## ФОРМИРОВАНИЕ СЛОЖНОПРОФИЛЬНЫХ ГРАВЮР ВЫСАДОЧНОГО И ЧЕКАНОЧНОГО ИНСТРУМЕНТА С ПРЕДВАРИТЕЛЬНЫМ УПРОЧЕНИЕМ ПОВЕРХНОСТИ

И.Н. Степанкин, канд. техн. наук доц., В.М. Кенько, канд. техн. наук доц. И.А. Панкратов, ассистент Гомельский государственный технический университет имени П.О.Сухого (г. Гомель, Беларусь)

**Введение.** Традиционным способом получения сложнопрофильных гравюр чеканочного и высадочного инструмента является электроэрозионная об-

работка. Эта технология обеспечивая высокую точность формируемой поверхности снижает локальную прочность материала, за счет формирования специфического профиля обрабатываемой поверхности. В наибольшей степени это проявляется при обработке инструментальных сталей ледебуритного класса в местах выхода карбидных частиц на поверхность гравюры [1]. Одним из действенных способов, позволяющих повысить локальную прочность металла, является горячее выдавливание профиля инструмента, которое изменяет текстуру металла [2]. Однако данная технология предполагает длительный контакт нагретой заготовки с кислородом воздуха, что приводит к окислению металла и искажению профиля гравюры в области наиболее тонких элементов рисунка поковки. Точное воссоздание профиля гравюры особенно актуально при производстве государственных наград и других элементов символики. В этом случае изготовление штампов предполагает применение холодного выдавливания полости инструмента [3]. Однако технология последующего упрочнения рабочей поверхности в её традиционном применении – длительное термическое воздействие на рабочую поверхность приводит к искажению полученного профиля гравюры.

В работе исследована технология формирования гравюры чеканочных и высадочных штампов по предварительно упрочненному слою.

**Объекты и методики исследования.** В качестве объектов исследований использовали чеканочную и высадочную оснастку. Наиболее сложную гравюру имеет чеканочный инструмент для производства государственных наград.

В процессе работы инструмента даже при небольшом количестве сложно-профильных элементов гравюры интенсивное течение металла заготовки по поверхности инструмента вызывает износ и искажение профиля гравюры.

**Результаты исследований и их обсуждение.** В качестве упрочняющей технологии использовали науглероживание. Эта обработка в отношении высоколегированных быстрорежущих сталей является эффективной в части формирования рабочего слоя с большим количеством карбидных частиц. Достигается высокая износостойкость поверхности и сохраняется прочность свойственная быстрорежущим сталям. В упрочненнрм слое сформированы специальные карбиды типа (Fe, Cr)<sub>7</sub>C<sub>3</sub>, MoC, VC и WC [4, 5]. Размеры карбидных частиц при науглероживании в течении 4–х часов при температуре 950 °C составляют 4–9 мкм и имеют вид глобул. Общая толщина карбидного слоя в этом случае достигает 0,5–0,6 мм. Наиболее крупные частицы формируются в зонах скопления первичных ледебуритных карбидных строчек. Объемная доля карбидной фазы в науглероженном слое быстрорежущей стали Р6М5 достигает 75–78 %, при содержании углерода порядка 2 % [5].

Оценка технологической пластичности упрочненных образцов показала, что максимальная деформация составляет 20%. Превышение этой величины приводит к зарождению микротрещин, которые при последующей термообработке приводят к разрушению материала. Величина внешнего напряжения, необходимого для протекания пластической деформации составляет порядка 2000 МПа.

Учитывая низкую величину технологической пластичности, полученную в результате изотермического науглероживания, с целью увеличения порогового значения предельной деформации, операцию науглероживания совместили с процессом циклического отжига. В результате величина технологической пластичности до момента образования первых микродефектов возросла до значения 45–47 %, а рабочее напряжение, необходимое для пластического деформирования материала с науглероженным слоем, уменьшено до 1200 МПа. Структура науглероженного слоя, сформированного в процессе многократных фазовых превращений, отличается равномерным распределением карбидных частиц, размеры которых не превышают 3 мкм. Благодаря пластичности металлической матрицы — зернистого перлита и более равномерному распределению напряжений в окрестности включений, более чем двух кратное превышение порогового значение деформации обеспечивает получение однородного, бездефектного рабочего слоя металла.

Заключение. Рассмотрено влияние режимов формирования науглероженных слоев быстрорежущих сталей на морфологию и технологическую пластичность металла в холодном состоянии. Показана возможность увеличения технологической пластичности быстрорежущей стали P6M5 с науглероженным слоем с 20 до 47%. Рабочее напряжение при деформировании образцов снижено с 2000 до 1200 МПа.

## Литература

- 1. Кенько В.М., Степанкин И.Н. Влияние микроструктуры штамповой холодновысадочной оснастки на её износостойкость / / Трение и износ.— 2000.— Т.21. С. 323—328.
- 2. Кенько В.М., Пинчук В.В., Степанкин И.Н. Оптимизация технологии изготовления холодновысадочных матриц / / Кузнечно—штамповочное производство. 1998. № 11. С. 22—24.
- 3. Бунатян Г.В. и др. Холодное выдавливание деталей формующей технологической оснастки / Г.В. Бунатян, В.А. Скуднов, А.И. Хыбемяги. М.: Машиностроение, 1998.-182 с.: ил.
- 4. Геллер Ю.А. Инструментальные стали: Справочник.— М.: Металлургия, 1984.— 584 с.
- 5. Тарасов А.Н. Структура и свойства диффузионных слоев, формирующихся на легированных сталях при цементации в активированных древесно—угольных смесях / / Металловедение и термообработка металлов.— 2007.—№ 2(620).— С. 17–22.