

При помощи электрогенератора за счёт вращения ротора на обмотках статора образуется разность потенциалов. Разность потенциалов равная 14-16 вольт позволит аккумулировать полученную энергию на обычные машинные аккумуляторы.

**Список использованных источников**

1. Рулько, Н.Н., Скребец, М.В. «Ветродвигатель вертикально-роторного типа». / Н.Н. Рулько, М.В. Скребец Материалы IV международной научно-практической конференции студенческой конференции, 2008, ч. 2, — 15 с.
2. Рулько, Н.Н., Пахолок, А.Б. «Теплоэнергетический комплекс на основе возобновляемых источников энергии для энергоснабжения локальных потребителей». / Н.Н. Рулько, А.Б. Пахолок Сборник материалов международного форума студенческой и учащейся молодежи «Первый шаг в науку 2010», — 471 с.

УДК 621.9.048

**ЭФФЕКТИВНОСТЬ МАГНИТНО-ЭЛЕКТРИЧЕСКОГО  
ШЛИФОВАНИЯ ТРУДНООБРАБАТЫВАЕМЫХ  
МАТЕРИАЛОВ**

*Э.И. Дмитриченко, доцент, Г.С. Кульгейко, ст. преподаватель  
УО «Гомельский государственный технический университет им. П.О. Сухого»,  
г. Гомель, Республика Беларусь*

Магнитно-электрическое шлифование (МЭШ) является способом комбинированной обработки токопроводящих материалов, сочетающим процессы абразивного микрорезания с электроконтактными и/или электроэррозионными явлениями при воздействии на зону обработки магнитного поля. Физическая сущность процесса МЭШ заключается в механическом контактировании абразивного то-копроводящего инструмента с поверхностью детали, замыкании электродов (инструмент - деталь) продуктами шлифования по локальным пятнам контакта, расплавлении контактных мостиков теплотой электротоков и образовании разрядов с последующими электроэррозионными явлениями, происходящими под воздействием внешнего магнитного поля.

Образование поверхности при МЭШ происходит в результате микрорезания и пластического оттеснения металла зернами абразива, электроконтактного расплавления стружки и оплавления поверхности, электроэррозионных явлений и воздействий магнитного поля на расплав и продукты эрозии. Сочетание этих процессов определяет специфику формирования микрографии поверхности при МЭШ.

Микрорельеф обработанной поверхности при МЭШ формируется в результате совместного воздействия зерен шлифовального круга, разрядов технологического тока и магнитного поля. Действие абразивных зерен инструмента обуславливает рельеф поверхности типичный для шлифования. Непосредственное воздействие электрических разрядов формирует на поверхности следы в виде эрозионных лунок и канавок. Под действием сил магнитного поля на расплав тонкого поверхностного слоя происходит его выброс из зоны обработки и/или растекание по обработанной поверхности. В результате микрография поверхности будет формироваться под влиянием преобладающих для данных условий обработки факторов процесса.

В качестве объекта исследования приняты жаропрочный сплав ХН77ТЮР, жаростойкая сталь 12Х18Н10Т и титановый сплав ВТ1- материалы относящиеся к труднообрабатываемым методами обработки резанием. Эти материалы широко применяются в машиностроении и других областях промышленности для изготовления деталей, работающих в сложных условиях эксплуатации: агрессивные среды, высокие температуры и нагрузки и т.п., в том

числе, при одновременном воздействии этих факторов. Обработка таких материалов сопротивлена с определёнными трудностями, связанными с требованиями к инструментальным материалам, рабочим средам, режимам процесса и т.п., что в итоге оказывается на себестоимости обработки. Поэтому эффективная обработка этих материалов, обеспечивающая необходимое качество поверхностного слоя и повышение эксплуатационных характеристик деталей при минимальных затратах средств, требует совершенствования существующих и создания новых технологических процессов.

Исследования по производительности обработки и шероховатости поверхностей образцов из труднообрабатываемых материалов при варьировании процесса на различных технологических режимах проводились на модернизированном горизонтально-фрезерном станке модели 6Т80 и круглошлифовальном станке модели ЗБ153Т.

В качестве инструмента применялся абразивный токопроводящий круг ПП250х 25x32 - 5С25СТ6КАЛ, пропитанный сплавом АЛ4.

Съем металла определяли на аналитических весах АДВ-200 с точностью до 10 г после каждого прохода. Перед взвешиванием поверхность обработки промывали уайт-спиритом, ГОСТ 3134-78. Параметры микрогеометрии определяли по профилограммам, снятым на профилографе-профилометре модели 252, подключённом к ЭВМ, что позволило контролировать 12 параметров микрогеометрии поверхности. Исходная шероховатость обрабатываемой поверхности деталей составляла  $R_a$  6.3...3.2 мкм.

Результаты проведенной обработки и исследований, анализ профилограмм и топограмм, показывает, что технологические режимы МЭШ оказывают значительное влияние на производительность процесса и шероховатость обработанных поверхностей труднообрабатываемых материалов.

При силе тока  $I < 16$  А с увеличением индукции шероховатость поверхности снижается. Дальнейшее увеличение силы тока изменяет характер зависимости шероховатости поверхности от величины магнитной индукции. При  $I > 19$  А увеличение индукции приводит вначале к плавному снижению шероховатости до минимального значения порядка  $R_a$  0,20 мкм, а затем к резкому ее увеличению. Причем с увеличением силы тока точка экстремума (min) шероховатости смещается в область меньших значений магнитной индукции. При силе тока  $I > 21$  А минимум шероховатости наблюдается при  $B = 0,15...0,30$  Тл, а затем происходит значительное увеличение шероховатости.

Таким образом, результаты исследований свидетельствуют о сложной зависимости шероховатости поверхности от величины магнитного поля при взаимодействии с технологическим током. Это влияние определяется характером и состоянием образовавшейся среды в зоне обработки. С увеличением силы тока в межэлектродном промежутке реализуется большое количество энергии, в результате расплавляются большие объемы стружки и поверхностного слоя детали. При этом на расплав как проводник с током действует магнитное поле, в результате чего расплавленный металл растягивается по поверхности детали, заполняя неровности поверхностного слоя от зерен абразивного круга. Дальнейшее повышение силы тока приводит к увеличению массы расплава, и часть его под действием магнитодвигущей силы выносится за пределы зоны шлифования. Это приводит к увеличению шероховатости из-за образования лунок и наплывов на поверхности детали.

Как свидетельствуют результаты исследований, наложение магнитного поля на зону обработки благоприятно отражается на процессе шлифования, что приводит к улучшению параметров микрогеометрии поверхности. Так, высотные показатели шероховатости поверхности снижаются в среднем в 1,3-1,5 раза. Существенно улучшаются показатели сплошности поверхности. Например, величина опорной поверхности увеличивается на 20%. Кроме того, при МЭШ достигаются более стабильные значения параметров микрогеометрии поверхности. Таким образом, магнитно-электрическое шлифование обеспечивает более каче-

ственний и стабильный микрорельеф поверхности по сравнению с электроэррозионным шлифованием.

Производительность при МЭШ труднообрабатываемых материалов увеличивается в 1.8...2.6 раз по сравнению с электрообразивной обработкой и составляет 23...27  $\text{мм}^3/\text{с}$ .

Шероховатость обработанной поверхности в среднем составляла  $\text{Ra} 0.2\ldots0.95 \text{ мкм}$  в зависимости от марки материала, что значительно ниже (в 1.2...3 раза) по сравнению с другими электрофизическими методами обработки.

Результаты исследований свидетельствуют о технологических возможностях процесса магнитно-электрического шлифования с целью обеспечения параметров шероховатости поверхностей деталей из труднообрабатываемых материалов при достижении высокой производительности обработки.

УДК 697.922.2

## **ИССЛЕДОВАНИЕ ВОЗДУХОРАСПРЕДЕЛИТЕЛЯ РАВНОМЕРНОЙ РАЗДАЧИ ДЛЯ ПРОИЗВОДСТВЕННЫХ ПОМЕЩЕНИЙ**

**Т.И. Королёва, доцент, О.Н. Широкова, ассистент  
УО «Полоцкий государственный университет»,  
г. Новополоцк, Республика Беларусь**

Удовлетворительное состояние воздушной среды, производственных цехов, является одним из главных факторов, способствующих улучшению условий труда, производственной санитарии, техники безопасности на рабочих местах. Приточные вентиляционные устройства служат для поддержания в помещении состава и состояния воздуха, удовлетворяющего санитарно-гигиеническим и технологическим требованиям. Техника вентиляции выдвигает задачу равномерного распределения воздуха по всей длине помещений, для чего используются воздуховоды равномерной раздачи [1].

Воздуховоды с равномерными расходами воздуха по длине устраиваются: а) переменного сечения, с изменяющейся и постоянной шириной щели по длине; б) постоянного сечения со щелью постоянной и переменной ширины по длине; в) постоянного и переменного (конусного) сечений с отверстиями различной площади по длине воздуховода [2]. Однако не всегда в этих воздуховодах происходит равномерная раздача воздуха. Объясняется это тем, что статическое давление в воздуховоде, как правило, не бывает одинаковым по длине; кроме того, благодаря влиянию сравнительно больших скоростей потока внутри начального участка воздуховода, воздух из первых отверстий вытекает под небольшим углом к оси воздуховода, настилаясь на последний, и только по мере приближения к концу воздуховода принимает перпендикулярное к оси положение [3].

Относительно легче достигается равномерное распределение расходов воздуха в конических воздуховодах вследствие большего постоянства статических давлений, но и здесь не устраняется настильность потока, отрицательно отражающаяся на равномерности раздачи воздуха в помещении.

Были проведены экспериментальные исследования распределения воздуха с помощью воздухораспределителя конусообразной формы, в задачу которых входило следующее: а) исследование равномерной раздачи воздуха и определение изменения скорости истечения для исследуемого воздухораспределителя; б) исследование статического давления и осевой скорости по длине воздухораспределителя; в) исследование влияния установки поперечных направляющих насадок в продольной щели на равномерность раздачи воздуха по длине воздуховода.