## СТРУКТУРА И МЕХАНИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА ПОКРЫТИЙ НА ОСНОВЕ САМОФЛЮСУЮЩИХСЯ ПОРОШКОВЫХ СИСТЕМ ГАЗОПЛАМЕННЫМ НАПЫЛЕНИЕМ

И. М. Крижевский, М. Д. Яньшин

Учреждение образования «Гомельский государственный технический университет имени П. О. Сухого», Беларусь

Научный руководитель И. В. Агунович

Из методов газотермического напыления газопламенное напыление является наиболее простым, дешевым и мобильным. Отсутствие угара легирующих элементов, большая производительность при высоком коэффициенте использования материала обеспечивают преимущества этого метода по сравнению с плазменным и детонационно-газовым напылением. Результатом использования этой методики является получение коррозионно-стойких, жаростойких и износостойких покрытий на деталях машин (втулки переключения, ролики рольгангов, посадочные места подшипников, валы и т. д.). Использование оплавленных покрытий из самофлюсующихся порошков позволяет добиться высокой термостойкости и химической устойчивости во многих агрессивных средах.

Основными параметрами напыленных покрытий, определяющими их качество, являются прочность сцепления нанесенного материала с поверхностью детали и плотность покрытия.

Целью данной работы было исследование микроструктуры покрытий, полученных газопламенным напылением на основе порошковых систем Ni-Cr-B-Si, Ni-Cr-B-Si+W-Co, Fe-B, и их механических свойств.

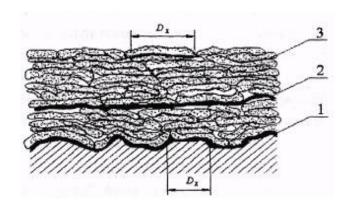
## Методика исследований

Покрытия наносили при помощи высокоскоростной газопламенной установки «ТРУ-БИ» производства БНТУ. В качестве газов были использованы МАФ, кислород и воздух. Температура факела составляет приблизительно 2800 °C. Скорость частиц на выходе — около 200 м/с. После напыления покрытия подвергались оплавлению в печи при температуре 1080 °C в течение 5 мин.

В качестве напыляемого материала применяли порошок на основе никеля Ni-Cr-B-Si (C - 1,5 мас. %; Cr - 26 мас. %; Si - 2,3 мас. %; B - мас. 3 %; Ni - остальное) с размером частиц 30-50 мкм; Ni-Cr-B-Si+W-Co (W-Co - 25 % мас.) с размером частиц 10 мкм; Fe-B (Fe -3 % масс), размер фракций  $\approx$  50 мкм. Вследствие очень высокой твердости карбида вольфрама предполагалось получение особенно стойкого покрытия в условиях эрозионного и абразивного износа.

## Результаты исследований

На поверхность основы напыляемый порошок поступал в виде мелких расплавленных или пластифицированных частиц, которые, ударяясь о нее, деформировались и, закрепляясь, накладывались друг на друга, образуя слоистое покрытие (рис. 1). Граница раздела между слоями 2, полученная за один проход распылителя, возникает из за различной выдержки между нанесением частиц в слое и между слоями. За период выдержки межслойного нанесения поверхность ранее нанесенного слоя покрытия загрязняется, окисляется и контактные процессы между ней и напыляемыми частицами затрудняются, что и является причиной возникновения границы. При напылении частицы переплавляются, испаряются и вступают в химическое взаимодействие с нагретым газом и окружающей средой. Удар и деформация частиц приводят к их чрезвычайно быстрой кристаллизации и охлаждению со скоростями, достигающими  $10^6 – 10^8$  К/с. Таким образом, достигается возможность получения микрокристаллической структуры и даже аморфной.



 $Puc.\ 1.$  Схема структуры покрытий: I — граница между покрытием и основой; 2 — межслойная граница; 3 — граница между частицами; Dx — диаметр участка пятна контакта, на котором происходит «приваривание» частицы

Микроструктура покрытий, полученных при газопламенном напылении, является сложной и многофазной. Так, микроструктура после напыления порошка Ni-Cr-B-Si является двухфазной, с резко очерченными межфазными границами, довольно однородная. Размер фаз в среднем  $\sim 2-10$  мкм (рис. 2). Структура состоит из твердого раствора на основе никеля, многокомпонентной эвтектики боридов, карбидов и силицидов.

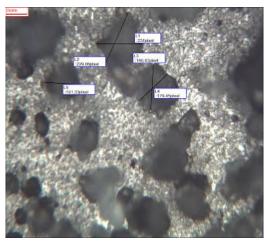
В период между напылением слоев на поверхности покрытия происходит адсорбция газов, окисление и отложение пылевидных фракций распыляемого материала и его оксидов. Образование покрытия последовательной укладкой множества деформирующихся частиц неизбежно приводит к появлению микропустот, покрытие формируется в атмосфере, поэтому микропустоты заполняются газом. Вследствие большой шероховатости покрытия и чрезвычайно быстрого растекания и кристалли-

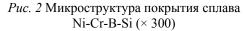
зации частиц в зоне контактов с поверхностью ранее нанесенных частиц остаются дефекты и полости, которые образуются также вследствие выделения газов, растворенных в расплавленных частицах.

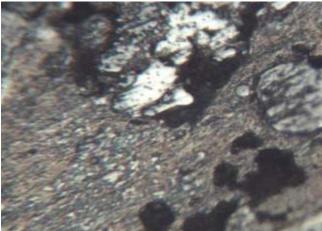
Пористость покрытия после напыления порошка Ni-Cr-B-Si высокая ( $\sim$  31 %), размеры пор  $\sim$  80 мкм. С глубиной напыленного слоя пористость уменьшается, минимальная пористость наблюдается в месте непосредственного контакта с поверхностью подложки.

Структура и свойства покрытия зависят от гранулометрического состава напыляемого порошка. С уменьшением размера частиц порошка улучшается заполнение покрытия — плотность его увеличивается, объем микропустот уменьшается, строение покрытия становится более однородным. Слишком мелкие порошки непригодны для напыления. Минимальный размер частиц для напыления — 10 мкм, порошки с меньшими размерами частиц комкуются из-за влажности и проявления сил молекулярного сцепления.

При добавлении в порошок Ni-Cr-B-Si карбида вольфрама микроструктура покрытия становится более неоднородной (предположительно, вследствие значительной разницы в размере частиц порошка в механической смеси), но количество пор заметно снижается (≈ 22 %), что вызвано большой энергией активации частиц вольфрама (рис. 3). Структурная неоднородность также вызвана различными условиями охлаждения и теплопередачи слоев в процессе напыления. На плоскости шлифа наблюдаются карбиды, неравномерно распределенные в плоскости шлифа.







Puc.~3 Микроструктура покрытия Ni-Cr-B-Si-W-Co ( $\times$  300)

Микроструктура после напыления Fe-B является двухфазной, неоднородной. Структура предполагает наличие фаз Fe<sub>2</sub>B и FeB и метастабильных боридов Fe<sub>3</sub>B (карбида Fe<sub>3</sub>C) и Fe<sub>23</sub>B<sub>6</sub>. Пористость составляет  $\approx 27 \%$ .

Значения микротвердости напыленных покрытий приведены на рис. 4.

Как видно из гистограммы, наибольшей микротвердостью обладает покрытие системы Fe-B.

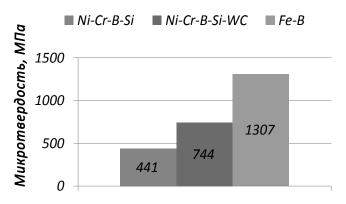


Рис. 4. Микротвердость наплавленных покрытий

## Заключение

Микроструктура покрытий, полученных при газопламенном напылении, является сложной и многофазной. Добавление карбида вольфрама в самофлюсующийся порошок Ni-Cr-B-Si положительно сказывается на свойствах покрытия, полученного газопламенным напылением. Карбид вольфрама помогает сделать структуру покрытия более плотной и уменьшить объем микропустот. Микротвердость покрытия с применением порошка Ni-Cr-B-Si-W-Co увеличивается на 60–70 % по сравнению с простым порошком сплава Ni-Cr-B-Si.

Распределение пор по объему покрытий неравномерно. С глубиной напыленного слоя пористость уменьшается, минимальная пористость наблюдается в месте непосредственного контакта с поверхностью подложки.

С увеличением содержания боридов и карбидов и с уменьшением структурных составляющих и микропустот микротвердость наплавленных покрытий увеличивается.