А.А. Королько, канд.техн.наук, Г.М. Яковлев, докт.техн.наук, В.С. Ивашко, Л.А. Круковский

## ИССЛЕДОВАНИЕ НЕКОТОРЫХ СВОЙСТВ НАПЫЛЕННЫХ И ПОДВЕРГНУТЫХ ПЛАСТИЧЕСКОЙ ДЕФОРМАЦИИ ПОКРЫТИЙ

Наибольший эффект при упрочнении деталей машин металлизацией достигается при использовании в качестве упрочняющих
материалов твердых самофиюсующихся сплавов на основе никеля, содержащих бор, хром, кремний и углерод. Упрочненные
такимы сплавами поверхности имеют высокую износостойкость
в различных условиях эксплуатации. Кроме того, оплавление
обеспечивает высокую прочность сцепления напыленного слоя
с основанием детали.

Нами проведены работы по исследованию некоторых физико-механических свойств напыленных покрытий сплавом ПГ-ХН80СР4, подзергнутых высокотемпературной пластической деформации, с целью исключения операции оплавления и шения качества нанесенных покрытий, а также более равномерного распределения припусков под механическую обработку. Использовались образцы типа вала длиной 300 мм и 60 мм. Напыление образцов производилось с помощью металлизационной установки типа УМП-4-64 при оптимальных режимах. обеспечивающих качественное покрытие (ток дугового разряда 200 А, напряжение 100 В, дистанция напыления 150 мм). Грануляция порошкового сплава находилась в пределах 40-160 мкм. Образцы перед напылением подвергались дробеструйной обработке стальной дробью. Толщина напыленного слоя находилась в пределах 1,0 - 1,2 мм на сторону.

Исследования по выбору оптимальных режимов обкатки проводились на токарно-винторезном станке модели 1A62 с использованием специального приспособления для обкатки, смонтированного в резцедержателе, которое позволяло в широких пределах регулировать усилие обкатки. Диаметр ролика составлял 80 мм с радиусом кривизны 10 мм. Температура нагрева образца измерялась с помощью оптического пирометра. Температура обкатки устанавливалась с учетом количества тепла, возникающего в результате контакта двух твердых тел, а также температуры плавления напыленного сплава (1230 - 1280 K).

Вследствие перемещения ролика по детали на общей контактной площади выделяется определенное количество тепла, величина которого может быть подсчитана по формуле  $Q = P_H V K$ , где  $P_H -$  нормальная сила; V - скорость переме-

щения обкатывающего ролика относительно обкатываемого образца; K - коеффициент трения (0,1). Тогда контактная темпе-

ратура 
$$\theta = \frac{Q}{m c} = \frac{P_H v K}{m c}$$
, гдэ  $m$  — масса нагреваемого участка;  $c$  — теплоемкость материала, подвергаемого обкатке. Величина контактной температуры при оптимальных режимах обкатки ( $P$  = 3000 H;  $n$  = 120 об/мин;  $S$  = 0,43 мм/об) составляла 30  $K$ .

После высокотемпературной пластической деформации исследовались микроструктура, твердость и микротвердость, которые меньвосилом стандартной методике с использованием роскопа МИМ-7, приборов ПМТ-3 и ТК-2. Микроструктурные исследования показали, что усилие обкатки и температуры подогрева оказывает значительное влияние на качество ностного слоя. Так, при Р = 2000 Н и Т = 1030 К в ностном слое были обнаружены поры и непродеформированные частички напыленного металла. Дальнейшее увеличение температуры подогрева (1130°К) оказало положительное влияние структуру поверхностного слоя. Было обнаружено значительное уменьшение количества пор. При Т = 1180 К, Р = 3000 Н поры и трещины не наблюдались, произошло значительное ние Зерна по сравнению со структурой напыленного и ленного слоя.

На основании исследований установлено, что микротвердость поверхностных слоев, подвергнутых высокотемпературной пластической деформации увеличилась: с 7000 мН/м² при оплавлении до 8500 мН/м² после высокотемпературной пластической деформации. При температуре нагрева до 1230-1280 К эффекта не получено, так как происходило налипание напыленного металла на ролик.

Резюме. Полученные данные свидетельствуют о том, что применение высокотемпературной пластической деформации позволяет улучшить физико-механические свойства напыленных слоев, а следовательно, и их работоспособность. А.А. Сакович, В.В. Бабук, канд. техн. наук

## ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ ПОВЕРХНОСТНОЙ ВЫСОКОТЕМПЕРАТУРНОЙ ТЕРМОМЕХАНИЧЕСКОЙ ОБРАБОТКИ НА ИЗНОСОСТОЙКОСТЬ НАПЛАВЛЕННЫХ ПОВЕРХНОСТЕЙ В ЗАВИСИМОСТИ ОТ СКОРОСТИ СКОЛЬЖЕНИЯ

С целью повышения надежности и долговечности деталей машин, а также восстановления их изношенных поверхностей в настоящее время применяют различные способы наплавки. Однако, несмотря на достаточное количество методов наплавки и большого выбора наплавочных материалов, не всегда удается улучшить эксплуатационные характеристики наплавленных поверхностей, так как наплавки не позволяют получать однородные слои металлов с требуемыми свойствами.

Одним из возможных методов повышения износостойкости наплавленных поверхностей является поверхностная высокотемпературная термомеханическая обработка (ПВ ТМО) по схеме, приведенной в работе [1]. Исследование ПВ ТМО проводилось на дисковых образцах из стали 40Х, которые были предварительно наплавлены проволокой Нп-65 под слоем флюса, содержащего 85% флюса АН-348А, 7% сталинита АХВТУ-318-58, 3% серебристого графита и 5% жидкого стекла, а также порошковой проволокой ПП-3Х2В8 под слоем флюса АН-348А. Для наплавки применялось стандартное оборудование.

Образцы под ПВ ТМО предварительно шлифовались. Размеры образцов  $61 \times 20 \times 10$  мм, толщина наплавленного слоя 2 мм. Химический состав образцов контролировался путем послойного химического анализа. На глубине 0,5 мм от поверхности образцов зафиксирован следующий химический состав наплавок: сталинит — основа (С — 0,62%, Cr — 1,9%, Mn — 1,6%, Si — 0,23%, S — 0,031, P — 0,03), порошковая проволока ПП-3X2B8 (С — 0,4%, Cr — 2,5%, Mn — 0,7%, Si — 0,5%, W — 8,5%, V — 0,3%).

ПВ ТМО производилось по схеме: нагрева до температуры 1170...1220 K, выдержка при этой температуре в течение 8 с, поверхностная пластическая деформация путем обкатки роликом и немедленная закалка с последующим ниэкотемпературным отпуском. Для нагрева образцов использовалась установка Л32-67, трансформатор которой был вынесен на суппорт токарного станка 1К62. Накатная головка предварительно настраива-