

Reconstruction of nuclear graphite structure by multipoint statistics/ A. I. Komir//Bulletin of NTU “KhPI”. Series: Mechanical-technological systems and complexes. – Kharkov: NTU “KhPI”, 2016. – No 17 (1189).– P.18–24 – Bibliogr.:32. – ISSN 2079-5459.

Vідомості про авторів / Сведения об авторах / About the Authors

Комір Антон Ігорович – аспірант, молодший науковий співробітник, Науково-виробничий комплекс Відновлювані джерела енергії та ресурсозберігаючі технології, Національний науковий центр Харківський фізико-технічний інститут, вул. Академічна, 1, м. Харків, Україна, 61108; e-mail: komir@kipt.kharkov.ua.

Комір Антон Ігоревич – аспирант, младший научный сотрудник, Научно-производственный комплекс Возобновляемые источники энергии и ресурсосберегающие технологии, Национальный научный центр Харьковский физико-технический институт, ул. Академическая, 1, м. Харьков, Украина, 61108; e-mail: komir@kipt.kharkov.ua.

Komir Anton – postgraduate student, junior researcher, National Science Center Kharkov Institute of Physics and Technology, Science and Production Establishment Renewable Energy Sources and Sustainable Technologies; Str. Academic, 1, Kharkiv, Ukraine, 61108; e-mail: komir@kipt.kharkov.ua.

УДК 621.793 (045)

В. П. БАБАК, В. В. ЩЕПЕТОВ, С. Д. НЕДАЙБОРЩ

ЗАКОНОМЕРНОСТИ ТРЕНИЯ И ИЗНОСА В ВАКУУМЕ ДЕТОНАЦИОННЫХ ПОКРЫТИЙ Cr-Si-B, СОДЕРЖАЩИХ ДИСУЛЬФИД МОЛИБДЕНА

Приведены результаты испытаний в условиях вакуума характеристик трения и износа разработанных детонационных покрытий Cr-Si-B, которые дополнительно в качестве антифрикционного компонента содержат добавку твердой смазки в виде диспергированного дисульфида молибдена. Исследуемые детонационные покрытия Cr-Si-B, показали высокие триботехнические характеристики во всем диапазоне испытаний, моделирующих работу узла трения в условиях разреженной атмосферы. При этом, средством регулирования износа и обеспечения высокой антифрикционности покрытий в вакууме является применение в их составе твердосмазочного материала.

Ключевые слова: детонационное покрытие, интенсивность изнашивания, износостойкость, поверхностный слой, структурная приспособляемость, легирование.

Наведено результати випробувань в умовах вакууму характеристик тертя і зносу розроблених детонаційних покрітів Cr-Si-B, які додатково містять антифрикційний компонент добавку твердого мастила у вигляді диспергованого дисульфіду молібдену. Розроблені для практики, досліджувані детонаційні покріття Cr-Si-B, показали високі триботехнічні характеристики у всьому діапазоні випробувань, що моделюють роботу вузла тертя в умовах розрідженої атмосфери. При цьому, засобом регулювання зносу і забезпечення високої антифрикційності покріттів у вакуумі є застосування в їх складі твердо мастильного матеріалу.

Ключові слова: детонаційне покріття, інтенсивність зношування, зносостійкість, поверхневий шар, структурна пристосованість, легування.

This article presents the results of tests under vacuum conditions characteristics of friction and wear, elaborated detonation coating Cr-Si-B, as the anti-friction additive component contains a solid lubricant in dispersed form of molybdenum disulfide. Results of research and characteristic of a friction and intensity of the wear process of the investigated coatings were compared with the wear resistance of detonation coatings of carbide type VK15 and surface layers obtained from the thermal diffusion alloying with boron, vanadium and chromium. It was noted the high wear resistance of coatings containing molybdenum disulfide. With the help of using modern physical methods of analysis was reviewed qualitative and quantitative composition of the surface layers. The work presents the photomicrographs of the friction surfaces, while studying the surface layer, in which processes of activation are under way, used electron-diffraction analysis. It was stressed that solid lubricating surface film except for anti-friction action has anti-wear properties. It had been established that wear-resistant coatings is provided by the creation of the surface of the thin film separating of juvenile object, representing the product anoxic structures based intermetallic phases chemical elements included in the coating composition. Developed for the practices, investigated detonation coating Cr-Si-B, showed high tribological characteristics in the whole range of tests, modeling work of the friction unit in a rarefied atmosphere. In doing so, means to regulate of wear and ensure a high antifriction coatings in vacuum is application in their structure of the solid material, through the structure influences the level of adaptation of the friction due to the modified surface layers that can block the destruction and shielded the unacceptable setting processes.

Keywords: detonation coating; wear-out rate; wear resistance; surface layer; structural adaptability; alloying.

Введение. Уровень качества и надежность машин и механизмов в значительной степени определяется поверхностной прочностью и износостойкостью используемых материалов. Проблема поверхностной прочности материалов при трении остается одной из наиболее сложных научно-технических областей знаний, так как она теоретическими и прикладными методами изучает вопросы, которые приходится решать в повседневной инженерной практике. Несмотря на достигнутые результаты, ее прикладное решение отстает от современных требований. При этом особенно

важными остаются вопросы обеспечения износостойкости и поверхностной прочности в экстремальных условиях эксплуатации, к которым относятся не только предельно высокие нагрузки и скорости перемещения, но и влияния окружающей среды, в частности, вакуума, где применение традиционных смазок ограничено [1].

Анализ литературных данных и постановка проблемы. В научной литературе нет достаточного количества обоснованных сведений о влиянии отдельных структурных составляющих композиционных

порошковых материалов на прочностные свойства детонационных покрытий. И практически отсутствуют данные, отражающие влияние дисульфида молибдена на износостойкость детонационных покрытий в условиях вакуума. До настоящего времени основным способом разработки покрытий остается эмпирический поиск оптимальных соотношений состава и свойств.

В летательных аппаратах к деталям подвижных сопряжений, работающим в условиях разреженной атмосферы, относятся: подшипники, зубчатые и фрикционные передачи, направляющие скольжения, торцевые опоры, пары с возвратно-поступательным перемещением, шарниро-болтовые сопряжения, детали систем управления [2]. Обслуживание и поддержание их эксплуатационной готовности является одной из важнейших инженерно-технических задач систем обслуживания и ремонта авиационной техники [3].

Цель и задачи исследования. Целью работы является анализ и обсуждения результатов испытаний в условиях вакуума разработанных детонационных покрытий системы Cr-Si-B, которые дополнительно содержат в качестве антифрикционного компонента добавки твердой смазки в виде диспергированного дисульфида молибдена.

Материалы и методы исследования законоомерности трения и износа в вакууме детонационных покрытий Cr-Si-B, содержащих дисульфид молибдена. Материалы для напыления готовили по методике, изложенной в работе [4]. Частицы твердой смазки, соответствующие фракциям 3-10 мкм, смешивали мокрым способом с исходными металлическими порошками, затем смесь сушили, до полного удаления влаги. Детонационно-газовое напыление покрытий осуществлялось по технологии и на оборудовании, разработанном в ИПМ НАНУ. Толщина напыленного слоя после обработки составляла 0,20-0,25 мм, шероховатость $R_a=0,63-0,32$, прочность сцепления с основой $\sigma_{cu}=87,5$ МПа. Испытания в условиях вакуума проводились на установке, пред назначенной для

лабораторно-экспериментальной оценки триботехнических характеристик и контроля качества триботехнических материалов [5]. Исследование поверхностной прочности покрытий при трении, их склонность к схватыванию и степень трибоактивации оценивались по интенсивности износа в вакууме (при разрежении $1,33 \cdot 10^{-5}$ Па). Характеристики трения и изнашивания исследуемых композиционных покрытий анализировались и сравнивались с полученными значениями износостойкости покрытий типа ВК15 и поверхностных слоев, полученных в результате термодиффузационного легирования бором, ванадием и хромом.

При сравнении с данными испытаний покрытий в условиях нормального атмосферного давления [6] с результатами исследования их износостойкости в вакууме, следует отметить, что в связи с увеличением разрежения воздуха и уменьшением пассивирующей способности среды проявляются качественные отличия закономерностей трения, которые обуславливают значительные количественные изменения триботехнических процессов, протекающих в контактной зоне.

Результаты исследований исследования закономерности трения и износа в вакууме детонационных покрытий Cr-Si-B, содержащих дисульфид молибдена. Исследования закономерностей процессов трения и износа при отсутствии кислорода воздуха имеют актуальное значение, так они позволяют создать теоретические предпосылки для решения практических задач по изысканию и созданию износостойких материалов покрытий и наиболее рационального их сочетания в парах трения, работающих в условиях вакуума. Результаты испытаний представлены на рис. 1 в виде зависимостей интенсивностей изнашивания как функции значений скорости скольжения при нагрузке равной 2,5 МПа, позволяющей максимально приблизить процессы физико-химической механики трения к реальным условиям эксплуатации.

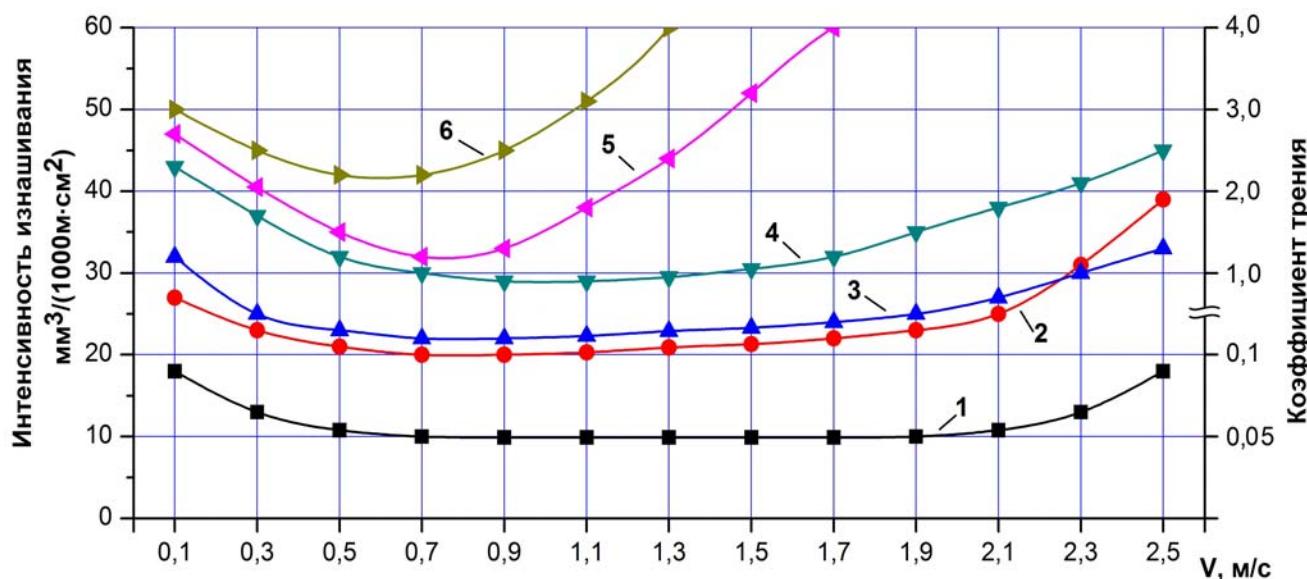


Рис. 1 – Зависимость интенсивности изнашивания от скорости скольжения ($P=2,5$ МПа): 1 – покрытие Cr-Si-B-MoS₂, 2 – покрытие твердого сплава ВК15, 3 – ванадированные образцы, 4 – хромированные образцы, 5 – покрытие Cr-Si-B, 6 – борированные образцы.

Высокая износостойкость при данных условиях трения покрытий Cr-Si-B-MoS₂, (рис. 1, кривая 1) обусловлена структурной приспособляемостью, которая как универсальное явление реа-

лизуется, во-первых, за счет структурно-свободного дисульфида молибдена, который обеспечивает в процессе трения создание защитной пленки (рис. 2).

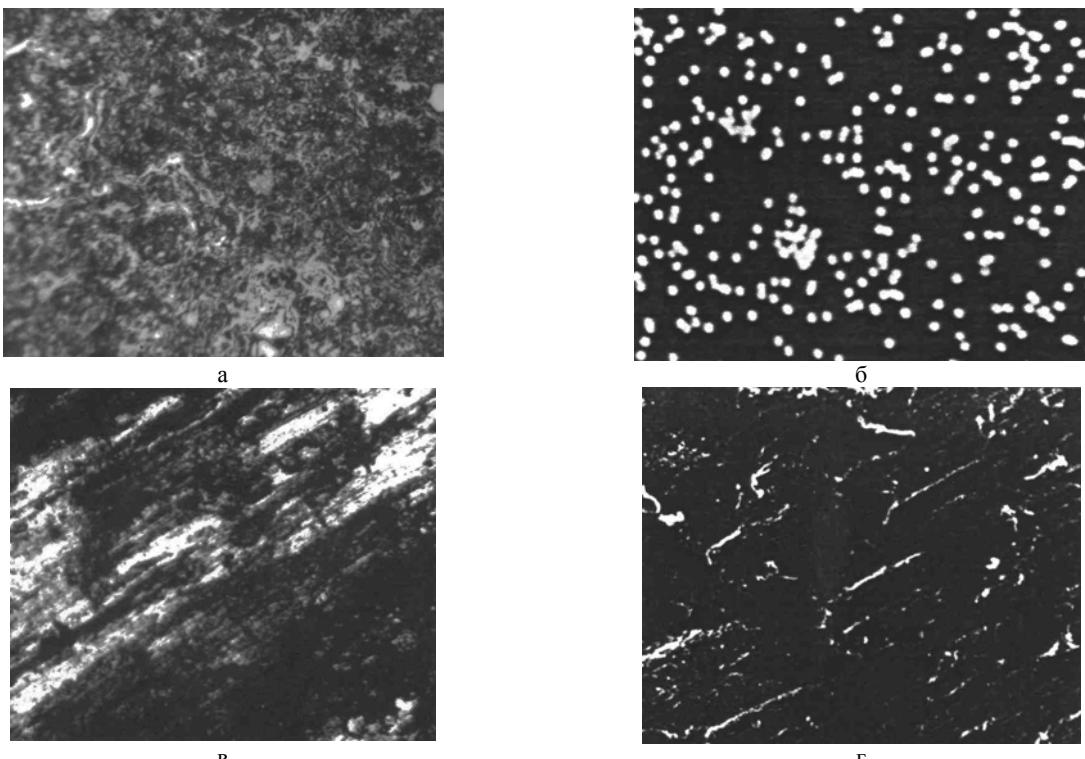


Рис. 2 – Поверхность трения покрытия Cr-Si-B-MoS₂: а – исходное состояние; б – микрорентгеноспектральное распределение MoS₂, x650; в – после испытаний на трение при V=0,3 м/с, x320, г – после испытаний на трение при V=2,3 м/с, x320.

Данные металлографического анализа и изучение поверхностей трения подтверждают наличие пассивирующей твердофазной смазочной пленки дисульфида молибдена, препятствующей адгезионному взаимодействию ювенильных поверхностей, при этом отдельные очаги разрушений локализуются в тонких приповерхностных слоях и аннигилируют в процессе зернограницевого скольжения, исключая любые виды повреждаемости.

Во-вторых, склонность покрытия к пассивации обеспечивается протеканием в данных условиях трения диффузионных и твердофазных трибохимических реакций компонентов с образованием ультрадисперсных нанофаз (рис. 3).

На представленной микродифракционной картины видны кристаллические области – электронограмма содержит четкие рефлексы, соответствующие мелкокристаллической ориентированной структуре. При изучении характера и закономерностей образования приповерхностного слоя, обуславливающего сопротивление износу, было установлено, что он представляет композиционную тонкодисперсную квазислоистую структуру на основе MoS₂, армированную интерметаллидами Cr₅Si, CrSi, Cr₃Si, CrSi₂. Кроме того, халькогенид молибдена в результате трибохимического взаимодействия с деформированным поверхностью слоем образует сульфиды CrS, что создает благоприятные предпосылки к существенному повышению износостойкости и, как установлено, увеличению несущей способности.

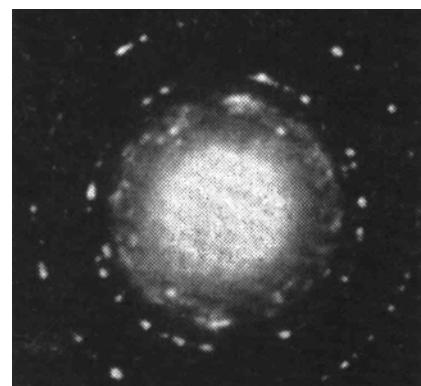


Рис. 3 – Электронограмма от поверхности трения покрытия Cr-Si-B-MoS₂, испытанного при V=1,5 м/с.

Изменение структуры твердофазных поверхностных пленок обуславливает значение коэффициента трения, который во всем диапазоне испытания (рис. 1, кривая 1) составляет 0,05-0,07. По мнению авторов, в данных условиях значения коэффициента трения являются не только функцией нормальной нагрузки, столько зависимостью трибофизических процессов, возникающих в результате аддитивного сочетания нагрузки, скорости скольжения, температуры и обобщенного вектора параметров трения (материалов, среды, условий и т. п.). Таким образом, твердосмазочная поверхностная пленка или активный надповерхностный слой, кроме антифрикционного

действия обладает и антиизносными свойствами, что в данных условиях трения обеспечивает высокую стойкость покрытий Cr-Si-B-MoS₂ против износа в вакууме.

Для покрытий Cr-Si-B, в составе которых отсутствует дисульфид молибдена (рис. 1, кривая 5), характер изменения интенсивности изнашивания и зависимость коэффициента трения от скорости существенно изменяется.

С целью изучения поверхностного слоя, в котором протекают процессы активирования, использован электронографический анализ, выполненный на установке типа ЭРМ (съемка на отражение при U=35 kV). Электронограмма (рис. 4), фиксирующая изменение тонкой структуры, показывает, что в поверхностном слое происходит диспергирование с измельчением кристаллитов. Исследуемый тонкопленочный объект представляет ультрадисперсную ориентированную структуру тонкого поверхностного слоя, соответствующего 100-500 нм.

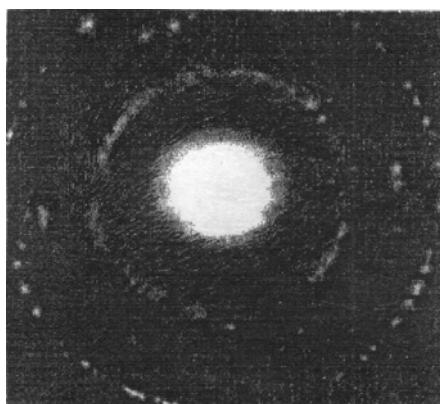


Рис. 4 – Электронограмма от поверхности трения покрытия Cr-Si-B.

Необходимо отметить, что для покрытий Cr-Si-B при скоростях скольжения менее 0,9 м/с имеют место минимальные параметры трения. Износстойкость покрытий обеспечивается при этом созданием разделяющего ювелирные поверхности тонкопленочного объекта, представляющего продукт безкислородных структур на основе металлических фаз химических элементов, входящих в состав покрытия. Природа организации данных объектов в условиях дефицита кислорода, по нашему мнению связана, с фазовыми превращениями, когда в результате механотермического легирования и фрикционной закалки формируются безкислородные поверхностные структуры по механизму образования и свойствам близкие к строению мартенситных фаз. При этом поверхностные структуры, образованные в экстремальных температурно-временных и нагрузочных условиях по мартенситному механизму, по механическим свойствам отличаются от свойств мартенсита закалки, полученного традиционной термообработкой. Так, твердость мартенсита после термической обработки составляет ~7,5-9,5 ГПа, а соответствующие значения для мартенситных структур, образованных на поверхностях трения, достигают ~10,5-13,5 ГПа.

При скоростях испытаний более 1,0 м/с нарушается термодинамический баланс системы трения и происходят необратимые изменения свойств твердофазной поверхностной пленки в результате деструкции и распада поверхностного мартенсита, что приводит к утрате защитных функций тонкопленочного объекта и потере экранирующей способности. В данных условиях трения ведущим видом изнашивания покрытий, не содержащих MoS₂, становится развивающийся процесс схватывания. На рис. 5 представлена кинетика разрушения поверхностных слоев покрытия Cr-Si-B в зависимости от скорости испытаний.

Высоким сопротивлением износу обладают покрытия, напыленные порошком твердого сплава типа ВК15 (рис. 1, кривая 2). Как известно, покрытия ВК15 представляют собой классическую структуру антифрикционного материала [7]. Повышенная износостойкость твердосплавных покрытий обусловлена как природой входящих в них компонентов, так и структурой. Однако при скоростях скольжения более 1,0 м/с на стойкость покрытий начинает оказывать влияние температура как основной сильнодействующий рабочий параметр [8].

Из образцов, подвергнутых диффузионному легированию, наименьший износ соответствует ванадированным поверхностям трения (рис. 1, кривая 3), что связано с образованием рабочего слоя, насыщенного карбидами ванадия, характеризующегося высокими механическими свойствами, в частности твердостью и тугоплавкостью [9]. Наряду с карбидами VC образуются карбиды V₂C, обладающие гексагональной плотноупакованной кристаллической решеткой, кроме того в поверхностном слое возникают сжимающие напряжения, также способствующие повышению прочности.

Характер, изнашивая стальных образцов, упрочненных путем термодиффузационного хромирования (рис. 1, кривая 4), аналогичен общим закономерностям изнашивания ванадированных сталей. Повышенные значения износа хромированных образцов обусловлены склонностью к схватыванию, вызванной сравнительно невысокой поверхностной прочностью при трении в вакууме [10].

Трудности получения и накопления методически оправданных и статически достоверных триботехнических исследований сдерживают разработку и внедрение покрытий и представляются на сегодня актуальной частью общей проблемы повышения надежности и ресурса в авиастроении. Основное влияние на развитие прикладных аспектов науки оказывают требования практики. Разработанные для нужд практики, исследуемые детонационные покрытия Cr-Si-B-MoS₂ показали высокие триботехнические характеристики во всем диапазоне испытаний, моделирующих работу узла трения в условиях разреженной атмосферы. При этом средством регулирования износа и обеспечения высокой антифрикционности покрытий в вакууме является применение в их составе твердосмазочного материала, через структуру оказывающего влияние на уровень адаптации при трении за счет модифицированных поверхностных слоев, способных блокировать разрушение и экранировать недопустимые процессы схватывания.

В заключении отметим, что разработка триботехнических материалов покрытий на базе отечественных минерально-сырьевых ресурсов и их испытание с целью определения оптимальных технико-

экономических условий применения, несмотря на экономические трудности, является необходимой составляющей технического и социального развития, как науки, так и общества в целом.

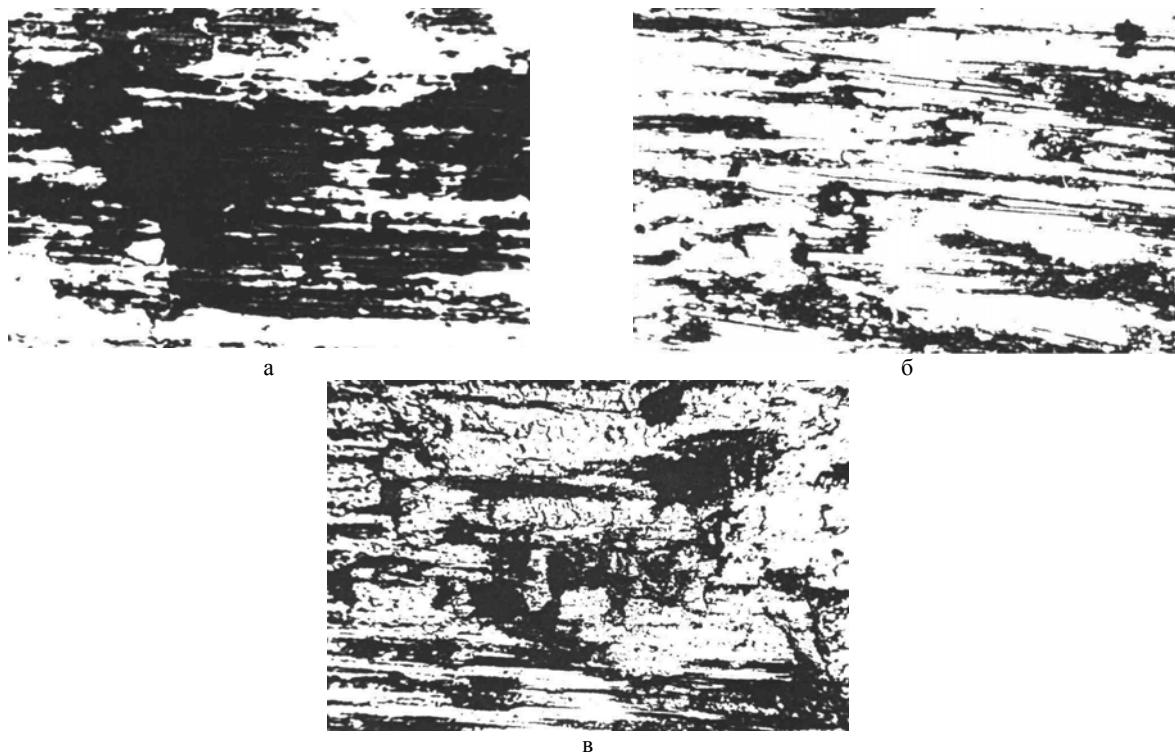


Рис. 5 – Поверхность трения покрытия Cr-Si-B, испытанного при: а – 0,4 м/с, б – 0,6 м/с, в – 1,0 м/с (x320).

Выводы. В результате проведенных исследований установлено:

1. Установлена правомерность используемых методологий и алгоритмов проведения в условиях вакуума экспериментальных исследований гетерогенных покрытий на основе Cr-Si-B, состав которых дополнительно в качестве антифрикционного компонента содержит структурно свободный дисульфид молибдена, как модифицирующую добавку, выполняющую роль твердой смазки.

2. Установлено высокое сопротивление износу исследуемых покрытий Cr-Si-B-MoS₂ за счет создания пассивирующей твердофазной смазочной пленки дисульфида молибдена, препятствующей взаимодействию ювелирных повехностей. При этом отмечено, что отдельные очаги разрушений, локализующиеся в приповерхностных слоях, аннигилируют в процессе зернограничного скольжения, блокируя в данном диапазоне испытаний любые виды повреждаемости.

3. При изучении характера и закономерностей, обуславливающих склонность покрытий к пассивации отмечено, что ее реализация обусловлена также за счет твердофазных трибохимических и диффузионных процессов формирования квазислоистых поверхностных структур на основе MoS₂ и тонкодисперсных интерметаллидов из компонентов, входящих в состав покрытия.

4. Определено, что защитная тонкопленочная поверхностная структура способствует уменьшению адгезионной составляющей силы трения, а ее пласти-

ческое деформирование не связано со значительными тепловыми затратами и способствует минимальной степени энергетических потерь. При этом характер зависимости и значения коэффициента трения согласуются с закономерностью изнашивания, определяемой свойствами поверхностных структур, а его стабильность свидетельствует о высокой работоспособности покрытий.

Список литературы:

1. Носовский, И. Г. Влияние газовой среды на износ металлов [Текст] / И. Г. Носовский. – К.: Техника, 1988. – 179 с.
2. Гаркунов, Д. Н. Повышение износостойкости деталей конструкций самолетов [Текст] / Д. Н. Гаркунов, А. А. Полякова. – М.: Машиностроение, 1989. – 200 с.
3. Пугачев, А. И. Техническая эксплуатация летательных аппаратов [Текст] / А. И. Пугачева. – М.: Транспорт, 1989. – 374 с.
4. Носовский, И. Г. Авиационные материалы и покрытия [Текст] / И. Г. Носовский, В. В. Щепетов. – К.: КИ ВВС, 1999. – 165 с.
5. Полотай, В. В. Машина трения М-22ПВ [Текст] / В. В. Полотай. – К.: Знание, 1988. – 20 с.
6. Недайборц, С. Д. Закономерности и механизм изнашивания детонационных покрытий Cr-Si-B при трении в отсутствии смазки [Текст] / С. Д. Недайборц // Проблеми тертя та зношування. – 2010. – Вип. 54. – С. 163–171.
7. Bowden, F. Friction and Wear Characteristics of Dry Lubricants [Text] / F. Bowden, W. Hickam // Machine Design. – 2009. – Vol. 35. Issue 16. – P. 195–199.
8. Hinsley, G. Frictional properties of Metall [Text] / G. Hinsley, A. Male // Oxides at High Temperatures Wear. – 2011. – Vol. 11, Issue 9. – P. 233–238.
9. Clauss, F. Materials of Lubricated Systems Materials [Text] / F. Clauss // Wesley Publishing Company Inc. – 2005. – Issue 2. – P. 209–215.

10. Zeman, K. Friction and Wear of Refractory Compounds [Text] / K. Zeman, I. Coffin // ASLE Trans. – 2012. – Vol. 3, Issue 5. – P. 191–199.
11. Ларук, Ю. В. Исследование эрозионной стойкости покрытий при микротурбинном нагружении [Текст] / Ю. В. Ларук, В. Е. Левицкий // Восточно-Европейский журнал передовых технологий. – 2014. – Том. 6. №11(72). – С. 4–8. doi: 10.15587/1729-4061.2014.29890
- Bibliography (transliterated):**
1. Nosovskyi, I. G. (1988). ‘Vliyanie gazovoi sredy na iznos metsllova’, Technika, 165.
 2. Garcunov, D. N., Poljkov, A. A. (1989). ‘Povyshenie iznosostoykosti detalej samoletov’, Mashinostroenie, 200.
 3. Pugachev, A. I. (1999). ‘Technicheskaj ekspluatacija letatelnich apparatov’, Transport, 374.
 4. Nosovskij, I. G., Shchepetov, V. V. (1999). ‘Aviacionnye materialy i pokryj’, KI VVS, 165.
 5. Polotaj, V. V. (1988). Mashina treniya M-22PV. Kiev: Znanie, 20.
 6. Nedayborshch, S. D. (2010). Zakonomernosti i mehanizm iznashivaniya detonacionnyx pokrytij Cr-Si-B pri trenii v otsutstvii smazki. Problemi tverta ta znoshuvannya, 54, 163–171.
 7. Bowden, F. & Hickam, W. (2009). ‘Friction and Wear Characteristics of Dry Lubricants’, Machine Design., 35, 16, 195–199.
 8. Hinsley, G. & Male, A. (2011). ‘Frictional properties of Metall Oxides at High Temperatures Wear’, Machine Design, 11, 9, 233–238.
 9. Clauss, F. (2005). ‘Materials of Lubricated Systems Materials’, Wesley Publishing Company Inc., 2, 209–215.
 10. Zeman, K. & Coffin, I. (2012). ‘Friction and Wear of Refractory Compounds’, ASLE Trans, 3, 5, 191–199.
 11. Laruk, Y. V. (2014). ‘Yssledovanje erozionnoi stoikosti pokrytiy pry mykroudarnom nahruzhenyy’. "Eastern-European Journal of Enterprise Technologies, 6, 11(72), 4–8. doi: 10.15587/1729-4061.2014.29890

Поступила (received) 10.03.2016

Бібліографічні описи / Библиографические описания / Bibliographic descriptions

Закономерности трения и износа в вакууме детонационных покрытий Cr-Si-B, содержащих дисульфид молибдена/ В. П. Бабак, В. В. Щепетов, С. Д. Недайборщ // Вісник НТУ «ХПІ». Серія: Механіко-технологічні системи та комплекси. – Харків : НТУ «ХПІ», 2016. – № 17(1189). – С.24–29. – Бібліогр.: 11 назв. – ISSN 2079-5459.

Закономірності тертя та зношування в вакуумі детонаційних покріттів Cr-Si-B, що містять дисульфід молібдену/ В. П. Бабак, В. В. Щепетов, С. Д. Недайборщ // Вісник НТУ «ХПІ». Серія: Механіко-технологічні системи та комплекси. – Харків : НТУ «ХПІ», 2016. – № 17(1189). – С.24–29. – Бібліогр.: 11 назв. – ISSN 2079-5459.

Wear resistance in vacuum detonation coatings Cr-Si-B containing the molybdenum disulphide/ V. Babak, V. Shchepetov, S. Nedayborshch//Bulletin of NTU “KhPI”. Series: Mechanical-technological systems and complexes. – Kharkov: NTU “KhPI”, 2016. – No 17 (1189).– P. 24–29. – Bibliogr.: 11. – ISSN 2079-5459.

Відомості про авторів / Сведения об авторах / About the Authors

Бабак Виталий Павлович – член-корреспондент НАН України, доктор технических наук, профессор, заведующий отделением, Институт технической теплофизики НАНУ, ул. Желябова, 2а, г. Киев, Украина, 03057, тел: 067-422-04-91; e-mail: vdoe@ukr.net.

Бабак Виталий Павлович – член-корреспондент НАН України, доктор технических наук, профессор, завідувач відділенням, Інститут технічної теплофізики НАНУ, вул. Желябова, 2а, м Київ, Україна, 03057, тел: 067-422-04-91; e-mail: vdoe@ukr.net.

Babak Vitaliy Pavlovich – corresponding member of National Academy of Sciences of Ukraine, Doctor of Technical Sciences, Professor, Head of Department, Institute of Engineering Thermophysics NASU, ul. Zhelyabova, 2a, Kiev, Ukraine, 03057, tel: 067-422-04-91; e-mail: vdoe@ukr.net.

Щепетов Виталий Владимирович – доктор технических наук, профессор, с.н.с., Институт технической теплофизики НАНУ, ул. Желябова, 2а, г. Киев, Украина, 03057, тел: 067-299-76-53; e-mail: vvs2020@ukr.net.

Щепетов Виталий Володимирович – доктор технических наук, профессор, с.н.с., Інститут технічної теплофізики НАНУ, вул. Желябова, 2а, м Київ, Україна, 03057, тел: 067-299-76-53; e-mail: vvs2020@ukr.net.

Shchepetov Vitaliy Vladimerovich – doctor of technical sciences, professor, senior researcher, Institute of Engineering Thermophysics NASU, ul. Zhelyabova, 2a, Kiev, Ukraine, 03057, tel: 067-299-76-53; e-mail: vvs2020@ukr.net.

Недайборщ Сергій Дмитрович – технолог, Государственное предприятие «ЗАВОД 410ГА», пр. Воздухофлотский, 94, г. Киев, Украина, 03151, тел: 097-299-97-03; e-mail: nanoavia@ukr.net.

Недайборщ Сергій Дмитрович – технолог, Державне підприємство «ЗАВОД 410ГА», пр. Повітровотехнічний, 94, м Київ, Україна, 03151, тел: 097-299-97-03; e-mail: nanoavia@ukr.net.

Nedayborsch Sergey Dmitrievich – technologist, State Enterprise "Plant 410GA", etc. Povitrofototskyi, 94, Kiev, Ukraine, 03151, tel: 097-299-97-03; e-mail: nanoavia@ukr.net.