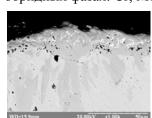
## ПОВЫШЕНИЕ ИЗНОСОСТОЙКОСТИ ПОВЕРХНОСТНЫХ СЛОЕВ СТАЛЕЙ ПОКРЫТИЯМИ НА ОСНОВЕ БОРИДОВ ЖЕЛЕЗА С ДОБАВКАМИ ЛЕГИРУЮЩИХ ЭЛЕМЕНТОВ

## Чернега С. М., Поляков И. А., Медова И. Ю.

Национальный технический университет Украины "Киевский политехнический институт", Украина, г. Киев, ул. Политехническая, корп. 9, тел.: (066) 990-90-35 e-mail: smchernega@mail.ru; polykov igor@mail.ru; ira..medova@gmail.com

Диффузионное образцов насыщение проводили в борсодержащем порошке и в смесях порошков борсодержащего компонента с добавками соответствующих легирующих элементов: Cu, V, Nb, Cr, Ті при температуре 1223 К В течение четырех Диффузионные слои, которые образуются в результате насыщения стальных образцов в смесях рациональных составов, состояли из двух фаз FeB и Fe<sub>2</sub>B, одна из которых расположена на поверхности - внешний слой (FeB), а другая своими иглами проникает в матрицу – внутренний слой (Fe<sub>2</sub>B).

В работе показано, что в принятых жестких условиях сухого трения — скольжения борирование преобладает над тонкими карбидным покрытиями, которые могут иметь в 1,5 раза более высокую микротвердость, но на порядок меньшую толщину слоя. Боридные покрытия, полученные в медьсодержащей среде на основе  $Cu_2O$  (рис. 1), показали в 1,5 — 2 раза выше износостойкость по сравнению с исследованными легирующими элементами в боридных фазах: Cr, Mo, V, Ti, W, Nb.



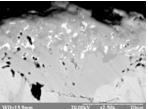


Рисунок 1. — Топография поверхности боридного покрытия легированного медью на стали 20 (светлые включения-Сu, x1000, x2500)

Износостойкость боридных фаз в зависимости от типа легирующего элемента возрастает в следующем ряду: FeB, Fe<sub>2</sub>B →  $\rightarrow$  (Fe+V)B, (Fe+V)<sub>2</sub>B → (Fe+Cr)B, (Fe+Cr)<sub>2</sub>B →  $\rightarrow$  (Fe+Ti)B, (Fe+Ti)<sub>2</sub>B → (Fe+Cu)B, (Fe+Cu)<sub>2</sub>B.

Как известно, износостойкость боридных фаз связывают с их микротвердостью и чем выше микротвердость, тем больше износостойкость. По мере увеличения

микротвердости боридных фаз в зависимости от вида легирующего элемента можно построить следующий ряд: (Fe+Cu)B, (Fe+Cu) $_2$ B  $\rightarrow$  FeB, Fe $_2$ B  $\rightarrow$  (Fe+V)B, (Fe+V) $_2$ B  $\rightarrow$  (Fe+Cr)B, (Fe+Cr) $_2$ B  $\rightarrow$  (Fe+Ti)B, (Fe+Ti) $_2$ B.

Микротвердость боридных фаз FeB составляла 18,5 ГПа, а фазы  $Fe_2B-14,5$  ГПа, при легированьи медью она уменьшалась и составляла для фазы (Fe+Cu)B-15,5 ГПа, а для фазы  $(Fe+Cu)_2B-14,5$  ГПа, а при легировании V, Cr, Ti увеличивалась и соответственно составляла для фазы (Fe+V)B-19,5 ГПа, а для фазы  $(Fe+V)_2B-16,0$  ГПа, (Fe+Cr)B-21,0 ГПа,  $(Fe+Cr)_2B-16,5$  ГПа, (Fe+Cr)B-21,5 ГПа,  $(Fe+Ti)_2B-17,5$  ГПа.

Износостойкость боридных фаз легированных титаном в 1,5 раза уступала износостойкости боридных фаз легированных медью, хотя их микротвердость превышала в 1,4 раза боридные фазы, легированные медью. Это можно объяснить тем, что медь была твердой смазкой в условиях сухого трения — скольжения. Медные участки располагаются в фазе FeB на поверхности и распространяються на глубину 10-15 мкм от поверхности слоя.

Рентгеноспектральным анализом установлено дискретное распределение меди (72 — 95% Cu) в поверхностных участках боридных покрытий. О локальное расприделение меди (Cu) в боридном слое свидетельствует и химический анализ поверхности боридного покрытия (рис 2).

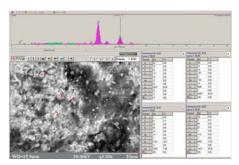


Рисунок 2. – Химический анализ поверхности боридного покрытия легированного медью – Cu