра |
| № п/п | Число шлицев n | d, мм | D, мм | b, мм | с, мм |
| 12 | 8 | 46 | 50 | 9 | 0,5 |

Обозначение вала:d-8х45h9x50a11x9h10Рисунок 5Число шлицев: n = 8Наружный диаметр: D = 50a11 = Малый диаметр: d = 46h9 = Ширина шлица: b = 9h10 = Центрирование – по малому диаметру d.Фаска 0,5\*45˚ |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 14 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2.2. Расчётные размеры шлицевого вала.****2.2.1. Расчётный наружный диаметр**, где Dmax – наибольший предельный размер наружного диаметра;С – размер фаски.Dр = 49,66 – 2\*0,5 = 48,66 мм**2.2.2. Расчётный малый диаметр**, где dmin – наименьший предельный размер малого диаметра;Тd – допуск на изготовление малого диаметра.dp = 49,938 + 0,25\*0,062 = 45,9535 мм**2.2.3. Расчётная ширина шлица**, где bmin – наименьший предельный размер (ширина) шлица;Tb – допуск на размер b.bp = 8,942 +0,25\*0,058 = 8,9565 мм**2.2.4. Диаметр начальной окружности**= 48 мм**2.2.5. Радиус начальной окружности**Rн = 48/2 = 24 мм**2.2.6. Синус угла профиля шлица** sin γ = 8,9565/48= 0,186594 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 15 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2.2.7. Угол профиля шлица****2.3. Радиус и координаты центра заменяющей окружности****2.3.1. Высота профиля резьбы** Расчётная высота шлицевh = (48– 45,9535)/2 = 1,023 мм**2.3.2. Ординаты точек А1 и А2** y1 = 0,45h = 0,45\*1,023 = 0,46 ммy2 = 0,9h = 0,9\*1,023 = 0,92 мм**2.3.3. Угол поворота заготовок вала φ1 и φ2 при соответствующих ординатах y1 и y2** |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 16 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2.3.4. Абсциссы точек А1 и А2**, где φ1 и φ2 – в радианах**2.3.5. Абсцисса центра заменяющей окружности****2.3.6. Ордината центра заменяющей окружности****2.3.7. Радиус заменяющей окружности****2.4. Расчёт остальных размеров профиля фрезы****2.4.1. Шаг витков по нормали** (равен шагу шлицев вала по начальной окружности). |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 17 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| Рисунок 6, где n – число шлицевP = 3,14\*48/8 = 18,84 мм**2.4.2.** **Толщина зуба фрезы по начальной прямой** (равна ширине впадины между шлицами вала по начальной окружности).**2.4.3. Высота кривого участка профиля** (без учёта высоты усиков)**2.4.4. Общая высота профиля** При фрезеровании шлицевого вала червячной фрезой боковая поверхность шлица сопрягается с малой цилиндрической поверхностью обрабатываемого шлицевого вала по плавной кривой (галтели). Для валов, центрирующихся в шлицевом отверстии по малому диаметру, наличие таких переходных кривых на рабочем участке боковой стороны шлица не допускается. В данном случае центрирование идет по малому диаметру, следовательно на вершинах профиля фрезы следует предусмотреть выступы – «усики». |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 18 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| Высота усика hу:γК – угол профиля шлица у его основанияαК – критический угол, при котором может произойти профилирование на рабочем участке боковой стороны шлица.h0 = 1,35+0,2+0,5+1,95= 4 мм**2.4.5. Ширина канавки по дну впадины**U = 18,84 – 9,83 – 2\*0,5 = 8 мм**2.4.6. Угол фаски у основания профиля зуба** выполняется 35˚ для фаски на впадине с углом 45˚ (с учётом обкатки).**2.4.7. Ширина вершины усика** by = 1\*0,2=0,2мм**2.4.8. Угол усика**принимаем β=450 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 19 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2.4.9. Передний угол у чистовых фрез**γ = 00**2.4.10. Наружный диаметр фрезы**Dеи=100 мм**2.4.11. Диаметр буртиков**dB = 48 мм**2.4.12. Ширина буртиков**bB = 3,5 мм**2.4.13. Диаметр отверстия**d0 = 32H6 мм**2.4.14. Диаметр расточки**d1 = d0 + 1 = 32 + 1 = 33 мм**2.4.15. Длина фрезы**Вычисленная величина L является минимально допустимой. Конструктивно увеличим длину фрезы до (1…1,2)Dеи Принимаем L = 1\*100 = 100 мм**2.4.16. Длина расточки** *(округлить до четного числа)* **2.4.17. Число винтовых стружечных канавок (число зубьев)**Dеи > 80, следовательно Z = 14**2.4.18. Величина затылования шлифованной части зуба**где *а*В – задний угол на вершине зуба |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 20 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| 2.4.19. Величина дополнительного затылования (не шлифованной части зуба)KI (1,3…1,5)К = 1,5\*4 = 6 мм**2.4.20. Длина шлифованной части зуба** , где  Рокр – окружной шаг зуба**2.4.21. Угол профиля стружечной канавки**δ = 250**2.4.22. Радиус дна стружечной канавки**Выбирается конструктивно: r = 3 мм**2.4.23. Глубина стружечной канавки** *(полная высота зуба)***2.4.24. Средний расчетный диаметр**Dcp=Dеи – 2(h+hy) – 0,25\*КDcp=100 – 2(1,023+0,2) – 0,25\*4 = 98,554 мм**2.4.25. Угол подъема витков профиля****2.4.26. Шаг витков по оси фрезы** |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 21 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **2.4.27. Шаг винтовых стружечных канавок**принимаем Т = 4110 мм**2.4.28. Угол наклона винтовых стружечных канавок****2.4.29. Размеры шпоночного паза**d0 = 32H6выбираем по справочнику: Анурьев В.И. Справочник конструктора – машиностроителя: в 3т. М.: Машиностроение, 1985. Т.2, 559 с.bш = 10 H7 = 10 + 0,018 мм; tш = 3,3 ммОстальные размеры фрезы (фаски, радиусы) выбираются конструктивно. |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.02 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 22 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **3. Проектирование фасонного резца****3.1. Исходные данные**спроектировать круглый фасонный резец для обработки детали:Материал детали:латунь**3.2. Расчетная схема для определения размеров профиля.****3.2.1. Расчетные размеры детали**Допуск на длину всех участков + 0,1мм, расчет можно упростить:*l*1 = 0 мм*l*1/ = 2 мм*l*2 = 8 мм*l*3 = 10 мм*l*4 = 12 мм |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 23 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| *l*5 = 15 мм*l*6 = 17 мм*l*6/= *l*д – фаска =20 – 1 = 19 мм**3.2.2. Дополнительные режущие кромки***слева*: S3=1мм; S4=4мм; S5=2мм*справа:* S1=0мм (на правом торце нет фаски); S2=4ммОбщая длина резца:Lp = Lд + S1 + S2 + S3 + S4 + S5 = 20+0+4+1+4+2 = 31 ммПроставим размеры от базовой стороны до профиля резца больше расчетных на S1 + S2 = 4 мм. |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 24 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **3.2.3. Основные размеры резца**Выбираем по таблицам для круглых резцов:Максимальная глубина профиля резца:Тmax = (r6 – r0) = 25,96 – 15,95  10 мм a = Lp/3 = 31/3 = 10,3  10 ммD = 75 h7 d = 22 h6 d1 = 23 b = D – Tmax – 4 = 75 – 10 – 4 = 61 r = 2 D1 = 42 +0,1 d2 = 5 H9 **3.2.4. Передний угол**В наиболее выступающей точке режущей кромки выбираем:Материал – латунь: γ0 = 50Проверка:Тmax = (d6 – d0)/2 = (52 – 32)/2 = 10 мм**r**max = r6 = 26 мм.Условие соблюдено**3.2.5. Задний угол**В наиболее выступающей точке режущей кромки выбираем:Проверим величину бокового заднего угла в т.6, где угол ϕ - наименьшийϕ = 300 Т6 4 мм – определяем из чертежа |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 25 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| , что удовлетворяет условию *a*N > 30**3.2.6. Угол скоса передней поверхности** Величина превышения оси резца над осью детали:**3.2.7. Коррекционный расчет профиля резца (профилирование)**Общие исходные данные:а0 = 80; γ0 = 200; r0 = 15,95 мм; R0 = D/2 = 75/2 = 37,5 ммДля расчета применим формулы:А0 = r0 sin γ0H0 = R0 sin ∑0W0 = R0 cos ∑0Результаты расчетов сводим в таблицу:таблица 3.1

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| №№ точек | 1, 1*I* | 2 | 3 | 4 | 5 | 6, 6*I* |
| ri, мм | 16,95 | 19,9 | 17,9 | 23,9 | 21,9 | 25,96 |
| Ti, мм | 0,98 | 3,91 | 1,95 | 7,81 | 5,86 | 9,76 |

 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 26 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| Для точки с максимальным радиусом r, необходимо проверить угол заострения. В данном случае это будут точки 6, 6*I.***3.2.8. Результаты графического профилирования**Графическое профилирование позволяет определить значения Т с меньшей точностью, чем аналитическое. Смотри чертеж МИ.02.112.04таблица 3.2

|  |  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| №№ точек | 1, 1*I* | 2 | 3 | 4 | 5 | 6, 6*I* |
| Ti, мм | 1 | 4 | 2 | 8 | 6 | 10 |
| Ti, мм  | 0,02 | 0,09 | 0,05 | 0,19 | 0,14 | 0,24 |

**3.2.9. Отклонения размеров**Предельные отклонения размеров профиля резца:* продольные: + 0,04 мм
* глубин профиля: + 0,012 мм
 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 27 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **Расчетная схема размеров профиля резца** |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 28 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |
| **Литература**1. Щеголев А.В. Конструирование протяжек. – Л., Машгиз, 1952, 324 с. ил.
2. Допуски и посадки. Справочник. В 2-х ч., ч.1 /Под ред. В.Д. Мягкова. 5-е изд. – Л., Машиностроение, 1979, 544с. ил.
3. Допуски и посадки. Справочник. В 2-х ч., ч.2 /Под ред. В.Д. Мягкова. 5-е изд. – Л., Машиностроение, 1979, 545 - 1032с. ил.
4. Анурьев В.И. Справочник конструктора – машиностроителя. В 3-х т., т.1, 5-е изд. – М., Машиностроение, 1979, 728 с., ил.
5. Анурьев В.И. Справочник конструктора – машиностроителя. В 3-х т., т.2, 5-е изд. – М., Машиностроение, 1979, 559 с., ил.
6. ГОСТы ЕСКД
7. Романов В.Ф. Расчеты зуборезных инструментов. – М., Машиностроение, 1969, 251 с. ил.
8. Дарманчев С.К. Фасонные резцы. 2-е изд. – М., Машиностроение, 1968, 168 с., ил.
 |
|  |  |  |  |  | МИ.02.112.03 ПЗ | Лист |
|  |  |  |  |  | 29 |
| Изм | Лист | № документа | Подпись | Дата |