https://doi.org/10.26160/2474-5901-2024-43-102-104

ВЛИЯНИЕ МОЩНОСТИ ЛАЗЕРНОГО ИСТОЧНИКА ПРИ ОПЛАВЛЕНИИ МЕТАЛЛОКЕРАМИЧЕСКОГО ПОКРЫТИЯ НА СТАЛИ

Рошин М.Н.

Институт машиноведения им. А.А. Благонравова Российской академии наук, Москва, Россия

Ключевые слова: лазерная наплавка, металлокерамическое покрытие, температура плавления, плотность мощности, время оплавления, теплофизические параметры.

Аннотация. Работа посвящена исследованию лазерной наплавки металлокерамического покрытия с учетом его теплофизичеких параметров с добавкой упрочняющей фракции Al_2O_3 на сталь $30X\Gamma CA$. Приведено время оплавления металлокерамического покрытия по толщине покрытия $\Pi\Gamma CP$ -4+20% Al_2O_3 на стали $30X\Gamma CA$ при плотности мощности $(1...3)\cdot 10^7$ Bt/m^2 . На основании проведенных исследований предложено разработать технологический процесс наплавки металлокерамических покрытий.

THE EFFECT OF THE POWER OF A LASER SOURCE ON THE MELTING OF A CERAMIC-METAL COATING ON STEEL

Roshchin M.N.

Mechanical Engineering Research Institute of the Russian Academy of Sciences, Moscow, Russia

Keywords: laser surfacing, cermet coating, melting point, power density, melting time, thermophysical parameters.

Abstract. The work is devoted to the study of laser surfacing of a metal-ceramic coating, taking into account its thermophysical parameters with the addition of a strengthening fraction Al_2O_3 on 30HGSA steel. The melting time of the cermet coating according to the thickness of the coating PGSR-4+20% Al_2O_3 on steel 30HGSA at a power density $(1...3)\cdot 10^7$ W/m² is given. Based on the conducted research, it is proposed to develop a technological process for surfacing metal-ceramic coatings.

Лазерные Введение. технологии широко применяются машиностроении для упрочнения поверхностей трения деталей машин. Высокое сопротивление износу поверхностей в данном случае объясняется микроструктурой упрочнения максимальным 30H c микротвердости. Матрица и упрочненные фазы играют важную роль в упрочненном или наплавленном лазером слое, который может повысить твердость, прочность, износостойкость, стойкость к окислению. В свою очередь чрезмерное добавление упрочняющих фаз или частиц может ухудшить пластичность, и, таким образом, баланс между функциональными и базовыми свойствами следует учитывать при разработке состава покрытий для лазерной наплавки [1]. Локальное воздействие на поверхность детали большой плотности энергии дает возможность расплавить материал со специальными износостойкими присадками для получения специальных свойств на поверхности изделий. Покрытие для повышения износостойкости и надежности тяжелонагруженных узлов трения должно иметь пластическую матрицу, мелкое зерно, высокую твердость мелкодисперсной упрочняющей фазы. В качестве пластичной матрицы используется сплавы на основе никеля или кобальта, твердые растворы и др., а так же композиции на их основе. Перспективным композиционным материалом, для тяжелонагруженных трибосопряжений является использование в качестве пластичной матрицы эвтектических сплавов системы Ni-Cr-B-Si [2]. При лазерной наплавке на процесс распространения температуры влияют следующие факторы: плотность теплового потока на поверхности, время его воздействия, теплофизические параметры обрабатываемого материала [3].

Цель работы: изучить время оплавления металлокерамического покрытия на поверхности детали из стали в зависимости от мощности лазерного излучения.

Материалы и оборудование. Изучение процесса оплавления покрытия стали 30ХГСА. На поверхность детали проводилось порошковое композиционное покрытие плазменным напылением. Порошковая композиция состояла из пластичной матрицы системы Ni-Cr-B-Si (порошок ПГСР-4 на Ni основе) с добавками износостойкой фракций окиси (Al₂O₃). Концентрация упрочняющей фракции составляла 20% (весовых). Толщина покрытия составляла 0,8 мм. Лазерная оплавление износостойкого покрытия осуществлялась при плотности мощности $1 \cdot 10^7$; $2 \cdot 10^7$ и $3 \cdot 10^7$ Вт/м².

Результаты и обсуждения. Технологические режимы лазерного оплавления покрытия с учетом зависимости теплофизических параметров от температуры проводились на основе физико-математического моделирования процессов плавления износостойкого металлокерамического покрытия. По результатам расчета были определены технологические параметры лазерной наплавки. Важным технологическим параметром при лазерной наплавке является время оплавления покрытия по толщине и время приплавления покрытия к основе детали. Время оплавления покрытия по толщине приведено на рисунке 1.

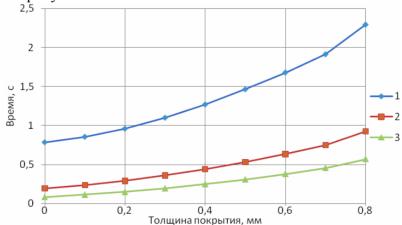


Рис. 1. Время оплавления по глубине покрытия ПГСР4+20% Al_2O_3 при плотности мощности Bt/m^2 : $1-1\cdot10^7,\,2-2\cdot10^7,\,3-3\cdot10^7$

Покрытие считается приплавленным к основе, когда температура основы достигнет температуры плавления стали $30\mathrm{XFCA}$ (1535°C). Температура в покрытии на поверхности в момент приплавления к стали $30\mathrm{XFCA}$ при плотности мощности лазерного излучения $1\cdot10^7\,\mathrm{Bt/m^2}$ составляет $1753^\circ\mathrm{C}$, при плотности мощности $2\cdot10^7\,\mathrm{Bt/m^2}$ составляет $1965^\circ\mathrm{C}$, а при плотности мощности $3\cdot10^7\,\mathrm{Bt/m^2}$ составляет $2173^\circ\mathrm{C}$. При плотности мощности $3\cdot10^7\,\mathrm{Bt/m^2}$ температура на поверхности покрытия не значительно превышает температуру разложения упрочняющей фракции $\mathrm{Al_2O_3}$ (2044°C).

Выводы. На основе математического моделирования нагрева и плавления износостойкого композиционного покрытия $\Pi\Gamma CP$ -4+20% Al_2O_3 проведены исследования по лазерному оплавлению покрытия на стали $30X\Gamma CA$, предназначенного для тяжелонагруженных узлов трения. Приведено время оплавления металлокерамического покрытия по толщине покрытия $\Pi\Gamma CP$ -4+ +20% Al_2O_3 на стали $30X\Gamma CA$ при плотности мощности лазерного излучения $(1...3)\cdot 10^7$ Bt/m^2 . На основании проведенных исследований разрабатывается технологический процесс наплавки металлокерамических покрытий.

Список литературы

- 1. Григорьянц А.Г., Шиганов И.Н., Мисюров А.И. Технологические процессы лазерной обработки: Учеб. пособие для вузов. М.: Изд-во МГТУ им. Н.Э. Баумана. 2006. 664 с.
- 2. Алисин В.В., Владиславлев А.А., Рощин М.Н. Технология получения износостойких металлокерамических покрытий с ультрадисперсной упрочняющей фазой // Перспективные материалы и технологии. Нанокомпозиты, (Космический вызов, 21 век, Том 2). М.: Торус Пресс, 2005. С. 59-68.
- 3. Алисин В.В., Рощин М.Н. Численный анализ тепловых потоков в процессе плавления покрытий лазером // Проблемы машиностроения и надежности машин. -2019. -№ 4. -C. 93-101. -DOI: 10.1134/S0235711919040047.

References

- 1. Grigoryants A.G., Shiganov I.N., Misyurov A.I. Technological laser processing processes: Study guide for universities. M.: Publ. house of the Bauman Moscow State Technical University, 2006. –664 p.
- 2. Alisin V.V., Vladislavlev A.A., Roshchin M.N. Technology of obtaining wear-resistant metal-ceramic coatings with ultrafine strengthening phase // Promising materials and technologies. Nanocomposites (Space Challenge, 21st century, Vol. 2). M.: Torus Press, 2005. P. 59-68.
- 3. Alisin V.V., Roshchin M.N. Numerical analysis of heat flows in the process of melting coatings by laser // Problems of mechanical engineering and reliability of machines. 2019, no. 4, pp. 93-101. DOI: 10.1134/S0235711919040047.

Рощин Михаил Николаевич – кандидат	Roshchin Mikhail Nikolaevich – candidate
технических наук, ведущий научный сотрудник	of technical sciences, leading researcher
roschin50@yandex.ru	

Received 16.09.2024