(11) Veröffentlichungsnummer:

0 100 400

A1

(12)

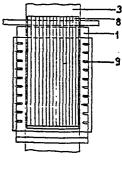
EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

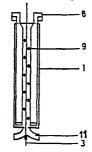
(21) Anmeldenummer: 83104257.7

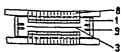
(22) Anmeldetag: 30.04.83

(51) Int. Cl.³: **C 25 D 7/06** C **25** D **5/08**

- (30) Priorität: 31.07.82 DE 3228641
- (43) Veröffentlichungstag der Anmeldung: 15.02.84 Patentblatt 84/7
- (84) Benannte Vertragsstaaten: AT BE CH DE FR GB IT LI LU NL SE
- (71) Anmelder: Hoesch Werke Aktiengesellschaft Eberhardstrasse 12 D-4600 Dortmund 1(DE)
- (72) Erfinder: Bechem, Werner, Dipl.-Ing. Im Henkenhof 17 D-5912 Hilchenbach(DE)
- (72) Erfinder: Leyhe, Lutz Hevener Strasse 2 D-5810 Witten-Heven(DE)
- 72) Erfinder: Peters, Hubertus, Dipl.-Ing. Grabbeplatz 17 D-4600 Dortmund(DE)
- (72) Erfinder: Wolfhard, Dietrich, Dr.-Ing. Schulzstrasse 7 D-4600 Dortmund(DE)
- (54) Verfahren zur elektrolytischen Abscheidung von Metallen aus wässrigen Lösungen der Metalisalze auf Stahlband und Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens.
- (57) Bei einem Verfahren zur elektrolytischen Absheidung von Metallen aus wässrigen Lösungen der Metallsalze auf Stahlband (3) unter Anwendung hoher Relativströmungsgeschwindigkeiten zwischen Elektrolyt (4) und Stahlband (3) sowie Anoden (8) zum Erreichen großer Stromdichten bei möglichst geringem Energieeinsatz wird die starke Relativströmung erreicht, indem ein längs der Ebene des Stahlbandes (3) gerichteter Elektrolytstrom (Niederdruckteil) durch Elektrolytteilströme quer zur Bandlaufrichtung (Hochdruckteil) in einen turbulenten Strömungszustand versetzt wird, um die elektrolytische Metallabscheidung mit hohen Stromdichten bei möglichst geringem Energieeinsatz für die Strömung und möglichst geringem Anoden/Kathodenabstand bei Einsatz von vorzugsweise löslichen Anoden (8) zu ermöglichen, wobei die Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens in Form mindestens einer Elektrolysezelle (1), die das Stahlband (3) umschließt, gebildet aus den Anoden (8) und den Behälterwandungen, sich dadurch kennzeichnet, daß an den nicht von Anoden (8) bedeckten Schmalseiten der Elektrolysezelle (1) Elektrolytzuführeinrichtungen angebracht sind, durch die eine Treilmenge der gesamten umgewälzten Elektrolytmenge in Richtung auf die Bandkante zuführbar ist, und daß eine weitere Zuführeinrichtung an einem der Zellenenden angebracht ist, durch die der übrige Teil der gesamten umgewälzten Elektrolytmenge längs der Bandlaufebene zuführbar ist.







Hoesch Werke Aktiengesellschaft Eberhardstraße 12, 4600 Dortmund 1

Verfahren zur elektrolytischen Abscheidung von Metallen aus wässrigen Lösungen der Metallsalze auf Stahlband und Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur elektrolytischen Abscheidung von Metallen aus wässrigen Lösungen der Metallsalze auf Stahlband unter Anwendung hoher Relativströmungsgeschwindigkeiten zwischen Elektrolyt und Stahlband sowie Anoden zum Erreichen großer Stromdichten bei möglichst geringem Energieeinsatz sowie eine Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens.

Elektrolytisch veredeltes, insbesondere elektrolytisch
verzinktes Stahlblech, das auf kontinuierlich arbeitenden
Anlagen hergestellt wird, gelangt in zunehmendem Maße
für die Herstellung von Haushalt- und Elektrogeräten und
in der Automobilindustrie zum Einsatz. Zweiseitig oder nur
auf einer Seite elektrolytisch verzinktes Stahlblech erhält
durch den Überzug einen aktiven Korrosionsschutz und
bietet einen ausgezeichneten Haftgrund für nachträgliche
Lackierungen bzw. Beschichtungen.

Es gibt bereits eine Anzahl von leistungsfähigen elektrolytischen Breitband-Verzinkungsanlagen, die sich im wesentlichen in der Bauweise der Verzinkungszellen (vertikale,
horizontale oder radiale Bandführung im Elektrolysebereich)

unterscheiden. Die heute üblichen maximalen Stromdichten liegen in einem Bereich zwischen etwa 50 und 100 A/dm².

Durch die Entwicklung eines Verfahrens und einer Vorrichtung zur elektrolytischen Abscheidung mit großen
kathodischen Stromdichten kann entweder die zum Erzeugen
einer größeren Zinkauflage erforderliche Elektrolysestrecke
und damit der eigentliche Behandlungsteil verkürzt oder die
Bandgeschwindigkeit, d. h. die Durchsatzleistung, gesteigert
werden.

Wenn die elektrolytische Metallabscheidung mit großen
Stromdichten erfolgen soll, ohne daß ein dendritisches
Kristallwachstum, gewöhnlich als Anbrennung bezeichnet,
oder ein deutliches Absinken der Stromausbeute eintritt,
muß der Stofftransport zur Kathode verbessert werden. Es
ist davon auszugehen, daß bei den bestehenden elektrolytischen Bandverzinkungsanlagen die Metallionenkonzentration
im Elektrolyten und dessen Temperatur schon weitgehend
optimiert worden sind. Die wichtigste Maßnahme zum
Erreichen großer Stromdichten ist deshalb das Verkleinern
der Diffusionsschichtdicke auf der Kathode, d. h. dem
Stahlband unter gleichzeitiger Verhinderung einer unzulässig
großen Metall-ionenverarmung des Elektrolyten in Kathodennähe.

. 25

30

20

5

10

15

Die Verkleinerung der Strömungsgrenz- und damit der Diffusionsschichtdicke erfolgt vorzugsweise hydrodynamisch, worunter eine gezielte Elektrolytbewegung zu verstehen ist.

Ein Vergrößern der Stromdichte ist jedoch nur dann sinnvoll, wenn es gleichzeitig gelingt, den Spannungsverlust in der Elektrolysezelle durch Optimierung der Bauweise zu verringern. Bei der Optimierung muß die Stromübertragung von den Stromrollen zum Stahlband, die Verringerung und Anpassung der Anodenabstände zum Stahlband und die Beaufschlagung des Stahlbandes mit einer gerichteten Elektrolytströmung Berücksichtigung finden. In diese Überlegungen ist die geeignete

10 Gestaltung und Art der Anode mit einzubeziehen.

Die Durchführung von ein- und zweiseitiger Veredelung muß gewährleistet sein.

15 Zur Realisierung der Metallabscheidung mit hohen Stromdichten sind zahlreiche Zellenbauformen vorgeschlagen worden.

Die aus der DE-OS 30 17 079 bekannte Vorrichtung ist
20 gekennzeichnet durch horizontale Bandführung in der
Veredelungszelle, linienberührende Stromrollen zur
Stromübertragung auf das Stahlband, durch unter dem
Band angeordnete unlösliche Anorden und über dem Band
angeordnete, entsprechend der Abarbeitung nachführbare
25 lösliche Anoden, die partiell an die Stromquelle angeschlossen werden können und das Anbringen von Düsen
zur Strömungseinstellung zwischen den Anoden bzw. den
Anoden und dem zu veredelnden Stahlband.

Eine solche Vorrichtung führt zu Problemen bei der Konstanthaltung des Metallionengehaltes bei der Elektrolyse. Der konstruktionsbedingt eintretende unterschiedliche Spannungsabfall zwischen unlöslichen Anoden und Band bzw. 5 löslichen Anorden und Band führt zu Schwierigkeiten beim Konstanthalten bzw. Einstellen der notwendigen Abstände. zwischen den jeweiligen Anorden und dem zu veredelnden Stahlband. Nachteilig ist bei dieser Vorrichtung darüberhinaus die an der unlöslichen Anode entstehenden Gasent-10 wicklung, die dazu führt, daß Gasblächen sich unter dem zu veredelnden Stahlband auf der Bandoberfläche absetzen und zu Beschichtungsfehlern führen können. Eine horizontale Elektrolysezellenbauweise besitzt üblicherweise den Mangel, daß sich von den löslichen Anoden abtrennende Metallpartikel 15 auf die zu veredelnde Bandoberfläche setzen und dort zu Bandoberflächenfehlern führen können.

Das aus der DE-OS 29 17 630 bekannte weitere Verfahren mit horizontaler Bandführung ist gekennzeichnet durch eine starke Elektrolytströmung entgegengesetzt zur Bandlaufrichtung, parallel zum Band gerichtet, wobei das zu veredelnde Stahlband in der Mitte zwischen unlöslichen Anorden geführt wird. Die Lösung des Zinks zur Konstanthaltung des Zinkionengehaltes im Elektrolyten erfolgt durch chemisches Lösen von vorzugsweise Zinkschlacke im Bypass in entsprechenden Einrichtungen. Die Nachteile dieses Verfahrens bestehen darin, daß sich der Metallionengehalt des Elektrolyten über die Veredelungsstrecke verringert, was zu einer nicht optimalen Ausnutzung der

20

25

Veredelungsstrecke führen kann und Schwierigkeiten durch die über die Elektrolysestrecke zunehmende Gasblasenbeladung auftreten.

Das Verfahren nach der DE-PS 16 21 184 ist gekennzeichnet durch eine radiale Bandführung im Veredelungsbereich. In dem angezogenen Fall erfolgt die Stromübertragung auf das Band ebenfalls durch die Umlenkrolle. Bei allen Verfahren mit radialer Banführung ist in einer Zelle nur eine einseitige Bandveredelung möglich. Eine zweiseitige Veredelung macht die doppelte Zellenzahl erforderlich.

15

20

Ein weiteres aus der DE-OS 27 14 491 bekanntes Verfahren ist gekennzeichnet durch eine horizontale Bandführung, wobei das Band nur von unten mit Elektrolyt benetzt und mit einer Düse von unten angeströmt wird. Hiermit ist auch nur eine einseitige Bandveredelung möglich. Der Stoffübergang bei diesem Verfahren kann gegenüber dem konventionellen Stand nicht wesentlich vergrößert werden, da die Anströmung nicht mit ausreichend großer Geschwindigkeit erfolgt, um zu verhindern, daß Elektrolyt auf die nicht zu benetzende Rückseite des Bandes gelangt und dort zu einer ungewollten Abscheidung führt.

25 Schließlich ist das aus der DE-OS 31 06 615 bekannte Verfahren gekennzeichnet durch eine vertikale Bandführung in
der Veredelungszone und eine Anströmung der Bandoberfläche
mit Elektrolyt durch mit entsprechenden Durchbrüchen ver-

sehene unlösliche Anorden. Trotz notwendigerweise sehr hoher umgepumpter Elektrolytmengen können, bedingt durch die Anströmung des zu veredelnden Bandes durch die Anoden Strömungstoträume nicht vermieden werden.

- Die komplizierte Gestaltung der Anoden setzt den Einsatz von unlöslichen Anoden voraus, wodurch die bekannten Maßnahmen beim Einsatz von unslöslichen Anoden erforderlich werden.
- Von daher ist es Aufgabe der Erfindung, die elektrolytische 10 Metallabscheidung mit hohen Stromdichten bei möglichst geringem Energieeinsatz für die Strömung und möglichst geringem Anoden/Kathodenabstand bei Einsatz vorzugs weise löslicher Anoden zu ermöglichen. Ferner muß dafür Sorge getragen werden, daß die Stromübertragung auf 15 das Stahlband in möglichst geringem Abstand zur Verdelungsstrecke erfolgt, um den Spannungsverlust im Stahlband zu. minimieren. Um diese Forderung zu erfüllen, sind Maßnahmen zu treffen, die eine nachteilige Aufmetallisierung der Stromrollen verhindern. Während des Elektrolysevorganges 20 mußt die Gestaltveränderung der löslichen Anoden zur Konstanthaltung der Spannung ausgeglichen werden.

Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß bei einem Verfahren

25 nach dem Oberbegriff des Anspruches I dadurch gelöst, daß
die starke Relativströmung erreicht wird, indem ein längs
der Stahlbandebene gerichteter Elektrolytstrom (Niederdruckteil) durch Elektrolytteilströme quer zur Bandlaufrichtung

(Hochdruckteil) in einen turbulenten Strömungszustand versetzt wird.

Die Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens in

5 Form mindestens einer Elektrolysezelle, die das
Stahlband umschließt, gebildet aus den Anoden und den
Behälterwandungen, kennzeichnet sich dadurch, daß an
den nicht von Anoden bedeckten Schmalseiten der
Elektrolysezelle Elektrolytzuführeinrichtungen ange10 bracht sind, durch die eine Teilmenge der gesamten
umgewälzten Elektrolytmenge in Richtung auf die Bandkante zuführbar ist, und daß eine weitere Zuführeinrichtung an einem der Zellenenden (Bandein- bzw. -austritt)
angebracht ist, durch die der übrige Teil der gesamten
15 umgewälzten Elektrolytmenge längs der Bandlaufebene
zuführbar ist.

Vorteilhafte Ausführungen der erfindungsgemäßen Vorrichtung sind in den Ansprüchen 3 bis 12 beschrieben.

20

Durch die erfindungsgemäße Verfahrensweise und Vorrichtung ist die elektrolytische Metallabscheidung mit hohen Stromdicht en bei möglichst geringem Energieeinsatz für die Strömung und möglichst geringem Anoden/Kathodenabstand bei Einsatz von vorzugsweise löslichen Anoden möglich, wobei die Stromübertragung auf das Stahlband in möglichst geringem Abstand zur Veredelungsstrecke erfolgt, um den Spannungsverlust im Stahlband zu minimieren.

Anhand der Zeichnungen ist die Erfindung näher erläutert.

Die Elektrolysezelle 1 (Fig. 6) wird aus einem Schacht gebildet, der vorzugsweise aus Kunststoff hergestellt ist.

In den Schacht sind lösliche Anoden 8 eingesetzt, die entsprechend ihrer Abarbeitung von außen nachgeführt werden können. Die Anoden 8 werden vorzugsweise aus Streifen hergestellt, so daß sie leicht den tatsächlich vorliegenden Bandbreiten angepaßt werden können. Die Elektrolytzuführung des Hauptstromes erfolgt entweder von oben, so daß die Elektrolytaustrittsgeschwindigkeit vom freien Fall beeinflußt wird, oder aber von unten, so daß die Elektrolytströmungsgeschwindigkeit von einer nicht dargestellten Pumpe erzeugt wird.

Bei der Elektrolytzuführung oben in die Elektrolysezelle 1

15 kann durch Schrägstellen der Elektrolysezelle 1 die Austrittsgeschwindigkeit ohne Veränderung der unteren Zellenabdichtung (Fig. 3) eingestellt werden.

10

Die Parallelströmung zum Stahlband 3 wird, um eine über die gesamte Zellenfläche ausreichend gleichmäßige Turbulenz zu erzeugen, von quer zur Bandlaufrichtung, vorzugsweise über Düsen 9, einströmende Elektrolytteilströme beeinflußt. Die Strömungsrichtung der Düsen 9 kann verändert werden, so daß ein optimaler Turbulenzgrad eingestellt werden kann.

25 Die Regulierung der Strömungsgeschwindigkeit in der Elektrolysezelle erfolgt durch eine nicht dargestellte Vorrichtung zur Veränderung des Elektrolytaustrittsspaltes am unteren Ende der Elektrolysezelle. Diese Vorrichtung kann mechani-

scher und/oder strömungstechnischer Art (Gasströmung, Flüssigkeitsströmung) sein. Bei schnellaufenden Anlagen wird vorzugsweise mit einer strömungstechnischen Abdichtung gearbeitet werden müssen, um Oberflächenbeschädigungen zu vermeiden.

Für eine Veredelungsanlage werden vorzugsweise mehrere solcher Elektrolysezellen 1 hintereinander geschaltet und der Elektrolytrückfluß kann entweder, wie in Fig. 1 darge10 stellt, für alle Elektrolysezellen 1 gemeinsam erfolgen, bzw. jeweils für paarweise zueinander angeordnete Elektrolysezellen 1 entsprechend Fig. 2. Bei schräg angordneten Elektrolysezellen 1 kann entsprechend Fig. 3 verfahren werden. Unter den Elektrolysezellen 1 sind Sammelbehälter 5 für den Elektrolyten 4 angeordnet. Die erforderlichen Umpumpeinrichtungen sind nicht dargestellt.

Die Stromübertragung erfolgt entweder durch Umschlingung oder durch Linienberührung mit Stromrollen 2 bei vertikaler 20 oder auch schräger Anordnung. Die Stromrollen 2 werden sowohl über als auch unter der Elektrolysezelle 1 angeordnet (Fig. 1 - 5).

Den Einsatz von linienberührenden Stromrollen 2 zeigen die 25 Fig. 4 und 5. In der Fig. 4 ist der Einsatz von zwei linienberührenden Stromrollen 2 mit gegenüberliegenden Anpreßwalzen 10 dargestellt. Die großen Umlenkrollen 6 dienen zur Führung des Stahlbandes 3. Die Fig. 5 zeigt eine Anordnung linienberührender Stromrollen 2 als Gegenwalzen für die

Umlenkrollen 6. Mit dieser Anordnung ist es möglich, die Bauhöhe der Anlage zu verringern.

Um eine Aufmetallisierung der unteren Stromrollen 2 zu vermeiden, werden geeignete Abschirmungen 7 eingesetzt.

Die Fig. 6 gibt eine skizzenhafte Darstellung der Elektrolysezelle 1 wieder, aus der die Anordnung der Anoden 8
und der vorzugsweise eingesetzten Düsen 9 für die Erzeugung
10 der Querströmung, sowie die Abschirmung 7 am unteren Ende
der Elektrolysezelle zu erkennen sind.

Beispiel

Das erfindungsgemäße Verfahren ist mit einer Pilotanlage für die elektrolytische Bandverzinkung mit einer Elektrolysezelle 1 gemäß Fig. 3 und 6 erprobt worden. Das Stahlband 3. ist entfettet, gespült, in verdünnter Schwefelsäure gebeizt, gespült, anschließend zweiseitig verzinkt, gespült und getrocknet worden.

Elektrolysekennwerte:

Zinksulfat (ZnSO₄ · 7H₂O) : 350 g/I

25 Natriumsulfat (Na₂SO₄) : 60 g/l

ph-Wert : 3,5

Elektrolyttemperatur : 75° C

Bandgeschwindigkeit : 5 m/min

Zellenkennwerte

Elektrolysestrecke : 0,8 m

Anoden-Kathoden-Abstand : 0,025 m

Strömungszustand : turbulent

Es konnten die in Fig. 7 dargestellten Stromdichten erreicht werden. Die Qualität der Verzinkung ist entsprechend der konventionellen elektrolytischen Verzinkung. Der Spannungsverlust bei der größten erreichbaren Stromdichte betrug i. M. 28 V. Es zeigt sich, daß günstige Strömungszustände für die elektrolytische Zinkabscheidung auf Stahlband schon bei i. M. 40 % Düsenströmung, bezogen auf die Gesamtströmungsmenge, erreicht werden.

Hoesch Werke Aktiengesellschaft Eberhardstraße 12, 4600 Dortmund 1

Patentansprüche

- 1. Verfahren zur elektrolytischen Abscheidung von Metallen aus wässrigen Lösungen der Metallsalze auf Stahlband unter Anwendung hoher Relativströmungsgeschwindigkeiten zwischen Elektrolyt und Stahlband sowie Anoden zum Erreichen großer Stromdichten bei möglichst geringem Energieeinsatz, dadurch gekennzeichnet, daß die starke Relativströmung erreicht wird, indem ein längs der Ebene des Stahlbandes gerichteter Elektrolytstrom (Niederdruckteil) durch Elektrolytteilströme quer zur Bandlaufrichtung (Hochdruckteil) in einen turbulenten Strömungszustand versetzt wird.
- 2. Vorrichtung zur Durchführung des Verfahrens nach

 Anspruch 1 in Form mindestens einer Elektrolysezelle,
 die das Stahlband umschließt, gebildet aus den Anoden
 und den Behälterwandungen, gekennzeichnet dadurch,
 daß an den nicht von Anoden (8) bedeckten Schmalseiten
 der Elektrolysezelle (1) Elektrolytzuführeinrichtungen

 angebracht sind, durch die eine Teilmenge der gesamten
 umgewälzten Elektrolytmenge in Richtung auf die Bandkante
 zuführbar ist, und daß eine weitere Zuführeinrichtung an eine
 der Zellenenden (Bandein- bzw. -austritt) angebracht ist,
 durch die der übrige Teil der gesamten umgewälzten

 Elektrolytmenge längs der Bandlaufenebene zuführbar ist.

3. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß es sich bei den Zuführeinrichtungen an den Schmalseiten der Elektrolysezelle (1) um Düsen (9) handelt, die unter einem Winkel zur Bandlaufrichtung einstellbar sind.

5

20

- 4. Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß die schachtförmige Elektrolysezelle (1) in jedem Winkel zur Horizontalen größer 0° einrichtbar ist.
- Vorrichtung nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet,
 daß die Zuführung des längs der Ebene des Stahlbandes (3)
 geführten Hauptelektrolytstromes am oberen Ende der
 Elektrolysezelle (1) erfolgt und die Elektrolytströmung
 durch die Elektrolysezelle (1) durch Schwerkraft erzeugbar
 ist.
 - 6. Vorrichtung nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß die Zuführung des längs der Ebene des Stahlbandes (3) gerichteten Hauptelektrolytstromes am unteren Ende der Elektrolysezelle (1) erfolgt und die Elektrolytströmung durch die Elektrolysezelle (1) durch Pumpen entgegen der Schwerkraft erzeugbar ist.
 - 7. Vorrichtung nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet,
 25 daß die Ausströmgeschwindigkeit des Elektrolyten (4)
 aus der Elektrolysezelle (1) entweder durch Einstellen
 des Winkels der Elektrolysezelle (1) gegen die Horizontale
 oder durch Veränderung der Ausströmöffnung auf mechanische
 und/oder pneumatische und/oder hydraulische Weise vornehmbar ist.

- 8. Vorrichtung nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß die schachtförmige Elektrolysezelle (1) vertikal eingerichtet ist.
- Vorrichtung nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, daß die elektrolytische Kontaktierung des Stahlbandes (3) (Kathode) über Stromrollen (2) erfolgt, die in Bandlaufrichtung gesehen vor und hinter der Elektrolysezelle (1) angeordnet ist.

10

15

- 10. Vorrichtung nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, daß die Kontaktierung des Stahlbandes (3) durch teilweise Umschlingung um die Stromrollen (2) oder durch Linienberührung gegen die Stromrollen (2) oder durch eine Kombination beider Systeme miteinander erfolgt.
- Vorrichtung zum Schrägstellen der Anode zum Stahlband und zum Einstellen des Abstandes zwischen den Anoden und dem Stahlband, dadurch gekennzeichnet, daß die Anodenverstellung durch Bedienungselemente, die sich außerhalb des dem Elektrolyten (4) zugänglichen Raumes befinden, vornehmbar ist.
- 12. Vorrichtung nach Anspruch II, dadurch gekennzeichnet,
 25 daß eine günstige Gleichrichterspannung dadurch einhaltbar ist, daß en weder fortwährend oder von Fall zu
 Fall der Anodenabstand einschließlich des Neigungswinkels der Anoden (8) zum Stahlband (3) automatisch oder
 manuell einstellbar ist.

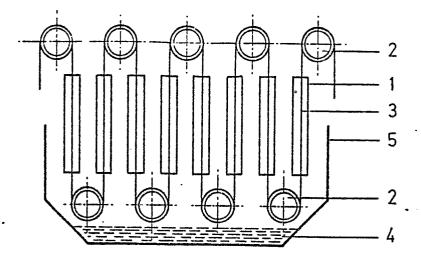


Fig. 1

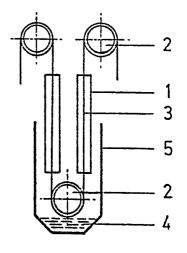


Fig. 2

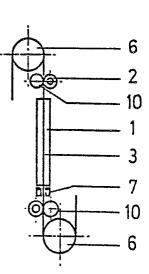


Fig.4

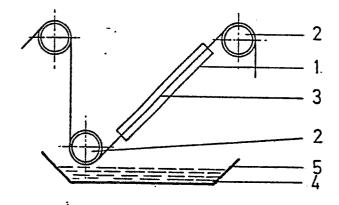


Fig. 3

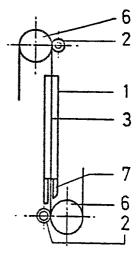
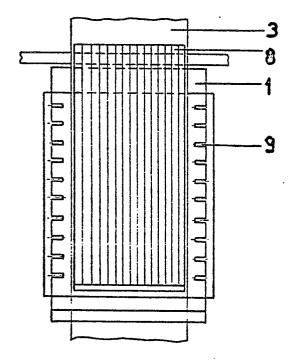
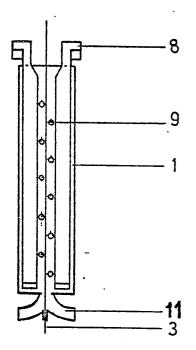


Fig.5





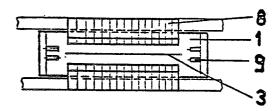


Fig. 6

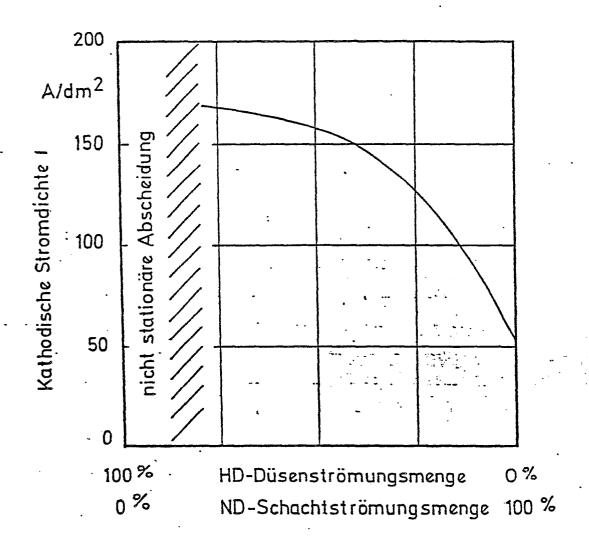


Fig.7 Abhängigkeit der erreichbaren kathodischen Stromdichte vom Verhältnis der Düsen-zur Schachtströmungs-menge. Gesamtströmungsmenge konstant.



EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE					EP 83104257.7		
ategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile		Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl. ³)			
х	DE - A1 - 3 108	ORP.)	1-6,8	1	25 D 25 D	•	
		; Fig. 1-6,10,11, ite 17, Zeilen 19-				,,,,,	
X		TS OF JAPAN, unexa- ions, C Field, Vol. März 1982					
	THE PATENT OFF: MENT, Seite 120 C 93	ICE JAPANESE GOVERN	-				
		56-152 990 (SHIN ITETSU K.K.) *					
		CC OF IADAM	1 2 5				
P,X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN, unexa- mined applications, C Field, Vol. 6,8, 6, No. 261, 21. Dezember 1982						
	THE PATENT OFF MENT, Seite 11 C 141	ICE JAPANESE GOVERN	-	С	25 D		
		57-152 486 (SHIN ITETSU K.K.) * 82)					
		905-MIG					
P,X	mined applicat	TS OF JAPAN, unexa- ions, C Field, Vol. . Dezember 1982,		1			
	THE PATENT OFFICE JAPANESE GOVERN- MENT, Seite 11 C 141						
	* Kokai-no. 57-152 487 (SHIN NIPPON SEITETSU K.K.) * (20-09-1982)						
Der	vorliegende Recherchenbericht wur	de für alle Patentansprüche erstellt.			٠		
Recherchenort		Abschlußdatum der Recherche	Prüfer				
WIEN		03-10-1983		SLAMA			

EPA Form 1503.

X: von besonderer Bedeutung allein betrachtet
 Y: von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie
 A: technologischer Hintergrund
 O: nichtschriftliche Offenbarung
 P: Zwischenliteratur
 T: der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze

D: in der Anmeldung angeführtes Dokument
L: aus andern Gründen angeführtes Dokument

[&]amp; : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument