

Мир гальваники

российское издание по мировой гальванотехнике
и альтернативным методам

ISSN 2071-2464

1 (35) 2017 март



ACK-РЕНТГЕН

KRAFT
POWERCON

GW
www.galvaneworld.com

В НОМЕРЕ:

НОВОСТИ ОТРАСЛИ

4

События
Выставки
Мероприятия

ОПЫТ ВНЕДРЕНИЯ

6

Из опыта применения электрохимических модулей в процессах регенерации и очистки хромосодержащих растворов

Большанина С.Б.,
Сердюк В.А.

ПОДГОТОВКА ПОВЕРХНОСТИ

12

Ультразвуковая технология выводит режущие инструменты на новый уровень

Статья из журнала: *Products Finishing*, под редакцией Криса Феликса, старшего редактора из компании *Production Machining*

НАНЕСЕНИЕ ПОКРЫТИЙ

15

Окончательная отделка поверхностей в аэрокосмической промышленности

Автор: Кит Эйдшун,
Статья из журнала: *Products Finishing*

ОБОРУДОВАНИЕ И МАТЕРИАЛЫ

18

Бессоточная гальванохимическая обработка деталей с минимальными затратами времени, площадей, энергоресурсов и химикатов

Алексеев А.Н.

27

Современные выпрямители малой мощности

Логинов Д.В.,
Ананченко В.В.

31

Новейшие разработки в окончательной отделке при массовом производстве

Бернард Керчбаум из компании *Rosler Metal Finishing USA, LLC*.
Статья из журнала: *Products Finishing*.

ИСПЫТАНИЯ И КОНТРОЛЬ

36

Улучшенный контроль цинк-никелевых сплавов, полученных из щелочных электролитов

Марк Шарло, Майкл Лю, Рик Ливингстон, Лоуренс Сигер, Лаура Бонни из компании *Columbia Chemical*.
Статья из журнала: *Products Finishing*

ЛАКОКРАСОЧНЫЕ МАТЕРИАЛЫ И ПОКРЫТИЯ

42

Финишная отделка жидкими красками без проблем

Под редакцией Ханны Кумбс, помощника редактора *Products Finishing*.
Статья из журнала: *Products Finishing*

ЭКОЛОГИЯ

46

Электродиализ сточных вод процессов аммиакатного цинкования

Шишкова С.В.,
Желонкина Е.А.,
Михайлова И.Ю.,
Гараева К.А.

ЗНАЕТЕ ЛИ ВЫ ЧТО...

52

Олово

Из опыта применения электрохимических модулей в процессах регенерации и очистки хромсодержащих растворов

С целью снижения стоимости и повышения качества очистки сточных вод и возврата в производство соединений шестивалентного хрома – применен способ регенерации хромсодержащих растворов с использованием электрохимических модулей МЭХ_К и МЭХ_Д. Исследована возможность применения их при электрохимической очистке хромсодержащих гальванических стоков. Определены оптимальные режимы работы модуля. Проведены лабораторно-промышленные испытания аппаратов и исследованы продукты, образующиеся в катодной и анодной камерах.

Большанина С.Б., Сердюк В.А.

Сумской государственный университет

ПАО «Сумский завод насосного и энергетического машиностроения «Насосэнергомаш»

ВВЕДЕНИЕ

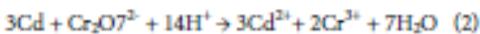
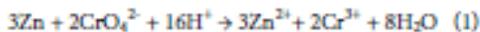
Хромсодержащие отходы гальванических производств относятся к 1-3 классам опасности. Как сильный окислитель, даже при кратковременном воздействии, хром вызывает тяжелые поражения кожи. Соединения хрома представляют серьезную опасность для поверхностных и грунтовых вод, обладают токсическими свойствами, оказывают мутагенное и канцерогенное действие на живые организмы. Соединения Cr(III) вызывают дерматиты, Cr(VI) – онкологические заболевания. Высокая агрессивность растворов на основе шестивалентного хрома в сточных водах создает экологическую опасность и требует значительных усилий для их нейтрализации перед сбрасыванием в отстойники. Накопившийся в отстойниках шлам, требует дальнейшей утилизации. При этом в отстойники сбрасывается ценный компонент – шестивалентный хром, необходимый для процессов осветления и пассивирования на гальваническом участке. Поэтому особый интерес представляют способы рекуперации хромсодержащих растворов, уменьшение их сбросов и их вторичное использование в технологических операциях. Наиболее рациональным считается способ, основанный на избирательном извлечении ценного компонента ме-

тодом мембранныго электролиза. Этот метод применяется для регенерации ценных компонентов из высококонцентрированных сточных вод, образующихся из ванн пассивирования, осветления, а также из ванн улавливания хромсодержащих растворов и др. В результате удаления из этих стоков катионов металлов или анионов кислот можно получить растворы, содержащие шестивалентный хром без примесей, и снова их использовать в производстве. При этом в сточные воды не поступают загрязняющие вещества, не требуется их нейтрализация, осаждение и так далее.[1-2].

В литературе и в научных публикациях процессы мембранныго электролиза активно и широко обсуждаются. Погружные электрохимические модули (ПЭМ) находят свое применение в ваннах пассивирования и осветления, в ваннах улавливания и промывки. Особенности процессов, протекающих в этих аппаратах, заключается в том, что разделение компонентов идет с помощью анионитовых и катионитовых мембран, в составе электролитического модуля. Регенерация осуществляется в электролизерах периодического действия с ионообменными мембранами известных марок (МК-40, МА - 40). В качестве католита и анолита используют

растворы ванн промывки или растворы серной кислоты в зависимости от типа электролизера и цели процесса. Электролиз проводят с использованием анодов и катодов, изготовленных из различных материалов (платинированный титан, свинец, сталь и др.). [3-6]

Учитывая разнообразие предлагаемых моделей как по материалам, так и по конструкционным особенностям, авторы статьи взяли за основу принципы работы известных моделей модулей, но с некоторыми изменениями, связанными с экономическими и местными возможностями производства. В данной работе рассматриваются пути применения мембранныго электролиза на гальваническом участке предприятия, где для повышения коррозионной стойкости цинковых покрытий, применяются растворы пассивирования и осветления, содержащие соединения шестивалентного хрома. В таких растворах в результате длительной эксплуатации Cr⁶⁺ из хромат CrO₄²⁻ и дихромат Cr₂O₇²⁻ ионов восстанавливается до Cr³⁺, а обрабатываемые цинковое или кадмиеевое покрытия частично растворяются. В результате в растворах накапливаются ионы трехвалентного хрома и растворяющегося металла, в соответствии с уравнениями реакций (1) и (2):



Накапливающиеся ионы металлов и трехвалентного хрома и одновременное с этим понижение кислотности, делает данные растворы не пригодными для эксплуатации. В тоже время в ваннах промывки и улавливания после операций пассивирования и осветления накапливаются хромат- CrO_4^{2-} и дихромат- $\text{Cr}_2\text{O}_7^{2-}$ ионы. Для улучшения качества промывки и снижения их концентрации проводится разбавление и частичный сброс на станцию очистки промывочных вод, загрязненных соединениями шестивалентного хрома.

Таким образом, на гальваническом участке, где используют растворы шестивалентного хрома, существует два направления применения мембранныго электролиза:

1. Регенерация растворов пассивирования и осветления, что позволит увеличить срок их эксплуатации.
2. Извлечение ионов шестивалентного хрома из ванн промывки и улавливания, что обеспечит снижение экологических рисков производства.

Исходя из обозначенных проблем, можно предположить и пути их решения.

- С целью возврата в производство ценного компонента (шестивалентного хрома) предлагается регенерировать хромсодержащие растворы ванн пассивирования и осветления с помощью катионного электрохимического модуля.

- С целью уменьшения количества стоков и повышения качества очистки сточных вод от ванн промывки, содержащих хромат- и дихромат- ионы, предлагается использование анионного электрохимического модуля.

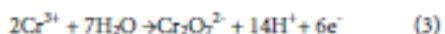
МЕТОДИКА ЭКСПЕРИМЕНТА

1. Регенерация растворов пассивирования. МЭХк (модуль электрохимический катионный)

Для повышения эффективности регенерации хромсодержащих технологических растворов была изготовлена установка – МЭХк (модуль электрохимический катионный), состоящая из электролизера (рисунки 1, 2), разделенного катионообменной мембраной на внешний анод, погруженный в технологическую ванну пассивирования и катодную камеру, с размещенным в ней катодом, подключенными к источнику постоянного тока. Материалом анода служил спинец С2, а катод был выполнен из титана. Анодная камера – это непосредственно ванна пассивирования или осветления, т.е. регенерируемый хромсодержащий раствор, а катодная камера заполнялась католитом – 1% раствором серной кислоты. Электролиз проводили при плотности тока $d_A = 5-10 \text{ A/dm}^2$. Катионообменную мембрану RALEX*CM-PES 11-66 устанавливали таким образом,

чтобы она образовывала одну из стенок катодной камеры со стороны анода. Вплотную к мемbrane со стороны анода прикрепляли фильтровальную ткань. Наличие фильтровальной ткани препятствовало быстрому засорению мембраны [7]. Для предотвращения подтекания по периметру прикрепления мембраны к катодной камере проводили герметическую обработку герметиком (Герметик силиконовый универсальный BauGut). Также, для повышения герметичности, по периметру края мембраны между мембраной и фильтровальным полотном закрепляли тонкую резиновую прокладку. Основные конструкционные характеристики модуля приведены в таблице 1.

При пропускании электрического тока в катодной камере и вблизи анода происходят процессы связанные с окислением и восстановлением имеющихся ионов. В ванне хроматирования ионы Cr^{3+} окисляются на аноде в соответствии со схемой процесса (3):



РЕЗУЛЬТАТЫ И ИХ ОБСУЖДЕНИЕ

На рисунке 3 представлена диаграмма, на которой показана эффективность работы МЭХк по окислению ионов трехвалентного хрома в дихромат-ион. Согласно схеме реакции (3), в ванну возвращается дихромат-ион и тем самым происходит регенерация раствора. Для сравнения работы аппарата в разные периоды времени его эксплуатации оценивалась эффективность окисления ионов Cr^{3+} в Cr^{6+} по увеличению содержания ионов Cr^{6+} (г/час) в ванне хроматирования объемом 150 л.

Таким образом, установлено, что эффективность работы модуля в его окончательной конструкции достаточно высокая. За час работы модуля в ванну пассивирования возвращается более 50 г соединений шестивалентного хрома.

Одновременно с процессами регенерации дихромат-ионов, которое происходит на аноде, катионы примесных металлов через фильтровальное полотно и катио-

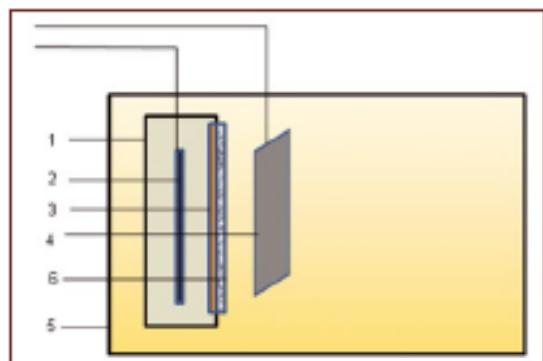


Рисунок 1. Схема мембранныго электролизера с анодным анодом. 1 – корпус МЭХк; 2 – внутренний электрод - катод; 3 – катионообменная мембра; 4 – внешний электрод - анод; 5 – ванна с рабочим раствором; 6 – фильтровальное полотно.



Рисунок 2. Внешний вид аппарата. Фронтальный вид катодной камеры (вид со стороны фильтра).

ионообменную мембрану мигрируют в катодную камеру:



В катодной камере эти ионы восстанавливаются до металлов либо, как показал рентгенофазовый анализ (рисунок 4), образовывают в растворе катопита мало-растворимые соединения – карбонаты, оксиды [8].

Среди соединений в осадке катодной камеры присутствует металл кадмий и карбонаты кадмия CdCO_3 , небольшое содержание смешанного оксида железа Fe_3O_4 , а также незначительное (менее 3%) содержание песка и аморфных примесей.

За 18 часов работы модуля из ванны пассивирования объемом 150 л было удалено более 20 г примесей (рисунок 5).

Процессы катодного восстановления, которые протекают в МЭХ_д, позволяют отщадить с большой эффективностью ванны пассивирования и осветления от примесных металлов, что положительно влияет на качество получаемых покрытий.

2. Извлечение хромат и дихромат-ионов из промывных вод. МЭХ_д (модуль электрохимический анионный)

С целью извлечения хромат и дихромат ионов из промывных вод, нами был изготовлен модуль МЭХ_д, в основу работы которого положен тот же принцип мембранныго электрополиза, но с анионообменной мембраной (RALEX® AM(H)-PES).

Предлагаемая установка содержала электрополизер, разделенный анионообменной мембраной на внешний

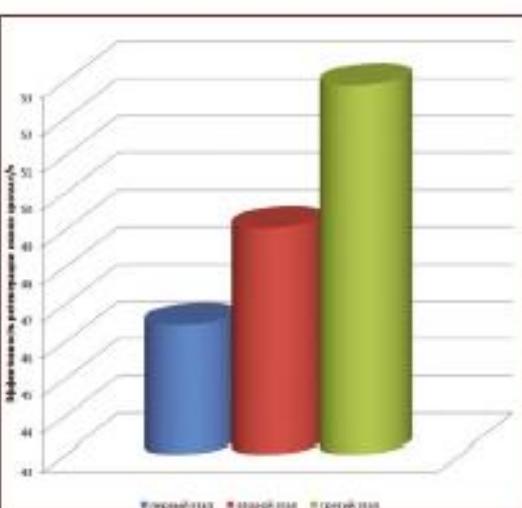


Рисунок 3. Эффективность работы МЭХ_д на разных этапах 1, 2, 3 – этапы испытательных работ в заводской ванне хроматирования объемом 150 л.

катод (титан) и анодную камеру, в которую заливается раствор аниолита, с размещенным в ней свинцовым анодом. Использование свинца в качестве материала анода данно и успешно применяется в промышленных цепях в кислых и хроматных растворах. Устойчивость свинцового анода в таких средах обусловлена присутствием на его поверхности пленки диоксида свинца, обладающей хорошей проводимостью и высокой химической стойкостью [9]. Однако, следует отметить, что в разбавленной (2%) серной кислоте наш свинцовый анод достаточно быстро разрушался. Поэтому, в качестве аниолита, нами был использован раствор ванны промывки, разбавленный в 2 раза водой с добавлением 1% серной кислоты для улучшения электропроводности. Но и в таком растворе аноды подвергались частичному разрушению. Поэтому нами был приобретен свинцово-сурьмястый материал для анода (CCu-3). Как показали наблюдения данный анод в указанной среде проявлял хорошую проводимость и сохранил устойчивость к окислению длительное время.

В модуле МЭХ_д были внесены некоторые изменения по сравнению с модулем МЭХ_д. Для увеличения площади мембран в корпусе модуля вырезали два окна, в которых установили две анионообменные мембранны. Размеры окна и мембранны значительно увеличены. Сам модуль был установлен в связке с катодным модулем и работал синхронно в одной цепи. Данная конструкция отвечает трехкамерной модели и в процесс электрополиза включаются две мембранны. При этом в анодную камеру переходят хромат- и дихромат-ионы, а в катодную через катионитовую мембрану эквивалентное количество ионов водорода и присутствующих в промывных водах ионов тяжелых металлов. Для предотвращения подтекания, также как и в МЭХ_д, по периметру прикрепления мембранны к камере проводила обработку герметиками.

Принципиальная схема мембранныго электролизера

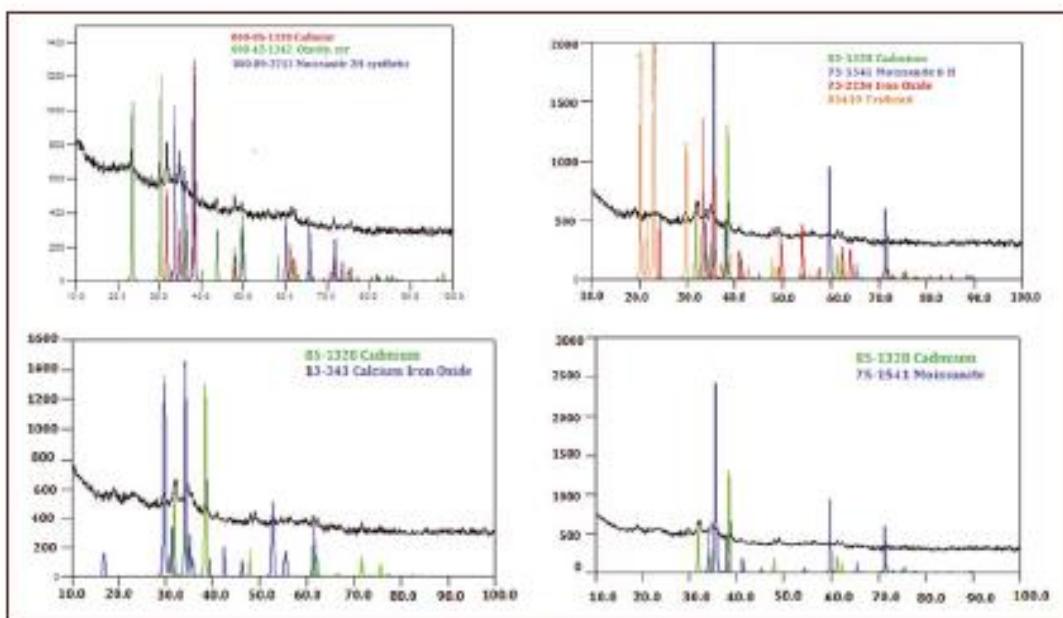


Рисунок 4. Рентгенофазовый анализ образцов осадка шлака из катодной камеры

МЭХ_д показана на рисунке 6, внешний вид реального аппарата, в условиях производственной линии представлен на рисунке 7.

Изменение содержания в промывной ванне ионов хрома Cr⁶⁺ (CrO₄²⁻, Cr₂O₇²⁻)

Анализируя содержание наиболее токсичного и лимитируемого по СанПиН ионов шестивалентного хрома в ванне промывки, можно заметить следующую тенденцию: в начале проведения эксперимента в момент установки модуля МЭХ_д содержание ионов шестивалентного хрома (CrO₄²⁻, Cr₂O₇²⁻) в промывных ваннах достигало 20 г/л. Испытания проводились в течение 10 недель, пробы для анализа отбирали 1 раз в неделю, что соответствовало 150-160 часовому циклу работы модуля. Несмотря на полную ежедневную загрузку (эксперимент проводили в действующей гальванической ли-

нии), содержание данных ионов неуклонно снижалось, что представлено на рисунке 8. Это свидетельствовало о том, что, несмотря на постоянную загрузку гальванической линии и промывку деталей, работа модуля обеспечила не только постоянство состава промывных вод, но и, что значительно важнее, уменьшило содержание в ней ионов хрома.

Таким образом, прибор МЭХ_д за время работы понизил содержание ионов (CrO₄²⁻, Cr₂O₇²⁻) в промывной ванне до необходимого уровня без разбавления водой и слива. Незначительные скачки в концентрациях указанных ионов (проба №6 и 9), вероятнее всего, обусловлены неравномерной производственной загрузкой гальванической линии.

Особый интерес в анализе полученных данных вызывают показатели эффективности работы модуля по

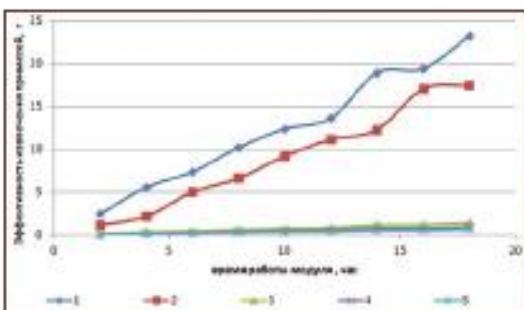


Рисунок 5. Извлечение примесей при работе МЭХ и массы

веществ, выделяющихся на катоде:

1 - масса общего осадка; 2 - Cd - масса кадмия; 3 - CdCO₃ - масса карбоната кадмия; 4 - Fe₂O₃ - масса магнетита; 5 - SiO₂ - масса оксида кремния.

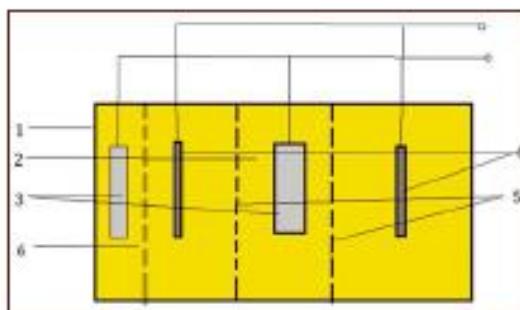


Рисунок 6. Схема мембранныго электролизера.

1 - корпус МЭХ_д; 2 - анодная камера; 3 - аноды; 4 - катоды; 5 - анионообменные мембранны; 6 - катионообъемные мембранны в составе катодной камеры.



Рисунок 7. Внешний вид анионного мембранных электролизера МЭХ₄, расположенного в ванне промывки деталей (ванне упаковки) после этапа пассивации. а) со стороны катодной камеры; б) со стороны раствора; в) трехкамерный модуль

извлечению из промышленных ванн ионов как трех-, так и шестивалентного хрома и возможность их повторного использования в производственном цикле в гальванической линии, т.е. возврата указанных ионов из ванн промывки в ванны пассивирования и осветления. На рисунке 9, представлены показатели эффективности работы модуля. Для корректной оценки работы модуля сравнивали эффективность его работы (η /л·час) (η) по изменению содержания ионов внутри анионного модуля в пересчете на час работы модуля. Расчет эффективности (η) определяли по формуле:

$$\eta = (I/t)(C_1 - (C_0/2))$$

В формуле концентрация ионов хрома в ванне промывки C_0 делится на 2, это связано с тем, что в анодную камеру электрохимического модуля заливали разбавленный в 2 раза раствор ванны промывки. Концентрация ионов хрома в анодной камере через некоторое вре-

мя изменялась и соответствовала $C_1(\text{Cr}^{3+} \text{ или } \text{Cr}_2\text{O}_7^{2-})$.

Учитывая время работы модуля МЭХ₄ и размеры модуля, такая эффективность позволяет извлекать в сутки до 48 г ионов хрома из промышленных вод. Это позволит не только нивелировать сбросы экологически опасного отхода в сточные воды, но и вернуть данный ион в ванны пассивирования и осветления.

Несложные производственные расчеты показали эффективность применения данных модулей в составе гальванической линии. Так, до начала применения модулей для корректировки состава ванны осветления требовалось 5 кг хромового ангидрида, а для ванны пассивации 10 кг натрий дихромата ежемесячно. Процесс корректировки состава ванн связан со стойкостью радуж-

ных пленок на поверхности покрытых деталей, которые формируются в ваннах пассивирования и осветления (ГОСТ 9.302-88). Применение электрохимических модулей способствовало стабилизации состава ванн. В течение 12 месяцев после установки модулей корректировка понадобилась только однажды для ванны осветления – 3 кг CrO_3 . Учитывая стоимость указанных реагентов, а также стоимость тех соединений, которые необходимы в дальнейшем для их нейтрализации и осаждения, суммарный эффект от внедрения составляет только на одном участке более 1000 у.е. в год.

ВЫВОДЫ

Благодаря работе МЭХ₄ в технологические ванны пассивирования и осветления возвращается важный

Таблица 1.

Сравнительная характеристика аппаратов для проведения регенерации и извлечения хромсодержащих растворов МЭХ₄ и МЭХ₄

| Характеристики модулей | МЭХ ₄ | МЭХ ₄ |
|---|--|--|
| Размеры электролизера (катодная и анодная камеры) | 75 x 190 x 386 мм | 75 x 190 x 386 мм |
| Анод | спинец марки С2 с размерами 3 x 60 x 350 мм, площадью $S_A = 2,1 \text{ дм}^2$ | Спинцово-сурьмястый (марки ССу-3) с размерами 3 x 60 x 350 мм, площадью $S_A = 2,1 \text{ дм}^2$ |
| Катод | титан (ВТ1-0), $S_K = 0,7 \text{ дм}^2$ | титан (ВТ1-0), $S_K = 0,7 \text{ дм}^2$ |
| Католит/Анодит | католит - 1%-ный раствор серной кислоты | анодит - Раствор ванны упаковки (разбавл.) + 1%-ный раствор серной кислоты |
| Мембрана | RALEX® CM-PES 11-66, P | RALEX® AM(H)-PES |
| U (напряжение), В | 5-7 | 10-12 |

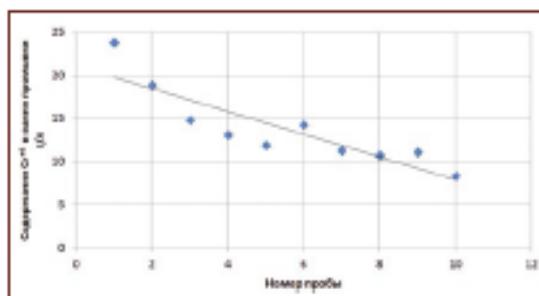


Рисунок 8. Изменение содержания ионов шестивалентного хрома (CrO_4^{2-} , $\text{Cr}_2\text{O}_7^{2-}$) в воде промывки за время проведения эксперимента. (Номер пробы соответствовал очередной неделе испытаний).

компонент, содержащий Cr^{6+} (до 50 г/ч). За счет этого увеличивается срок эксплуатации ванн осветления, уменьшаются затраты на приготовление новых растворов. Процессы катодного восстановления, которые протекают в МЭХх, позволяют очищать с большой эффективностью ванны осветления от примесных металлов, что положительно влияет на качество получаемых деталей.

МЭХХ позволяет извлекать ионы хрома из ванн промывки и удаливания и возвращать их в технологические ванны пассивирования и осветления. За счет этого увеличивается срок эксплуатации ванн промывки, уменьшаются затраты на нейтрализацию и утилизацию сточных вод. Подбор технологических режимов и конструкционных особенностей позволил максимально улучшить анионную проводимость мембран. Повышение напряжения на электродах до 14-16 В, создание условий для градиента концентраций между ванной и камерой модуля, подбор материалов для анодов, устойчивых в окислительных средах - все это значительно повысило эффективность извлечения ионов из ванн промывки и удаливания. Однако, на наш взгляд, для более эффективной работы прибора необходимо придать мембранам большую механическую прочность за счет создания каркаса из прочного материала, на котором будут закреплены мембранны с большей площадью, а значит и с большей проникающей способностью. Возможность длительное время эксплуатировать ванны промывки, не сбрасывать в

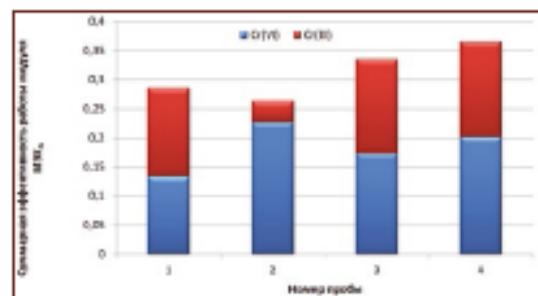


Рисунок 9. Суммарная эффективность работы модуля МЭХХ по извлечению из промывных вод ионов (Cr^{3+}) и ионов (CrO_4^{2-} , $\text{Cr}_2\text{O}_7^{2-}$).

сточные воды агрессивные и токсичные компоненты из этих ванн, решает экологическую задачу – защиту окружающей среды. И что немаловажно уменьшается плата за стоки, их утилизацию и нейтрализацию.

ЛИТЕРАТУРА

1. С.С. Виноградов. Промывные операции в гальваническом производстве. /Под редакцией проф. В.Н. Кудрявцева.- М.: Глобус, 2007. – 144 с.
2. С.С. Виноградов. Экологически безопасное гальваническое производство. /Под редакцией проф. В.Н. Кудрявцева.- Изд. 2-е, перераб. и доп.; "Глобус". М., 2002. – 352 с.
3. Кругликов С.С. Применение ионообменных мембран при электроосаждении хрома из электролитов на основе солей трехвалентного хрома. / Тураев Д.Ю., Кудрявцев В.Н., Ярмыков М.М. //Гальванотехника и обработка поверхности. -2001.-9, №4. -С.39.
4. Кругликов С.С. Применение трехкамерных электролизеров для рекуперации хромовой кислоты. / Колотовкина Н.С., Казакова К.В., Кругликова Е.С., Романенкова А.А. //Гальванотехника и обработка поверхности. -2008.-т.16, №1. -С.34.
5. Кругликов С.С., Колотовкина Н.С. Применение погружных электрохимических модулей для очистки электролитов хромирования от ионов железа Гальванотехника и обработка поверхности. -2013.-т.21, №3. -С.63
6. Тураев Д.Ю. Опыт применения мембранных электролиза в гальваническом производстве на участке цинкования и кадмирования. Гальванотехника и обработка поверхности. -2016.-т.24, №1. -С.22

СВЕДЕНИЯ ОБ АВТОРАХ

1. Большина Светлана Борисовна - Зав. кафедрой общей химии, к.т.н., доцент Сумского государственного университета, г. Сумы, Украина svet.bolshanina@gmail.com.
2. Сердюк Василий Алексеевич - Мастер гальванического участка ПАО «Сумський завод насосного и енергетичного машинобудування «Насос-снєргромаш» г. Суми, Україна.



