11 Veröffentlichungsnummer:

0 271 015

## **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

21 Anmeldenummer: 87117948.7

(51) Int. Cl.4: C25D 13/24

2 Anmeldetag: 04.12.87

3 Priorität: 10.12.86 DE 3642164

(43) Veröffentlichungstag der Anmeldung: 15.06.88 Patentblatt 88/24

Benannte Vertragsstaaten:
AT BE CH DE ES FR GB IT LI LU NL SE

71 Anmelder: BASF Aktiengesellschaft Carl-Bosch-Strasse 38 D-6700 Ludwigshafen(DE)

Erfinder: Voss, Hartwig, Dr.
 Mozartstrasse 57
 D-6710 Frankenthal(DE)
 Erfinder: Bruecken, Thomas, Dr.

Oespeler Dorfstrasse 57
D-4600 Dortmund 76(DE)

- Verfahren zum Entfernen von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern mittels Elektrodialyse.
- Entfernung von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern, in dem elektrisch leitende Substrate mit in Form von wäßrigen Dispersionen vorliegenden kationischen Harzen beschichtet werden, wobei mindestens ein Teil des Tauchlackierbades einer Ultrafiltration unterzogen wird, bei der die Ultrafiltrationsmembran das kationische Harz zurückhält und ein Ultrafiltrat gebildet wird, das Wasser, Lösungsmittel, niedermolekulare Stoffe und Ionen enthält und zumindest ein Teil des Ultrafiltrates in das Tauchbad zurückgeführt wird, indem man mindestens einen Teil des Ultrafiltrates vor Rückführung in das Elektrotauchbad einer speziellen Elektrodialyse unterwirft.

EP 0 271 015 A2



Verfahren zum Entfernen von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern mittels Elektrodialyse

## Beschreibung

5

Die vorliegene Erfindung betrifft ein neues Verfahren zum Entfernen von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern, in denen elektrisch leitende Substrate mit in Form von wäßrigen Dispersionen vorliegenden kationischen Harzen beschichtet werden, wobei mindestens ein Teil des 10 Tauchlackierbades einer Ultrafiltration unterzogen wird, bei der die Ultrafiltrationsmembran das kationische Harz zurückhält und ein Ultrafiltrat gebildet wird, das Wasser, Lösungsmittel, niedermolekulare Stoffe und Ionen enthält und zumindest ein Teil des Ultrafiltrates in das Tauchbad zurückgeführt wird.

15

Die kathodische Elektrotauchlackierung ist bekannt und wird z.B. ausführlich beschrieben in F. Loop, "Cathodic electrodeposition for automotive coatings" World Surface Coatings Abstracts (1978), Abs. 3929.

20 Bei diesem Verfahren werden elektrisch leitende Substrate mit in Form von wäßrigen Dispersionen vorliegenden kationischen Harzen beschichtet.

Kathodisch abscheidbare Harze enthalten üblicherweise Aminogruppen. Um sie in eine stabile wäßrige Dispersion zu überführen, werden sie mit üblichen Säuren (in einigen Veröffentlichungen auch als Solubilisierungsmittel

25 bezeichnet) wie Ameisensäure, Essigsäure, Milchsäure oder Phosphorsäure protoniert. Während einer Elektrotauchlackbeschichtung wird die Protonierung in unmittelbarer Nähe des zu beschichtenden metallischen Gegenstandes durch Neutralisation mit den durch elektrolytische Wasserzersetzung entstehenden Hydroxylionen wieder rückgängig gemacht, so daß das Bindemittel auf dem Substrat ausfällt ("koaguliert"). Die Säure wird nicht mit ausgefällt, so daß es mit zunehmender Lackierdauer zu einer Anreicherung der Säure im Bad kommt. Dadurch fällt der pH-Wert, was zu einer Destabilisierung des Elektrotauchlackes führt. Deshalb muß die

überschüssige Säure neutralisiert oder aus dem Bad entfernt werden.

35

In der US-A 3 663 405 wird die Ultrafiltration von Elektrotauchlacken beschrieben. Bei der Ultrafiltration wird der Elektrotauchlack unter einem gewissen Druck entlang einer Membran geführt, die die höhermolekularen Bestandteile des Lacks zurückhält, aber die niedermolekularen Bestandteile wie organische Verunreinigungen, Zersetzungsprodukte, Harzsolubilisierungsmittel (Säuren) und Lösungsmittel passieren läßt. Zur Entfernung dieser niedermolekularen Bestandteile wird ein Teil des Ultrafiltrates verworfen und somit aus dem System entfernt. Ein

ist.

anderer Teil des Ultrafiltrates wird in die Spülzone der Lackierstraße geführt und wird dort zum Abspülen der noch an den lackierten Gegenständen anhaftenden Lackdispersionen ("drag-out") verwendet. Ultrafiltrat und abgespülte Lackdispersionen werden zwecks Rückgewinnung des Austrags wieder dem Elektrotauchlackbecken zugeführt. Da das Solubilisierungsmittel in großen Mengen verwendet wird, ist es nicht möglich, es durch Verwerfen von Ultrafiltrat in ausreichender Menge aus dem Bad zu entfernen.

In der US-A 3 663 406 ist die parallele Anwendung von Ultrafiltration und 10 Elektrodialyse zur Aufarbeitung und zur Steuerung des Solubilisierungsmittel-Haushalts von Elektrotauchlacken beschrieben. Die Elektrodialyse wird im Elektrotauchlackbecken so installiert, daß die Gegenelektrode zum beschichteten Gegenstand durch eine Ionenaustauschermembran und einen Elektrolyt, der das Solubilisierungsmittel enthält, von 15 der Lackdispersion getrennt ist. Durch Anlegen eines elektrischen Feldes wandern die zu den ionischen Harzgruppen entgegengesetzt geladenen Ionen durch die Ionenaustauschermembran in den Elektrolyten und können von dort über einen separaten Kreislauf ausgeschleust werden. Diese im Elektrotauchlackbecken installierten Elektrodialyseeinheiten benötigen 20 viel Platz und sind sehr wartungsintensiv. Die Membranen können sich mit Lackpartikeln zusetzen oder können durch die zu lackierenden Gegenstände mechanisch beschädigt werden, so daß ein Austausch der Membranen erforderlich wird. Dies ist zeit- und kostenintensiv und kann den Lackierprozess für eine gewisse Zeit außer Betrieb setzen. Die 25 Ultrafiltration wird nur benötigt, um Spülwasser für die Lackierstraße zu erzeugen.

Aus diesem Grund gibt es Verfahren, die es ermöglichen, die Elektrodialyse aus dem Elektrotauchlackbecken in die Anlagenperipherie zu verlegen. In 30 der DE-A-32 43 770 und der EP-A-01 56 341 werden derartige Verfahren beschrieben, bei denen der Teil des Ultrafiltrates, der in die Spülzone und dann in das Elektrotauchbecken zurückgeführt wird, vor dem Eintritt in die Spülzone einer Behandlung im Kathodenraum einer mit einer Anionenaustauschermembran geteilten Elektrolysezelle unterzogen wird.
35 Dadurch lassen sich die im Ultrafiltrat angereicherten Solubilisierungsmittel (Säuren) aus dem Lackierprozess entfernen. Der große Nachteil dieser "Elektrodialyseverfahren" besteht darin, daß an der Kathode aus dem Ultrafiltrat neben anderen Kationen auch Blei abgeschieden wird, das aus einem Korrosionsschutzpigment stammt, das üblicherweise bei 40 der kathodischen Elektrotauchlackierung verwendet wird. Deshalb wurde die Kathode beweglich und damit regenerierbar ausgelegt, was sehr aufwendig

Der Erfindung lag daher die Aufgabe zugrunde, überschüssige Säure aus dem Ultrafiltrat von kathodischen Elektrotauchlackierbädern unter Vermeidung der zuvor beschriebenen Nachteile, zu entfernen.

- 5 Demgemäß wurde ein Verfahren zum Entfernen von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern gefunden, in denen elektrisch leitende Substrate mit kationischen, in Form von wäßrigen Dispersionen vorliegenden Harzen beschichtet werden, durch Trennung der Dispersion mittels Ultrafiltration in die Harzdispersion und das Ultrafiltrat und 10 Weiterbehandlung des Ultrafiltrates, dadurch gekennzeichnet, daß man
  - A) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_{\mbox{\scriptsize A}}$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_2-M_1-K_1-M_1)_{n-1}$$

in der  $M_1$  die Anionenaustauschermembranen und n einen Wert von 1 bis etwa 500 bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  eine wäßrige Base, oder daß man

B) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_{\mbox{\footnotesize{B}}}$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_2-M_1-K_1-M_2)_{n}-$$
,

25

20

in der  $M_1$  die Anionenaustauschermembranen und  $M_2$  bipolare Membranen bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  Wasser oder einen Elektrolyten, bevorzugt die abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, leitet, oder daß man

30

C) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_C$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_3-M_1-K_1-M_1-K_2-M_2)_{n}-$$
,

35

40

in der  $M_1$  die Anionenaustauschmembranen und  $M_2$  die Kationenaustauschermembranen bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  eine wäßrige Base sowie durch die Kammern  $K_3$  Wasser oder einen Elektrolyten, bevorzugt die abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, leitet und

die Elektrodialyse mit Stromdichten bis 100 mA/cm $^2$  vornımmt, wobei das hierfür benötigte elektrische Feld mittels zweier Elektroden an den Enden der Elektrodialyse  $Z_A$ .  $Z_B$  oder  $Z_C$  angelegt wird.

- 5 Für die kathodische Elektrotauchlackierung können eine große Anzahl von Lacken verwendet werden. Die Lacke erhalten ihren ionischen Charakter durch kationische Harze, die üblicherweise Aminogruppen enthalten, die mit üblichen Säuren, z.B. Ameisensäure, Essigsäure, Milchsäure oder Phosphorsäure neutralisiert werden, wobei kationische Salzgruppen gebildet
- 10 werden. Derartige kationisch abscheidbare Zusammensetzungen sind beispielsweise in US-A-4 031 050, US-A-4 190 567, DE-A-27 52 555 und EP-A-12 463 beschrieben.
- Diese kationischen Harzdispersionen werden üblicherweise mit Pigmenten,
  15 löslichen Farbstoffen, Lösungsmitteln, Verlaufsverbesserern,
  Stabilisatoren, Antischaummitteln, Vernetzern, Härtungskatalysatoren,
  Blei- und anderen Metallsalzen sowie sonstigen Hilfs- und Zusatzstoffen zu
  den Elektrotauchlacken kombiniert.
- Zur kathodischen Elektrotauchlackierung wird im allgemeinen durch Verdünnen mit entionisiertem Wasser ein Feststoffgehalt des Elektrotauchbades von 5 bis 30, vorzugsweise 10 bis 20 Gew.% eingestellt. Die Abscheidung erfolgt im allgemeinen bei Temperaturen von 15 bis 40°C während einer Zeit von 1 bis 3 Minuten und bei pH-Werten von 5,0 bis 8,5,
- 25 vorzugsweise pH 6,0 bis 7,5, bei Abscheidespannungen zwischen 50 und 500 Volt. Nach dem Abspülen des auf dem elektrisch leitenden Körper abgeschiedenen Films wird dieser bei etwa 140°C bis 200°C in 10 bis 30 Minuten, vorzugsweise bei 150 bis 180°C in ca. 20 Minuten gehärtet.
- 30 Elektrotauchlackierbäder werden in aller Regel kontinuierlich betrieben, d.h. die zu beschichtenden Gegenstände werden ständig in das Bad eingeführt, beschichtet und dann wieder entfernt. Deshalb ist es auch erforderlich, das Bad ständig mit Lack zu beschicken.
- 35 Nach kurzer Betriebszeit reichern sich unerwünschte Verunreinigungen und Solubilisierungsmittel im Bad an. Beispiele für derartige Verunreinigungen sind Öle, Phosphate und Chromate, die in das Bad von den zu beschichteten Substraten eingebracht werden, Carbonate, überschüssige Solubilisierungsmittel, Lösungsmittel, Oligomere die sich im Bad
- 40 anreichern, weil sie nicht mit dem Harz abgeschieden werden. Derartige unerwünschte Bestandteile beeinflussen das Beschichtungsverfahren negativ.

35

so daß die chemischen und physikalischen Eigenschaften des abgelagerten Filmes unbefriedigend werden.

Um diese Verunreinigungen zu entfernen und die Zusammensetzung des 5 Elektrotauchlackierbades relativ gleichmäßig zu halten, wird ein Teil des Bades abgezogen und einer Ultrafiltration zugeführt.

Die zu ultrafiltrierenden Lösungen, werden unter Druck, beispielsweise entweder durch komprimiertes Gas oder eine Flüssigkeitspumpe in einer 10 Zelle in Berührung mit einer Filtrationsmembrane gebracht, die auf einem porösen Träger angeordnet ist. Jede Membrane oder jedes Filter, das mit dem System chemisch verträglich ist und die gewünschten Trenneigenschaften aufweist, kann verwendet werden. Es entsteht kontinuierlich ein Ultrafiltrat, das gesammelt wird, bis die in der Zelle zurückgehaltene 15 Lösung die gewünschte Konzentration erreicht hat oder der gewünschte Anteil an Lösungsmittel und darin gelösten niedermolekularen Stoffen entfernt ist. Geeignete Vorrichtungen zur Ultrafiltration sind z.B. in der US-A-3 495 465 beschrieben.

20 Obwohl die Ultrafiltration zum Entfernen von zahlreichen Verunreinigungen aus dem Tauchbad einsetzbar ist, ist damit eine zufriedenstellende Entfernung von Solubilisierungsmitteln aus dem Bad nicht möglich. Einer der Gründe dafür ist, daß bei der industriellen Verwendung das Ultrafiltrat zum Waschen und Spülen von frisch beschichteten Gegenständen 25 verwendet wird, um lose haftende Lackteilchen abzuspülen. Diese Waschlösung wird in das Tauchbad zurückgeführt. Obwohl ein Teil des Ultrafiltrates üblicherweise verworfen wird, reicht dies in der Regel nicht aus, um den Überschuß an Säure zu entfernen. Deshalb ist es erforderlich, mindestens einen Teil des Ultrafiltrates einer 30 Elektrodialyse zuzuführen.

Die Elektrodialyse wird mit den Elektrodialysezellen  $Z_A$ ,  $Z_B$  oder  $Z_C$  durchgeführt, die sich durch die oben beschriebenen charakteristischen Sequenzen von Kammern und Membranen unterscheiden.

- Gut geeignet sind als Elektrodialysezellen z.B. mit Austauschermembranstapeln ausgerüstete Apparate, die bis zu 800 parallel zueinander angeordnete Kammern enthalten.
- 40 Das elektrische Feld wird bei den drei Elektrodialysezell-Typen über Elektroden am jeweiligen Ende des Membranstapels angelegt, wobei die Elektrodenspülung über einen separaten Elektrolyt-Kreislauf oder im

Kreislauf der Kammern K2 oder K3 der Elektrodialysezellen ZA, ZB oder ZC integriert ist. Während die Anordnung von Anode und Kathode in der Elektrodialysezelle ZA frei wählbar ist, befindet sich die Anode in den Elektrodialysezellen ZB und ZC jeweils am linken Ende und die Kathode jeweils am rechten Ende der aufgeführten charakteristischen Sequenz von Kammern und Membranen. Die Anordnung der bipolaren Membranen in der Elektrodialysezelle ZB erfolgt mit den Anionenaustauscherseiten zur Anode und Kationenaustauscherseiten zur Kathode.

- 10 Es wird mit Gleichstrom und Stromdichten j bis 100 (mA/cm²), bevorzugt 1 bis 30 (mA/cm²) gearbeitet. Die dafür notwendige Gleichspannung ist von den Leitfähigkeiten der Lösungen und Membranen sowie von den Membranabständen abhängig.
- 15 In der Elektrodialysezelle  $Z_{A}$  wird durch die Kammern  $K_{1}$  das Ultrafiltrat und durch die Kammern  $K_{2}$  die wäßrige Base geleitet.

In der Elektrodialysezelle  $Z_B$  wird durch die Kammern  $K_1$  das Ultrafiltrat und durch die Kammern  $K_2$  Wasser oder eine Elektrolytlösung, bevorzugt die 20 abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, geleitet.

In der Elektrodialysezelle  $Z_{\mathbb{C}}$  wird durch die Kammern  $K_1$  das Ultrafiltrat, durch die Kammern  $K_2$  die wäßrige Base und durch die Kammern  $K_3$  Wasser oder 25 eine Elektrolytlösung, bevorzugt die abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, geleitet.

Als wäßrige Basen werden anorganische oder organische Basen verwendet. Geeignete anorganische Basen sind Hydroxide oder Carbonate der Alkali oder 30 Erdalkalimetalle oder des Ammoniums. Bevorzugt sind Natriumhydroxid, Kaliumhydroxid, Natriumcarbonat, Kaliumcarbonat, Calciumhydroxid, Bariumhydroxid, Ammoniak oder Ammoniumcarbonat. Als organische Basen werden Amine wie die Trialkylamine, Trimethylamin und Triethylamin oder Hilfsbasen, wie Diazabicyclooctan und Dicyclohexylethylamin oder Polyamine 35 wie Polyethylenimine und Polyvinylamine oder quaternäre Ammoniumverbindungen verwendet.

Die wäßrigen Basen haben einen pH-Wert bis 14. Bevorzugt ist ein pH-Wert zwischen 11 und 13, der über die Konzentration der Base eingestellt werden 40 kann.

In den wäßrigen Basen oder dem Wasser kann mindestens ein Salz, vorzugsweise bestehend aus einem Kation der obengenannten Basen und einem Anion der oben genannten üblichen Säuren, in einer Konzentration von 0,001 bis 10 Äquivalenten pro Liter, vorzugsweise 0,001 bis 1 Äquivalent pro Liter mitverwendet werden. Bevorzugt sind Natrium- und Kaliumacetat sowie Natrium- und Kaliumlactat.

- 5 Man kann das Verfahren kontinuierlich oder diskontinuierlich durchführen. Beim kontinuierlichen Verfahren erfolgt ein einmaliger und beim diskontinuierlichen Betrieb ein mehrfacher Durchlauf der Lösungen durch die Elektrodialysezelle. Das letztgenannte Verfahren (Batch) läßt sich in ein quasi-kontinuierliches Verfahren umwandeln, indem man den
- 10 entsprechenden Lösungen durch pH-Wert-Steuerung frisches Ultrafiltrat sowie frische Base zudosiert und gleichzeitig entsäuertes Ultrafiltrat und teilneutralisierte Base abführt (Feed und Bleed). Die Lösungen können dabei im Parallel-, Kreuz- oder Gegenstrom durch die Elektrodialysekammern geleitet werden.

15
Weitere Elektrodialysezellen können in Form einer mehrstufigen Kaskade angeordnet sein, insbesondere beim kontinuierlichen Betrieb.

Als Ionenaustauschermembranen kommen an sich bekannte Membranen in 20 Betracht, die z.B. eine Dicke von 0,1 bis 1 mm und einen Porendurchmesser von 1 bis 30  $\mu$ m bzw. eine gelartige Struktur aufweisen.

Die Anionenaustauschermembranen sind nach einem allgemein bekannten Prinzip aus einem Matrixpolymer aufgebaut, das chemisch gebundene 25 kationische Gruppen enthält. Bei den Kationenaustauschermembranen enthält das Matrixpolymer anionische Gruppen und die bipolaren Membranen weisen auf der einen Oberflächenseite kationische und auf der anderen Oberflächenseite anionische Gruppen auf.

- 30 Beispiele für Matrixpolymere sind Polystyrol, das mit z.B. Divinylbenzol oder Butadien vernetzt wurde, hoch- oder niedrigdichtes Polyethylen, Polysulfon, aromatische Polyethersulfone, aromatische Polyetherketone und fluorierte Polymere.
- 35 Die kationischen Gruppen werden durch Copolymerisation, Substitution, Pfropfung oder Kondensationsreaktion in die Matrixpolymere eingeführt. Beispiele für derartige Monomere sind Vinylbenzylammonium-, Vinylpyridinium- oder Vinylimidazolidinium-Salze. Über Amid- oder Sulfonamid-Kondensationsreaktionen werden Amine, die noch quaternäre 40 Ammoniumgruppen aufweisen, in das Matrixpolymere eingeführt.

Die anionischen Gruppen, in der Regel Sulfonat-, Carboxylat- oder Phosphonatgruppen, werden durch Copolymerisation, Kondensation, Pfropfung oder Substitution, z.B. im Falle von Sulfonsäuregruppen durch Sulfonierung oder Chlorsulfonierung, eingeführt.

Membranen auf Polystyrolbasis sind z.B. unter den Bezeichnungen Selemion® 5 (Fa. Asahi Glas), Neosepta® (Fa. Tokoyama Soda), Ionac® (Ionac Chemical Company) oder Aciplex® (FA. Asahi Chem.) im Handel.

Membranen auf Basis mit quaterniertem Vinylbenzylamin gepfropftem Polyethylen sind unter der Bezeichnung Raipore® R-5035 (Fa. RAI Research 10 Corp.), mit gepfropftem Polytetrafluorethylen unter der Bezeichnung Raipore R-1035, mit Styrolsulfonsäure gepfropftem Polyethylen unter der Bezeichnung R-5010 und mit Styrolsulfonsäure gepfropftem Polytetrafluorethylen unter der Bezeichnung R-1010, erhältlich.

- 15 In der EP-A-166 015 sind Anionenaustauschermembranen auf Basis Polytetrafluorethylen mit einer über eine Sulfonamidgruppe gebundenen quaternären Ammoniumgruppe beschrieben. Kationenaustauschermembranen auf Basis von fluorierten Polymeren sind z.B. unter der Bezeichnung Nafion® (Fa. DuPont) erhältlich.
- Die bipolaren Membranen können hergestellt werden durch Zusammenlegen von Kationen- und Anionenaustauschermembranen, durch Verkleben von Kationen- und Anionenaustauschermembranen nach z.B. der DE-OS 35 08 206 oder der US-PS 4 253 900 oder als "single film"-Membranen. So beschreibt die DE-OS 33 30 004 die Herstellung einer bipolaren Membran durch Ausfällung einer Vorstufe einer Anionenaustauschermembran, die anschließend mit anionischen Resten versehen wird, auf einer Kationenaustauschermembran.
- 30 Die US-PS 4 057 481 und die US-PS 4 335 116 beschreiben Verfahren zur Herstellung von bipolaren Membranen, bei denen auf die eine Seite einer Membran Kationenaustauschergruppen und auf die andere Seite Anionenaustauschergruppen eingeführt werden. Zur weiteren Patentliteratur, die die Herstellung von bipolaren Membranen beschreibt, gehören z.B.
  35 US-PS 4 140 815, EP-A-143 582 und JP-OS 80/99927.

Obwohl sich das Verfahren durch hohe Kapazitäten, die über den Strom den Erfordernissen angepaßt werden können, auszeichnet, kann es je nach Verfahrensbedingungen und den verwendeten Elektrotauchlackier-

40 badzusammensetzungen nach einiger Betriebszeit zu einer Ablagerung von organischem Material auf den Membranen kommen. In diesen Fällen kann eine Zwischenspülung der Membranen mit verdünnten Säuren vorgenommen werden.

Die durch die Elektrodialysezellen geführten Lösungen haben eine Strömungsgeschwindigkeit von 0.001~m/s bis 2.0~m/s, vorzugsweise 0.01~bis 0.1~m/s.

- 5 Die Elektrodialyse wird bei Temperaturen von 0 bis 100°C, vorzugsweise 20 bis 50°C und bei Drücken von 1 bis 10 bar, vorzugsweise bei Atmosphärendruck durchgeführt. Der Druckabfall über die eingesetzten Membranen beträgt bis zu 5 bar, in der Regel bis zu 0,2 bar.
- 10 Mit dem Verfahren der kathodischen Elektrotauchlackierung werden elektrisch leitende Flächen beschichtet, z.B. Automobilkarosserien, Metallteile, Bleche aus Messing, Kupfer, Aluminium, metallisierten Kunststoffen oder mit leitendem Kohlenstoff überzogenen Materialien, sowie Eisen und Stahl, die gegebenenfalls chemisch vorbehandelt, z.B. phosphatiert, sind.

Das Verfahren der Entfernung von Säure aus dem Elektrotauchlackierbad mittels Elektrodialyse zeichnet sich durch hohe Kapazitäten aus, die über eine Variation der elektrischen Stromdichte den Erfordernissen angepaßt werden können. Neben der Säure werden nur unwesentliche Mengen der anderen organischen und anorganischen Bestandteile des Ultrafiltrates entfernt.

## Beispiel 1

15

Verfahrensvariante A) mit folgendem Aufbau der Elektrodialysezelle  $Z_A$ : 25 Anode- $K_2$ - $M_1$ - $K_1$ - $M_1$ - $K_2$ -Kathode

Durch die mittlere Kammer (K<sub>1</sub>) einer runden Dreikammer-Elektrodialysezelle wurde bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,74 über ein Vorratsgefäß und durch die beiden äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) 150 g einer 30 Natriumhydroxidlösung mit einem pH-Wert von 12,2 über ein zweites Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendeten Anionenaustauschermembranen (M<sub>1</sub>) zwischen den Kammern K<sub>1</sub> und K<sub>2</sub> waren vom Typ Selemion® DMV (Fa. Asahi Glass). Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die freie Membranfläche 3,14 cm<sup>2</sup>. Über zwei Elektroden, die in den beiden äußeren 35 Kammern (K<sub>2</sub>) integriert waren, wurde während eines Versuches ein konstanter elektrischer Gleichstrom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Eine Gewichtsänderung der Lösungen war nach Versuchsende nicht feststellbar. Die Änderungen der Zusammensetzung des Ultrafiltrats sowie die verwendeten elektrischen

40 Stromdichten und die daraus resultierenden Kapazitäten sind in der Tabelle 1 aufgeführt. Die elektrische Spannung zur Aufrechterhaltung eines konstanten Stromes variierte während eines Versuches nur wenig. Die Abnahme des pH-Wertes der Natriumhydroxidlösung war kleiner als 2 %.

O.Z. 0050/38841

Beispiel 2

Durch die mittlere Kammer  $(K_1)$  einer runden Dreikammer-Elektrodialysezelle wurde bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,74 über ein Vorratsgefäß und durch die beiden äußeren Kammern  $(K_2)$  150 g einer

10 Natriumacetat/kg, mit Essigsäure auf einen pH-Wert von 6,5 angesäuert) über ein zweites Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendete Anionenaustauschermembran (M<sub>1</sub>) zwischen der Kammer K<sub>1</sub> und der anodenseitigen Kammer K<sub>2</sub> waren vom Typ Selemion® DMV und die bipolare Membran (M<sub>2</sub>) zwischen der Kammer K<sub>1</sub> und der kathodenseitigen Kammer K<sub>2</sub>

Natriumacetat-Essigsäurelösung (Zusammensetzung: 0,067 mol

- 15 bestand aus zwei zusammengelegten Membranen vom Typ Selemion® CMV (Kationenaustauschermembran) und AMV (Anionenaustauschermembran; alle Membranen Fa. Asahi Glass). Angeordnet war die bipolare Membran mit ihrer Anionenaustauscherseite zur Anode und ihrer Kationenaustauscherseite zur Kathode. Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die freie Membranfläche
- 20 3.14 cm². Über zwei Elektroden, die in den beiden äußeren Kammern (K²) integriert waren, wurde während eines Versuches ein konstanter elektrischer Gleichstrom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Eine Gewichtsänderung der Lösungen war nach Versuchsende nicht feststellbar. Die Änderungen der Zusammensetzung des
- 25 Ultrafiltrats sowie die verwendeten elektrischen Stromdichten und die daraus resultierenden Kapazitäten sind in der Tabelle 1 aufgeführt. Die elektrische Spannung zur Aufrechterhaltung eines konstanten Stromes variierte während eines Versuches nur wenig.

30 Beispiel 3

Verfahrensvariante A) mit folgendem Aufbau der Elektrodialysezelle  $Z_A$ : Anode- $K_2-M_1-K_1-M_1-K_2-K$ athode

35 Durch die mittlere Kammer (K<sub>1</sub>) einer runden Dreikammer-Elektrodialysezelle wurde bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,73 über ein Vorratsgefäß und durch die beiden äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) 150 g einer Natriumhydroxidlösung mit einem pH-Wert von 12,0 über ein zweites Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendeten Anionenaustauschermembranen 40 (M<sub>1</sub>) zwischen den Kammern K<sub>1</sub> und K<sub>2</sub> waren vom Typ Ionac® MA-3475 (Fa. Ionac Chemical Company). Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die

freie Membranfläche 3,14 cm<sup>2</sup>. Über zwei Elektroden, die in den beiden

äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) integriert waren, wurde während eines Versuches ein konstanter elektrischer Gleichstrom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Eine Gewichtsänderung der Lösungen war nach Versuchsende nicht feststellbar. Die Änderungen der Zusammensetzung des Ultrafiltrats sowie die verwendeten elektrischen Stromdichten und die daraus resultierenden Kapazitäten sind in der Tabelle 2 aufgeführt. Die elektrische Spannung zur Aufrechterhaltung eines konstanten Stromes variierte während eines Versuches nur wenig. Die Abnahme des pH-Wertes der Natriumhydroxidlösung war kleiner als 2 %.

10

Beispiel 4

Verfahrensvariante A) mit folgendem Aufbau der Elektrodialysezelle  $Z_A$ : Anode- $K_2-M_1-K_1-M_1-K_2-Kathode$ 

Durch die mittlere Kammer (K<sub>1</sub>) einer runden Dreikammer-Elektrodialysezelle wurde bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,73 über ein Vorratsgefäß und durch die beiden äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) 150 g einer Natriumhydroxidlösung mit einem pH-Wert von 12,0 über ein zweites

20 Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendeten Anionenaustauschermembranen

(M<sub>1</sub>) zwischen den Kammern K<sub>1</sub> und K<sub>2</sub> waren vom Typ Aciplex® A-201 (Fa. Asahi Chemical). Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die freie Membranfläche 3,14 cm<sup>2</sup>. Über zwei Elektroden, die in den beiden äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) integriert waren, wurde während eines Versuches ein

25 konstanter elektrischer Gleichstrom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Eine Gewichtsänderung der Lösungen war nach Versuchsende nicht feststellbar. Die Änderungen der Zusammensetzung des Ultrafiltrats sowie die verwendeten elektrischen Stromdichten und die daraus resultierenden Kapazitäten sind in der

30 Tabelle 2 aufgeführt. Die elektrische Spannung zur Aufrechterhaltung eines konstanten Stromes variierte während eines Versuches nur wenig. Die Abnahme des pH-Wertes der Natriumhydroxidlösung war kleiner als 2 %.

Beispiel 5

35

Verfahrensvariante C) mit folgendem Aufbau der Elektrodialysezelle  $Z_C$ : Anode- $K_2-M_2-K_3-M_1-K_1-M_1-K_2-Kathode$ 

Durch die Kammer (K<sub>1</sub>) einer runden Vierkammer-Elektrodialysezelle wurde

40 bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,73 über ein

Vorratsgefäß, durch die Kammer K<sub>3</sub> 150 g einer 0,14 gew. Zigen

Natriumacetatlösung über ein zweites Vorratsgefäß und durch die beiden

äußeren Kammern K<sub>2</sub> 150 g einer Natriumhydroxidlösung mit einem pH-Wert von

12.0 über ein drittes Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendeten Anionenaustauschermembranen (M1) zwischen den Kammern K1 und K2 sowie K1 und K3 waren vom Typ Aciplex® A-201 (Fa. Asahi Chemical) und die Kationenaustauschermembran (M2) zwischen der Kammer K2 und K3 war vom Typ Selemion® CMV (Fa. Asahi Glass). Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die freie Membranfläche 3,14 cm². Über zwei Elektroden, die in den beiden äußeren Kammern (K2) integriert waren, wurde während eines Versuches ein konstanter elektrischer Gleichstrom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Eine Gewichtsänderung der Lösungen war nach Versuchsende nicht feststellbar. Die Änderungen der Zusammensetzung des Ultrafiltrats sowie die verwendeten elektrischen Stromdichten und die daraus resultierenden Kapazitäten sind in der Tabelle 2 aufgeführt. Die elektrische Spannung zur Aufrechterhaltung eines konstanten Stromes variierte während eines Versuches nur wenig. Die Abnahme des pH-Wertes der Natriumhydroxidlösung war kleiner als 2 %.

Beispiel 6

35

Verfahrensvariante A) mit folgendem Aufbau der Elektrodialysezelle  $Z_A$ : 20 Anode- $K_2$ - $M_1$ - $K_1$ - $M_1$ - $K_2$ -Kathode

Durch die mittlere Kammer (K<sub>1</sub>) einer runden Dreikammer-Elektrodialysezelle wurde bei 25°C 150 g Ultrafiltrat mit einem pH-Wert von 5,73 über ein Vorratsgefäß und durch die beiden äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) 150 g einer

25 Natriumhydroxidlösung mit einem pH-Wert von 12,0 über ein zweites Vorratsgefäß im Kreis gepumpt. Die verwendeten Anionenaustauschermembranen (M<sub>1</sub>) zwischen den Kammern K<sub>1</sub> und K<sub>2</sub> waren vom Typ Ionac<sup>®</sup> MA-3475 (Fa. Ionac Chemical Company). Die Dicke der Kammern betrug 1 cm und die freie Membranfläche 3,14 cm<sup>2</sup>. Über zwei Elektroden, die in den beiden 30 äußeren Kammern (K<sub>2</sub>) integriert waren, wurde während eines Versuches eine konstante elektrische Gleichspannung angelegt und der sich einstellende elektrische Strom solange aufrecht erhalten, bis das Ultrafiltrat einen pH-Wert von 6,5 aufwies. Der pH-Wert der Natriumhydroxidlösung betrug dann 11,8.

Nach Versuchsende wurden die Lösungen abgelassen, ohne Zwischenspülung durch neue ersetzt und der Versuch unter gleichen Bedingungen erneut durchgeführt. In der Tabelle 3 sind für 11 aufeinander folgende Versuche der Zeitbedarf, die pH-Wertänderung des Ultrafiltrats, die elektrische 40 Stromdichte zum Versuchsbeginn und Ende sowie die daraus resultierende Kapazität zusammengefaßt.

Eine Abnahme der Kapazität war nicht feststellbar.

Tabelle 1: Ultrafiltratzusammensetzung vor und nach der Elektrodialyse, elektrische Stromdichten und Kapazitäten für Beispiel 1 und 2

	рн	FK [7]	Pb++ [ppm]	Na <sup>+</sup> [ppm]	C1. <sup>-</sup> [ppm]	Ac <sup>-</sup> [	PM [ 7, ]	BG [7]	j [mA/cm <sup>2</sup> ]	Kapazität [kg UF/m²·h]
Ultrafiltrat-Einsatz für Beispiel 1 und 2	5,7	i	685	10		0,1				·
Austräge Beispiel 1	6,5	0,39	675		i i i i i	0,1	0,11	0,55	2,0	274
Austräge Beispiel 2	6,5 6,5	96'0	671	<del>1</del> 3		0,1	0,12	0,59	2,0	144 246
	6,5 6,5	-							10,0 22,6	157
FK = Festkörper	<u>a</u>	M = Meth	PM = Methoxipropanol	nol		Кара	zität =	Menge a	Kapazität = Menge an Ultrafiltrat, die	at, die

Kapazität = Menge an Ultrafiltrat, die
 pro Stunde und m² Gesamt membranfläche auf einen
 pH-Wert von 6,5 gebracht wird

8G = Butylglykol

= Acetat

Ac-

Tabelle 2: Ultrafiltratzusammensetzung vor und nach der Elektrodialyse, elektrische Stromdichten und Kapazitäten für die Beispiel 3, 4 und 5

Kapazität	[kg_UF/m²·h]	1	1031	916	1077	1124	427	808
Кара	[ kg		_		<b>.</b>	. <b>-</b>		
فسا.	[mA/cm <sup>2</sup> ]	ı	11,3	11,8	12,4	11,6	7,0	14.0
B6	[7]	0,23 0,50	67'0	0,51	67'0	0,45	0,48	0,47
ЬР	[7,]	0,23	0,20	0,25	0,23	0,21	0,20	0,21
Ac _	[7]	0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1	<0,1
c1 -	[maa]	7 7 7	12	14	13	15	2.1	18
Na+	[maa]	17	12	=	13	12	24	2.1
Pb++	[mdd]	556	541	522	979	539	541	535
Ŧ	[1,1]	0,30	0,29	0,30	0,30	0,29	0,28	0,28
н		5,73	6,5	6,5	6,5	6,5	6,5	6,5
		filtrat-Einsa eispiel 3, 4	Austräge Beispiel 3			Austrag Beispiel 4	Austräge Beispiel 5	

pH-Wert von 6,5 gebracht wird Kapazität = Menge an Ultrafiltrat, die pro Stunde und  $m^2$  Gesamtmembranfläche auf einen

PP = Phenoxipropanol BG = Butylglykol

FK = Festkörper Ac = Acetat

Tabelle 3: Meßdaten Beispiel 6

	Versuch	Zeit	рН	j	Kapazität
5	Nr.	[min]	<u>UF</u>	[mA/cm <sup>2</sup> ]	[kg_UF/m²·h]
	1	0	5,73	12,2	•
		16.0	6,50	11,3	895
	2	. 0	5,73	11,1	
0	_	16,6	6,50	9,0	863
	3	0	5,73	11,5	
		15,5	6,50	10,2	924
	4	0	5,73	11,6	
	·	14,2	6,50	10,3	1009
5	5	0	5,73	11,4	
	_	15,9	6,50	10,1	901
	6	0	5,73	11,5	
		15,3	6,50	10,2	936
	7	0	5,73	11,5	
0		14,3	6,50	10,2	1002
_	8	O	5,73	11,5	
		15.0	6,50	10,2	955
	9	0	5,73	12,3	
		12.8	6,50	11,0	1119
5	10	o	5,73	12,1	
		13,3	6,50	10,8	1077
	11	0	5,73	11,9	
		14.3	6,50	10,7	1002

30

35

## Patentansprüche

- Verfahren zum Entfernen von Säure aus kathodischen Elektrotauchlackier-Bädern, in denen elektrisch leitende Substrate mit kationischen, in Form von wäßrigen Dispersionen vorliegenden Harzen beschichtet werden, durch Trennung der Dispersion mittels Ultrafiltration in die Harzdispersion und das Ultrafiltrat und Weiterbehandlung des Ultrafiltrates, dadurch gekennzeichnet, daß man
- 10 A) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_{\underline{A}}$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_2-M_1-K_1-M_1)_{n}-$$

- in der  $M_1$  die Anionenaustauschermembranen und n einen Wert von 1 bis etwa 500 bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  eine wäßrige Base leitet, oder daß man
- B) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_B$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_2-M_1-K_1-M_2)_{n}-$$

- in der  $M_1$  die Anionenaustauschermembranen und  $M_2$  bipolare Membranen bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  Wasser oder einen Elektrolyten, bevorzugt die abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, leitet, oder daß man
- 30 C) das Ultrafiltrat durch die Kammern  $K_1$  einer Elektrodialysezelle  $Z_C$  mit der charakteristischen Sequenz

$$-(K_3-M_1-K_1-M_1-K_2-M_2)_n-$$

in der  $M_1$  die Anionenaustauschermembranen und  $M_2$  die Kationenaustauschermembranen bedeuten, leitet, und daß man durch die Kammern  $K_2$  eine wäßrige Base sowie durch die Kammern  $K_3$  Wasser oder einen Elektrolyten, bevorzugt die abzutrennende Säure, ein Salz dieser Säure sowie ein Gemisch aus beiden, leitet und

die Elektrodialyse mit Stromdichten bis 100 mA/cm $^2$  vornimmt, wobei das hierfür benötigte elektrische Feld mittels zweier Elektroden an den Enden der Elektrodialysezellen  $Z_A$ ,  $Z_B$  oder  $Z_C$  angelegt wird.

 Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Strömungsgeschwindigkeit der Flüssigkeiten in den Elektrodialysezellen 0,001 bis 2 m/s beträgt.

15

5

- 3. Verfahren nach den Ansprüchen 1 und 2, dadurch gekennzeichnet, daß man die Elektrodialyse bei 0 bis  $100^{\circ}$ C vornimmt.
- 4. Verfahren nach den Anspruchsformen A und C von Anspruch 1 sowie nach den Ansprüchen 2 und 3, dadurch gekennzeichnet, daß man eine wäßrige Base verwendet, die einen pH-Wert bis 14 hat.
- Verfahren nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß man als Basen Natriumhydroxid, Kaliumhydroxid, Natriumcarbonat, Kaliumcarbonat,
   Calciumhydroxid, Bariumhydroxid, Ammoniak, Ammoniumcarbonat, Amine sowie quaternäre Ammoniumhydroxide verwendet.
  - 6. Verfahren nach den Ansprüchen 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß die verwendeten wäßrigen Basen noch Salze enthalten.

30

7. Verfahren nach den Ansprüchen 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß die Elektroden in den Kammern  $K_2$ ,  $K_3$  oder in einem separaten Spülkreis integriert sind, der einen Elektrolyten, bevorzugt Natriumsulfat, Nariumhydroxid, Essigsäure oder Schwefelsäure enthält.

35