



MINISTERO DELLO SVILUPPO ECONOMICO
DIREZIONE GENERALE PER LA TUTELA DELLA PROPRIETÀ INDUSTRIALE
UFFICIO ITALIANO BREVETTI E MARCHI

UIBM

DOMANDA NUMERO	101981900000460
Data Deposito	18/02/1981
Data Pubblicazione	18/08/1982

Priorità	345.935
Nazione Priorità	CA
Data Deposito Priorità	19-FEB-80

Titolo

PROCESSO DI SEPARAZIONE ELETTROLITICA DI ZINCO DA UNA SOLUZIONE DI SOLFATO
ACIDO DI ZINCO

Traduzione del documento estero di priorità relativo
alla domanda di brevetto di Invenzione Industriale di
COMINCO LTD., di nazionalità canadese, a VANCOUVER
(Canada); depositata il 18 Febbraio 1981, N° Prot.
9337 A/81

CONSUMO E AFFARI CORPORATIVI

CANADA

Ufficio Brevetti

Certificazione

Si certifica che i documenti qui allegati e sott
 elencati sono copie autentiche dei documenti depo
 sitati presso l'Ufficio Brevetti del Canada.

Descrizione, come originariamente depositata, con
 la domanda di brevetto N. di serie 345.935 il 19 Feb
 braio 1980 da Richard T. Chow, Clifford J. Krauss e
 Souwe Ybema, cedenti alla Cominco Ltd., dell'Invenzio-
 ne "PERFEZIONAMENTO NELLA SEPARAZIONE ELETTROLITICA
 DI ZINCO".

A testimonianza di quanto sopra ho firmato e fat
 to apporre il sigillo dell'Ufficio Brevetti, a Kull,
 Canada, il 7/10/80.

F.to

(sigillo)

A. Pigeon

Funzionario per le Autenticazioni

RIASSUNTO

Nel processo per l'elettrosoparazione cioè separazione elettrolitica di zinco da un elettrolita di solfato acido di zinco, l'elettrolita viene ricircolato alle celle ed una porzione dell'elettrolita viene fatta ritornare cioè riportata all'operazione di lisciviazione del materiale portante cioè contenente lo zinco. Facendo ritornare soltanto l'elettrolita traboccante dalle celle elettrolitiche che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti all'operazione di lisciviazione, la quantità di fanghiglia nelle celle può essere ridotta, il periodo fra le puliture delle celle può essere allungato e la quantità di agente di addizione per il controllo del contenuto di piombo nello zinco depositato può essere ridotta. L'elettrolita che trabocca soltanto da dette celle che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti viene deviato e tenuto separato dall'elettrolita di ricircolazione da tutte le altre celle,

Il presente documento ha lo scopo di illustrare
il funzionamento del sistema di controllo
e di segnalazione della temperatura
e della pressione nel motore.
Il sistema è costituito da una serie di sensori
e di relè che permettono di monitorare
lo stato del motore in tempo reale.
I dati vengono elaborati e visualizzati
sulla console di comando.

DESCRIZIONE

Il sistema di controllo è composto da
un'unità di elaborazione dati, da una
serie di sensori di temperatura e di
pressione, e da una serie di relè
che comandano le valvole di controllo.

La temperatura del motore è monitorata
da una serie di sensori che inviano
segnali all'unità di elaborazione dati.
La pressione nel motore è monitorata
da un sensore che invia segnali
all'unità di elaborazione dati.

L'unità di elaborazione dati elabora
i dati ricevuti dai sensori e li
visualizza sulla console di comando.
Inoltre, l'unità di elaborazione dati
comanda le valvole di controllo
in base ai dati ricevuti dai sensori.

La più alta concentrazione di fanghiglia si trova in una quantità di per litro di fanghiglia che è considerevolmente più elevata che nell'elettrolita preso in considerazione da celle contenenti anodi che sono stati in funzione per lungo tempo. Inoltre si è osservato che il grado di corrosione degli anodi è più elevato per anodi nuovi e recentemente puliti, e che il grado di corrosione diminuisce in modo marcato dopo che gli anodi nuovi e recentemente puliti sono stati in uso per circa un giorno. Di conseguenza, il consumo di agenti additivi come carbonato di bario o di stronzio per controllare cioè mantenere ridotto il contenuto in piombo nell'elettrolita e nello zinco depositato è più elevato in celle che contengono anodi nuovi e recentemente puliti.

Si è ora scoperto che la quantità di fanghiglia nelle celle elettrolitiche può essere ridotta, che il periodo fra le puliture di una cella può essere allungato e che la quantità di carbonato di bario e carbonato di stronzio aggiunto può essere ridotta quando soltanto l'elettrolita che trabocca da celle contenenti anodi nuovi e/o recentemente puliti viene riportato cioè ritornato nell'operazione di dissolubilizzare del materiale portante cioè contenente zinco.

Secondo l'invenzione - nel processo per l'elettrolisi di zinco - si è osservato che la quantità di

un materiale contenente zinco con elettrolita già impiegato contenente acido solforico, la depurazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'elettrolizzazione della soluzione depurata in una pluralità di celle elettrolitiche contenenti catodi ed anodi per la deposizione di zinco sui catodi, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle, il ritorno di una porzione dell'elettrolita ricircolante quale elettrolita già impiegato a detta lisciviazione e la sostituzione periodica di anodi nelle celle - è previsto il miglioramento che comprende la scelta, quale elettrolita già impiegato, dell'elettrolita di ritorno che trabocca dalle celle contenenti anodi scelti da anodi nuovi o recentemente rigenerati.

Sotto un altro aspetto, la presente invenzione prevede una apparecchiatura per il recupero di zinco comprendente in combinazione un'unità di lisciviazione ed un'unità di elettrolizzazione; detta unità di elettrolizzazione includendo una pluralità di celle di elettrolisi presentanti vasi di estrazione per l'elettrolita e vasi di reintegro dell'elettrolita; un circuito di ricircolazione dell'elettrolita che collega detti vasi di estrazione per l'elettrolita con detti vasi di reintegro per l'elettrolita; vasi di scaricamento per l'elettrolita da

detto circuito di ricircolazione a detta unità di lis-
civazione, detti mezzi di trasferimento essendo
collegati fra detti mezzi di traboccamento e detta
unità di liscivazione; mezzi per deviare l'elettro-
lita che trabocca in detto circuito di ricircolazio-
ne; e mezzi per deviare l'elettrolita che trabocca
da una qualsiasi cella di elettrolisi prescelta in
detti mezzi di trasferimento.

L'invenzione sarà ora descritta in dettaglio con
riferimento alla realizzazione preferita dell'invenzione.
Una soluzione di solfato acido di zinco purificato
viene elettrolizzata in una pluralità di celle elet-
trolitiche disposte in gruppi paralleli di due o di
tre celle. L'elettrolita viene alimentato ad ogni cella,
scorre attraverso la cella e trabocca in un circui-
to chiuso di ricircolazione per il ritorno dell'e-
lettrolita nelle celle. Il traboccamento delle celle
viene raccolto in un serbatoio di compensazione che
è posizionato nel circuito di ricircolazione. L'elet-
trolita nuovo e nuovo a la quantità richiesta di
acqua addizionale vengono aggiunti in un punto opposto
al serbatoio di compensazione. L'elettrolita viene
deviato dalla serbatoio di compensazione a una
cella prescelta. Il nuovo, come per esempio
una corrente di elettrolita, che la attraversa del

La elettrolisi viene eseguita con elettrolita acido
 25 e 30%, preferibilmente con elettrolita acido circa
 25 e 30%. L'elettrolita conveniente della soluzione
 se il colore viene successivamente distribuito ad os-
 sui nella elettrolitica, il volume di elettrolita che
 dovrebbe essere della purezza regolato tramite la re-
 golazione dell'acqua, entra nella cella, ed il volume
 dovrebbe essere sufficiente per mantenere il tenore di
 vizio e la purezza dell'elettrolita ai valori desiderati.

La cella della elettrolitica vengono pre-
 liti prima di essere per la prima volta, come per
 esempio l'acqua di mangiatoia, che iderisce alla supe-
 rifici della cella. La purezza di purezza, cioè il co-
 colo di acqua, è in relazione alla composizione e tem-
 peratura dell'elettrolita, il risultato di corrente
 ed il risultato in peso della acqua depositata.

La cella della elettrolitica, nella elettrolitica,
 il ciclo di acqua e la durata di servizio degli anodi
 dipende da la purezza dell'acqua che deve essere suffi-
 ciente per la purezza e la qualità e il peso della
 acqua. La purezza dell'acqua deve essere sufficiente
 con la purezza dell'acqua e la purezza dell'acqua.
 La purezza dell'acqua deve essere sufficiente per la
 purezza dell'acqua e la purezza dell'acqua.

che contemporaneamente si è accennato, anche all'operazione di lisciviazione. Tali nuclei di trasferimento dell'elettrolita all'interno di lisciviazione possono comprendere un sistema separato di tubazioni che collega i pezzi di traboccamento di ogni cella col circuito di lisciviazione, come previsto negli altri impianti di lisciviazione, o al pezzo di trasferimento per il ciclo di ritorno.

In una forma preferita di realizzazione, il pezzo di traboccamento delle celle comprende due tubi di traboccamento separati. Il primo tubo di traboccamento è collegato al circuito di miscelazione, ed il secondo tubo di traboccamento è collegato al pezzo di trasferimento per il ciclo di ritorno nell'operazione di lisciviazione. Viene previsto un modo di chiusura, cioè di apertura, come un tappo, un dispositivo di arresto o una valvola, che può essere usato per far sì che la cella trabocchi nel circuito di circolazione e nella lisciviazione di lisciviazione, o che invece, resti chiusa e quindi non trabocchi. Con l'apertura della cella trabocca nel circuito di lisciviazione, e può essere diretta col pezzo di trasferimento al circuito di ritorno, o collegata per il ritorno alla cella traboccando il traboccamento nel circuito di lisciviazione, oppure internamente alla cella traboccando nel pezzo di lisciviazione.

avendo chiuso il circuito con un filo che si
inaboccherà, oppure in aboccherà può essere di-
rivo e diretto in arredo, cioè sia nel circuito di
microscopia che nel mezzo di trasferimento. Le
dimensioni dei tubi di inaboccherà sono scelte in
modo tale che tutto il inaboccherà di una cella
può essere accolto ed è il tutto da ogni tubo di in-
aboccherà. Preferibilmente le dimensioni dei tubi
di inaboccherà sono le stesse, di modo che quelli
non vengono usati i pezzi di chiusura cioè di esclu-
sione, il inaboccherà di una cella in circolo in
pressioni all'incirca uguali per i due tubi di in-
aboccherà.

Il volume di gas per inaboccherà all'appa-
rato di inaboccherà deve essere preferito alla
all'incirca uguale al volume di gas che si trova
all'interno del processo. Per completare la ricerca di
inaboccherà il gas che si trova all'interno di
apparecchiatura un volume di gas che si trova all'interno

all'interno verrà con l'incirca per il tutto
all'interno di gas che si trova all'interno di
apparecchiatura.

Il gas che si trova all'interno di
apparecchiatura di gas che si trova all'interno di
apparecchiatura di gas che si trova all'interno di

Esempio 1

Questo esempio si riferisce all'unità di 30 celle elettrolitiche come descritta nell'esempio comparativo, ma modificata per mettere in pratica il metodo secondo l'invenzione. L'alimentazione di elettrolita ad ogni cella viene fornita da un circuito chiuso di ricircolazione di elettrolita comprendente un serbatoio di compensazione ed uno scambiatore di calore. L'elettrolita trabocca da ogni cella in un pezzo di traboccamento che comprende due tubi di traboccamento, uno collegato al circuito di ricircolazione, l'altro collegato a tubazioni per trasferire il traboccamento all'operazione di lisciviazione del materiale contenente zinco. Sono forniti mezzi di arresto per chiudere il traboccamento di elettrolita attraverso uno dei due tubi di traboccamento.

L'unità venne fatta funzionare con un flusso di elettrolita neutro (nuovo) al serbatoio di compensazione di 270 l/min. e con un flusso di elettrolita ricircolato ad ogni cella di 180 l/min. Il traboccamento di elettrolita da ogni cella nel circuito di ricircolazione era di 180 l/min. per una portata totale di circolazione dell'elettrolita di 5400 l/min. Il flusso totale di acido al ritorno all'operazione di lisciviazione era di 270 l/min.

CICLO DI LAVORAZIONE PER LA PULITURA DEGLI ANODI E PER L'ACIDO DI RITORNO

Giorno	Lun.	Mart.	Merc.	Giov.	Ven.	Sab.	Dom.	Lun.	Mart.	Giov.	Ven.	Sab.	Dom.
Sottimana	1							2		6			
Acido													
Acido													
Acido													
Celle 1°	1	2	3	4	5	-	-	6	7	29	30	-	-
Acido di													
Acido in													
Acido	90	90	90	90	90	90	90	90	90	90	90	90	90
Acido													
Acido													
Acido													
Acido													
Acido	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180	180
Acido													
Acido													
Celle 2°	1	2	3	4	5	6	7	6	7	29	30	30	31

Esempio 2

L'unità modificata di celle elettrolitiche venne fatta funzionare per un periodo di 6 settimane come descritto nell'esempio 1 con l'aggiunta di 1 Kg di carbonato di bario per tonnellata di zinco depositato. Il contenuto medio in piombo dello zinco depositato venne determinato dopo ogni ciclo di deposizione. Il contenuto medio in piombo era di 8,9 ppm. L'aggiunta di carbonato di bario venne successivamente sospesa e il funzionamento dell'unità fu continuato per un periodo di 3 settimane. Il contenuto medio di piombo dello zinco depositato aumentò fino a 13,9 ppm.

Confrontando i risultati dell'Esempio comparativo e dell'Esempio 2, si può vedere che il contenuto in piombo dello zinco depositato può essere ridotto deviando l'elettrolita che trabocca da celle che contengono anodi recentemente puliti nell'operazione di lisciviazione. Si può anche vedere che la quantità di prodotto additivo aggiunta per il controllo del contenuto di piombo nello zinco depositato può essere considerevolmente ridotta, pur mantenendo un basso contenuto di piombo nello zinco depositato.

Un risultato naturale del funzionamento dell'unità

pianto secondo il processo dell'invenzione si rischierà che durante lunghi periodi di funzionamento l'accumulo di solidi verrebbe ridotto in modo significativo richiedendo perciò una pulitura meno frequente delle celle.

Naturalmente si comprenderà che si possono fare modifiche nella realizzazione dell'invenzione qui illustrata e descritta senza uscire dallo scopo e dall'ambito dell'invenzione come definita dalle rivendicazioni allegate.

RIVENDICAZIONI

1) In un processo per l'elettro-separazione di zinco comprendente la lisciviazione di materiale contenente zinco con elettrolita già impiegato contenente acido solforico, la separazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'elettrolizzazione della soluzione separata in una pluralità di celle elettrolitiche contenenti catodi e anodi per la deposizione di zinco sui catodi, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle, il ritorno di una porzione dell'elettrolita ricircolante quale elettrolita già impiegato a detta lisciviazione e la sostituzione periodica degli anodi nelle celle; il miglioramento che comprende la scelta quale elettrolita già impiegato dell'elettro-

La prima causa di questo fenomeno è la diminuzione della
pioggia nel periodo del trattamento e la conseguente
riduzione della quantità di acqua già impiegata essen-
do nel periodo eguale al volume di pioggia. Pre-
sso aumentato a delle più volte di più.

4) Il processo come rivendicato nella rivendicazione 1, 2 o 3 in cui l'elettrolita che trabocca dalle celle contenenti anodi recentemente puliti viene riportato a detta lisciviazione per un periodo di tempo nell'ambito fra circa un giorno ed un giorno e mezzo dopo che detti anodi puliti sono stati risistemati nelle celle.

5) Un'apparecchiatura per il recupero di zinco comprendente in combinazione un'unità di lisciviazione ed un'unità di elettro-separazione; detta unità di elettro-separazione includendo una pluralità di celle di elettrolisi presentanti mezzi di entrata per l'elettrolita e mezzi di traboccamento dell'elettrolita; un circuito di ricircolazione dell'elettrolita che collega detti mezzi di traboccamento dell'elettrolita con detti mezzi di entrata dell'elettrolita; mezzi di trasferimento per deviare l'elettrolita da detto circuito di ricircolazione a detta unità di lisciviazione; detti mezzi di trasferimento essendo collegati fra loro i mezzi di

qualsiasi causa presso il detto centro di

mezzi di trasferimento.

5) Un'apparecchiatura come definita nella rivendicazione 5, in cui detto mezzo di traboccamento comprende un primo ed un secondo tubo di traboccamento, detto primo tubo di traboccamento essendo collegato a detto circuito di ricircolazione e detto secondo tubo di traboccamento essendo collegato a detti mezzi di trasferimento.

6) Un'apparecchiatura come definita nella rivendicazione 6, in cui detti primo e secondo tubo di traboccamento sono corredati di mezzi di chiusura.

7) Un'apparecchiatura come definita nella rivendicazione 6 e 7, in cui detti primo e secondo tubo di traboccamento presentano le stesse dimensioni.

I^a legge invece: Le realizzazioni dell'Invenzione in
cui si rivendica una proprietà o pri
vilagio esclusivo sono definite co-
me segue:

P.A.

Il testo italiano qui sopra steso è la fedele
traduzione dell'annessa Copia Autentica.

UFF. TECN. ING. A. MANNUCCI



La cella elettrolitica è costituita da un contenitore in acciaio inossidabile, diviso in due parti da una lamina di piombo. La parte superiore è destinata a contenere l'elettrolita, mentre la parte inferiore è destinata a contenere i catodi. L'elettrolita è una soluzione di acido solforico diluito. I catodi sono costituiti da una lamina di zinco. Durante l'elettrolisi, lo zinco si deposita sui catodi. Dopo un periodo di deposizione di circa 24-72 ore, i catodi vengono rimossi dalle celle per il recupero dello zinco depositato e vengono sostituiti con catodi freschi, cioè non usati. Gli anodi vengono rimossi periodicamente per essere puliti e vengono successivamente rimessi nelle celle. Il lasso di tempo fra le pulizie degli anodi varia ma è abitualmente fra tre e dieci settimane. Le celle elettrolitiche vengono periodicamente controllate, cioè disinserite e pulite per asportare la materia della cella. L'elettrolita trabocca dalla cella e viene abitualmente fatto ricircolare in un circuito chiuso. Se occorre, il circuito di ricircolazione comprende una serie di recipienti in cui si fa ricircolare l'elettrolita in senso orario. Per parte, la cella elettrolitica viene controllata anche da un sistema di controllo automatico che regola la corrente e la tensione applicate alla cella.

circolaria di cui sono state fatte le prove, si è
 sposta nel Sottoselo degli Stati Uniti. Per
 conto di questi metalli vengono a capitolato in
 corso consistono in tutti i solivi e in alcuni
 metalliferi con l'impiego di acqua e di
 elettrolizzatori e con le solucioni di elettroliti
 nella circolazione della corrente elettrica
 delle elettrolitiche e non prodotti di una parte
 dall'elettroliti. In altre parole, si rappresenta
 la dissoluzione.

Durante l'ultima esperienza si è osservato
 la di solfati e di cloruri e di altri prodotti
 che consiste in una reazione di elettrolisi
 manganeso, di zinco e di altri metalli. In
 re e di altri prodotti e di altri metalli.
 principali prodotti di elettrolisi e di altri
 elettroliti e di altri prodotti e di altri metalli.
 di altri prodotti e di altri metalli.

ta che trabocca da queste celle contiene una quantità di particelle di fanghiglia che è considerevolmente più elevata che nell'elettrolita traboccante da celle contenenti anodi che sono stati in funzione per almeno un giorno. Inoltre si è osservato che il grado di corrosione degli anodi è più elevato per anodi nuovi e recentemente puliti, e che il grado di corrosione diminuisce in modo marcato dopo che gli anodi nuovi e recentemente puliti sono stati in uso per circa un giorno. Di conseguenza, il consumo di agenti additivi come carbonato di bario o di stronzio per controllare cioè mantenere ridotto il contenuto in piombo nell'elettrolita e nello zinco depositato è più elevato in celle che contengono anodi nuovi e recentemente puliti.

Si è ora scoperto che la quantità di fanghiglia nelle celle elettrolitiche può essere ridotta, che il periodo fra le puliture di una cella può essere allungato e che la quantità di carbonato di bario o carbonato di stronzio aggiunto può essere ridotta quando soltanto l'elettrolita che trabocca da celle contenenti anodi nuovi e/o recentemente puliti viene riportato cioè ritornato nell'operazione di lisciviazione del materiale portante cioè contenente zinco.

Secondo l'invenzione - nel processo per l'elettrolisi di zinco mediante l'elettrolizzazione di

dotto circuito di ricircolazione a detta unità di lisciviazione, detti mezzi di trasferimento essendo collegati fra detti mezzi di traboccamento e detta unità di lisciviazione; mezzi per deviare l'elettrolita che trabocca in detto circuito di ricircolazione; e mezzi per deviare l'elettrolita che trabocca da una qualsiasi cella di elettrolisi prescelta in detti mezzi di trasferimento.

L'invenzione sarà ora descritta in dettaglio con riferimento alla realizzazione preferita dell'invenzione.

Una soluzione di solfato acido di zinco purificato viene elettrolizzata in una pluralità di celle elettrolitiche disposte in gruppi paralleli di file di celle. L'elettrolita viene circolante ad ogni cella, scorre attraverso la cella e trabocca in un circuito chiuso di ricircolazione per il ritorno dell'elettrolita nelle celle. Il traboccamento delle celle viene raccolto in un serbatoio di compensazione che è posizionato nel circuito di ricircolazione. Elettrolita nuovo o nuovo e la quantità richiesta di agenti addizionali vengono aggiunti in un punto opportuno, per esempio nel serbatoio di compensazione. L'elettrolita viene circolante e la quantità di compensazione viene aggiunta nel serbatoio di compensazione. Il serbatoio di compensazione è collegato al circuito di ricircolazione per il ritorno dell'elettrolita nelle celle.

l'elettrolita viene regolata nell'ambito desiderato fra 25 e 40°C, preferibilmente nell'ambito fra circa 25 e 30°C. L'elettrolita proveniente dallo scambiatore di calore viene successivamente distribuito ad ogni cella elettrolitica. Il volume di elettrolita che trabocca dalle celle può essere regolato tramite la regolazione dell'alimentazione alle celle, ed il volume dovrebbe essere sufficiente per mantenere il tenore di zinco e la temperatura dell'elettrolita ai valori desiderati.

Gli anodi nelle celle elettrolitiche vengono puliti periodicamente per asportare materiale come per esempio biossido di manganese, che aderisce alle superfici degli anodi. La frequenza di pulitura, cioè il ciclo di anodo, è in relazione alla composizione e temperatura dell'elettrolita, al rendimento di corrente ed al contenuto in piombo dello zinco depositato.

La quantità di anodi nelle celle elettrolitiche, il ciclo di anodo e la durata di servizio degli anodi determinano il numero di anodi che devono essere sostituiti da anodi nuovi o appena puliti ogni giorno e il numero di celle che devono essere ogni giorno fornite con anodi nuovi e/o appena puliti. La pulitura degli anodi può essere eseguita con uno qualsiasi dei diversi metodi adatti allo scopo. Si preferisce pulire gli anodi meccanicamente. Pertanto gli anodi vengono ri-

lasciati dalle celle alla fine del ciclo di anodo, gli anodi poco buoni vengono sostituiti con nuovi anodi secondo necessità, mentre gli anodi rimanenti vengono puliti. Anodi nuovi e/o appena puliti vengono rimessi nelle celle. In una buona cioè efficiente operazione la quantità di anodi nuovi è molto ridotta rispetto alla quantità di anodi appena puliti. Durante l'operazione di elettrolisi, un certo numero di celle viene sostituito temporaneamente al cambiamento da anodi usati, alla fine del ciclo di anodo, con anodi nuovi e/o appena puliti.

Secondo l'invenzione, l'elettrolita che trabocca dalle celle, che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti, cioè anodi che sono nuovi o che sono stati puliti di poco o che sono stati in uso per un periodo di tempo compreso fra una parte di giornata e due giorni, preferibilmente tra una giornata e una giornata e mezzo, viene riportato nello scudo di ritorno o elettrolita ed è riportato all'operazione di dissoluzione. Questo volume di scudo di ritorno viene deviato da un tubo separato dall'elettrolita che trabocca da tutte le celle al circuito di riciclaggio. Il liquido di ritorno è diretto al posto dove il ciclo di ritorno sono previste le celle per la dissoluzione e l'operazione di dissoluzione delle

che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti all'operazione di lisciviazione. Tali mezzi di trasferimento dell'elettrolita all'impianto di lisciviazione possono comprendere un sistema separato di tubazioni che collega i vazzi di traboccamento di ogni cella con l'impianto di lisciviazione. Sono previsti mezzi per rendere possibile dirigere il traboccamento di celle al circuito di ricircolazione o ai mezzi di trasferimento per l'acido di ritorno.

In una forma preferita di realizzazione, al mezzo di traboccamento della cella comprende due tubi di traboccamento separati. Il primo tubo di traboccamento è collegato al circuito di ricircolazione, ed il secondo tubo di traboccamento è collegato ai mezzi di trasferimento per l'acido di ritorno nell'operazione di lisciviazione. Viene previsto un modo di chiusura, cioè di esclusione, come un tappo, un dispositivo di arresto o una valvola, che può essere usato per far sì che la cella trabocchi nel circuito di ricircolazione e nell'operazione di lisciviazione o in entrambi, secondo come desiderato. Con questo sistema che consente di far sì che la cella trabocchi nel circuito di ricircolazione o nell'operazione di lisciviazione o in entrambi, secondo come desiderato, con il sistema che consente di far sì che la cella trabocchi nel circuito di ricircolazione o nell'operazione di lisciviazione o in entrambi, secondo come desiderato, con il sistema che consente di far sì che la cella trabocchi nel circuito di ricircolazione o nell'operazione di lisciviazione o in entrambi, secondo come desiderato.

ritorno chiudendo il traboccamento nel primo tubo di traboccamento, oppure il traboccamento può essere diviso e diretto in 2 bedni, cioè sia nel circuito di ricircolazione che nel serbo di trasferimento. Le dimensioni dei tubi di traboccamento sono scelte in modo tale che tutto il traboccamento di una cella può essere accolto cioè ricevuto da ogni tubo di traboccamento. Preferibilmente le dimensioni dei tubi di traboccamento sono le stesse, di modo che quando non vengono usati i mezzi di chiusura cioè di esclusione, il traboccamento di una cella si divide in porzioni all'incirca uguali fra i due tubi di traboccamento.

Il volume di elettrolita unitamente all'ossigeno di dissolubilazione è in eccesso preferibilmente all'incirca uguale al volume di elettrolita fresco aggiunto nel processo. Per compensare le perdite di evaporazione e perdita di parte dell'elettrolita, può essere aggiunto un volume di acqua di evaporazione.

L'operazione di controllo può essere fatta per mezzo dei seguenti organi non illustrati:
 1. esempio di impianto.

Il sistema di controllo di livello è costituito da un sistema di sensori, di elettroliti e di elettroliti, che possono essere collegati a un sistema di controllo, per mezzo di un sistema di controllo.

1. 2. 3. 4. 5. 6. 7. 8. 9. 10. 11. 12. 13. 14. 15. 16. 17. 18. 19. 20. 21. 22. 23. 24. 25. 26. 27. 28. 29. 30. 31. 32. 33. 34. 35. 36. 37. 38. 39. 40. 41. 42. 43. 44. 45. 46. 47. 48. 49. 50. 51. 52. 53. 54. 55. 56. 57. 58. 59. 60. 61. 62. 63. 64. 65. 66. 67. 68. 69. 70. 71. 72. 73. 74. 75. 76. 77. 78. 79. 80. 81. 82. 83. 84. 85. 86. 87. 88. 89. 90. 91. 92. 93. 94. 95. 96. 97. 98. 99. 100. 101. 102. 103. 104. 105. 106. 107. 108. 109. 110. 111. 112. 113. 114. 115. 116. 117. 118. 119. 120. 121. 122. 123. 124. 125. 126. 127. 128. 129. 130. 131. 132. 133. 134. 135. 136. 137. 138. 139. 140. 141. 142. 143. 144. 145. 146. 147. 148. 149. 150. 151. 152. 153. 154. 155. 156. 157. 158. 159. 160. 161. 162. 163. 164. 165. 166. 167. 168. 169. 170. 171. 172. 173. 174. 175. 176. 177. 178. 179. 180. 181. 182. 183. 184. 185. 186. 187. 188. 189. 190. 191. 192. 193. 194. 195. 196. 197. 198. 199. 200. 201. 202. 203. 204. 205. 206. 207. 208. 209. 210. 211. 212. 213. 214. 215. 216. 217. 218. 219. 220. 221. 222. 223. 224. 225. 226. 227. 228. 229. 230. 231. 232. 233. 234. 235. 236. 237. 238. 239. 240. 241. 242. 243. 244. 245. 246. 247. 248. 249. 250. 251. 252. 253. 254. 255. 256. 257. 258. 259. 260. 261. 262. 263. 264. 265. 266. 267. 268. 269. 270. 271. 272. 273. 274. 275. 276. 277. 278. 279. 280. 281. 282. 283. 284. 285. 286. 287. 288. 289. 290. 291. 292. 293. 294. 295. 296. 297. 298. 299. 300. 301. 302. 303. 304. 305. 306. 307. 308. 309. 310. 311. 312. 313. 314. 315. 316. 317. 318. 319. 320. 321. 322. 323. 324. 325. 326. 327. 328. 329. 330. 331. 332. 333. 334. 335. 336. 337. 338. 339. 340. 341. 342. 343. 344. 345. 346. 347. 348. 349. 350. 351. 352. 353. 354. 355. 356. 357. 358. 359. 360. 361. 362. 363. 364. 365. 366. 367. 368. 369. 370. 371. 372. 373. 374. 375. 376. 377. 378. 379. 380. 381. 382. 383. 384. 385. 386. 387. 388. 389. 390. 391. 392. 393. 394. 395. 396. 397. 398. 399. 400. 401. 402. 403. 404. 405. 406. 407. 408. 409. 410. 411. 412. 413. 414. 415. 416. 417. 418. 419. 420. 421. 422. 423. 424. 425. 426. 427. 428. 429. 430. 431. 432. 433. 434. 435. 436. 437. 438. 439. 440. 441. 442. 443. 444. 445. 446. 447. 448. 449. 450. 451. 452. 453. 454. 455. 456. 457. 458. 459. 460. 461. 462. 463. 464. 465. 466. 467. 468. 469. 470. 471. 472. 473. 474. 475. 476. 477. 478. 479. 480. 481. 482. 483. 484. 485. 486. 487. 488. 489. 490. 491. 492. 493. 494. 495. 496. 497. 498. 499. 500. 501. 502. 503. 504. 505. 506. 507. 508. 509. 510. 511. 512. 513. 514. 515. 516. 517. 518. 519. 520. 521. 522. 523. 524. 525. 526. 527. 528. 529. 530. 531. 532. 533. 534. 535. 536. 537. 538. 539. 540. 541. 542. 543. 544. 545. 546. 547. 548. 549. 550. 551. 552. 553. 554. 555. 556. 557. 558. 559. 560. 561. 562. 563. 564. 565. 566. 567. 568. 569. 570. 571. 572. 573. 574. 575. 576. 577. 578. 579. 580. 581. 582. 583. 584. 585. 586. 587. 588. 589. 590. 591. 592. 593. 594. 595. 596. 597. 598. 599. 600. 601. 602. 603. 604. 605. 606. 607. 608. 609. 610. 611. 612. 613. 614. 615. 616. 617. 618. 619. 620. 621. 622. 623. 624. 625. 626. 627. 628. 629. 630. 631. 632. 633. 634. 635. 636. 637. 638. 639. 640. 641. 642. 643. 644. 645. 646. 647. 648. 649. 650. 651. 652. 653. 654. 655. 656. 657. 658. 659. 660. 661. 662. 663. 664. 665. 666. 667. 668. 669. 670. 671. 672. 673. 674. 675. 676. 677. 678. 679. 680. 681. 682. 683. 684. 685. 686. 687. 688. 689. 690. 691. 692. 693. 694. 695. 696. 697. 698. 699. 700. 701. 702. 703. 704. 705. 706. 707. 708. 709. 710. 711. 712. 713. 714. 715. 716. 717. 718. 719. 720. 721. 722. 723. 724. 725. 726. 727. 728. 729. 730. 731. 732. 733. 734. 735. 736. 737. 738. 739. 740. 741. 742. 743. 744. 745. 746. 747. 748. 749. 750. 751. 752. 753. 754. 755. 756. 757. 758. 759. 760. 761. 762. 763. 764. 765. 766. 767. 768. 769. 770. 771. 772. 773. 774. 775. 776. 777. 778. 779. 780. 781. 782. 783. 784. 785. 786. 787. 788. 789. 790. 791. 792. 793. 794. 795. 796. 797. 798. 799. 800. 801. 802. 803. 804. 805. 806. 807. 808. 809. 810. 811. 812. 813. 814. 815. 816. 817. 818. 819. 820. 821. 822. 823. 824. 825. 826. 827. 828. 829. 830. 831. 832. 833. 834. 835. 836. 837. 838. 839. 840. 84

[illegible][illegible]

Figure 1. The effect of the concentration of the *Agrobacterium* suspension on the transformation efficiency of *Agrobacterium* strains.

Esperimento 2

L'analisi chimica del piombo depositato nel
cathodo durante l'esperimento 2 ha rivelato un
contenuto medio in zinco di 5,9 ppm. L'aggiunta di
carbonato di bario venne sospesa e il funzionamento dell'uni-
t  fu continuato per un periodo di 3 settimane.
Il contenuto medio in piombo del piombo depositato
aument  fino a 12,9 ppm.

Confrontando i risultati dell'Esperimento 2 con
quelli dell'Esperimento 1 si pu  vedere che il con-
tenuto in zinco del piombo depositato   stato
ridotto del 50%. La riduzione   attribuita al
fatto che, durante l'esperimento 2, il piombo
depositato   stato analizzato pi  tardi rispetto
all'esperimento 1. Si pu  anche notare che
il contenuto in piombo   aumentato del 50% rispetto
all'esperimento 1.

La riduzione del contenuto in zinco del piombo
depositato   attribuita al fatto che il piombo
depositato   stato analizzato pi  tardi rispetto
all'esperimento 1.

prianto secondo il processo dell'invenzione sarebbe che durante lunghi periodi di funzionamento si accumulano di solidi variabile titolo in modo significativo richiedendo perciò un sostanziale ricambio delle celle.

Naturalmente si comprenderà che si possono fare modifiche nella realizzazione dell'invenzione qui illustrata e descritta senza uscire dallo scopo e dall'ambito dell'invenzione come definita dalle rivendicazioni allegate.

RIVENDICAZIONI

1) In un processo per l'elettroseparazione di zinco comprendente la lisciviazione di materiale contenente zinco con elettrolita già impiegato contenente acido solforico, la depurazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'elettrolizzazione della soluzione depurata in una pluralità di celle elettrolitiche contenenti catodi e anodi per la deposizione di zinco sui catodi, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle, il ritorno di una porzione dell'elettrolita ricircolante quale elettrolita già impiegato a detta lisciviazione e la sortitura di una piccola parte di zinco per la produzione di zinco puro, il ricambio di una parte dell'elettrolita per l'impiego a detta lisciviazione e la sortitura di una piccola parte di zinco per la produzione di zinco puro, il ricambio di una parte dell'elettrolita per l'impiego a detta lisciviazione e la sortitura di una piccola parte di zinco per la produzione di zinco puro.

lità di ritorno tra elettrodi delle celle contenenti
anodi scelti da uno di quelli o recentemente puliti

2) Il miglioramento della riciclaggio
della soluzione elettrolitica. Dopo la
dissoluzione per un periodo di tempo non molto
circa 1/2 giornata e 2 giorni dopo che detti anodi
sono stati sostituiti.

3) Un processo per l'elettroseparazione di zinco
da una soluzione di solfato acido di zinco in
una pluralità di celle contenenti catodi ed anodi,
che comprende la dissoluzione del materiale per-
tante cioè contenente lo zinco con elettrolita già
impiegato, la depurazione della soluzione di dissol-
uzione risultante, l'alimentazione di un volume
di soluzione depurata quale elettrolita fresco ad
ognuna di detta pluralità di celle, l'elettrolizza-
zione di detto elettrolita fresco per la deposi-
zione di zinco, la ricircolazione dell'elettrolita
che trabocca dalle celle della cella di circolazione
per mezzo degli anodi dalle celle al fine del co-
sto di anodi, la pulitura degli anodi rimossi in
un modo a scelta per cui tutti gli anodi vengono
puliti in un modo o l'altro e così via.

La prima cosa che mi ha colpito è la
sua eleganza, la sua raffinatezza, la sua
sua bellezza, la sua perfezione, la sua
sua grandezza, la sua nobiltà, la sua
sua dignità, la sua maestà, la sua
sua gloria, la sua gloria, la sua gloria.

5) Sviluppo dell'attività definibile quale rivendicazione 3. In cui detto tubo di traboccamento comprende un primo ed un secondo tubo di traboccamento, detto primo tubo di traboccamento essendo collegato a detto circuito di ricircolazione e detto secondo tubo di traboccamento essendo collegato a detti mezzi di trasferimento.

7) Un'apparecchiatura come definita nella precedente
modificazione 6, in cui detto primo e secondo tubo
di trasmissione sono costituiti di pezzi di chiusa-

3) Un'appreciabile incidenza della rivedimentazione 6 o 7 in cui dei primi e secondo ci fu il rivedimento della prima e seconda distanza

FIRENZE 18 FEB. 1981

UFFICIO TECNICO ING. A. MANNUCCI

PER INCARICO

offending

ORIGINALE
PESSIMO

9337

A/81

(Case 278-193)

Descrizione dell'Invenzione Industriale dal titolo:

"PROCESSO DI SEPARAZIONE ELETTROLITICA DI ZINCO DA

UNA SOLUZIONE DI SOLFATO ACIDO DI ZINCO" di

COMINCO LTD, di nazionalità canadese, a VANCOUVER,

British Columbia, Canada, depositata il 18 FEBBRAIO 1901

N° Prot. 4

RIASSUNTO

Nel processo per l'elettro-separazione cioè separazione elettrolitica di zinco da un elettrolita di solfato acido di zinco, l'elettrolita viene ricircolato alle celle ed una porzione dell'elettrolita viene fatta ritornare cioè riportata all'operazione di lisciviazione del materiale portante cioè contenente lo zinco. Facendo ritornare soltanto l'elettrolita traboccante dalle celle elettrolitiche che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti all'operazione di lisciviazione, la quantità di fanghiglia nelle celle può essere ridotta, il periodo fra le puliture delle celle può essere allungato e la quantità di agente di addizione per il controllo del contenuto di piombo nello zinco depositato può essere ridotta. L'elettrolita che trabocca soltanto da dette celle che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti viene deviato e tenuto separato dall'elettrolita di ricircolazione da tutte le altre celle.

essendo previsti mezzi separati per la raccolta ed il trasferimento dell'elettrolita all'operazione di lisciviazione. Tali mezzi possono consistere in due tubi di traboccamento separati e disposti di modo che il liquido di una cella, ed in mezzi di chiusura cioè di esclusione, con cui l'elettrolita può essere diretto sia nel circuito di ricircolazione sia nell'operazione di lisciviazione, oppure in ambedue, a seconda di come richiesto.

DESCRIZIONE

La presente invenzione si riferisce ad un miglioramento dell'elettroseparazione cioè separazione elettrolitica di zinco da una soluzione di solfato acido di zinco.

Nel processo per il recupero di zinco dalla soluzione di solfato acido di zinco, lo zinco calcinato o lo zinco concentrato viene lisciviato a temperatura elevata ed a pressione atmosferica o a pressione elevata con il ritorno di acido solforico o di elettrolita già impiegato, dal processo di elettroseparazione. La soluzione di lisciviazione viene neutralizzata ed assoggettata ad un certo numero di stadi di depurazione usando biossido di manganese e polvere di zinco, e la soluzione depurata viene assoggettata all'elettrolisi per l'elettroseparazione del

lo zinco. L'elettrolisi viene effettuata in celle elettrolitiche usando catodi di alluminio e anodi di piombo-argento. Agenti additivi come colla e carbonato di stronzio o di bario vengono usati per ottenere depositi uniformi di zinco sostanzialmente puro. Viene normalmente usato un periodo di deposito di zinco fra 24 e 72 ore, dopo di che i catodi vengono rimossi dalle celle per il recupero dello zinco depositato e vengono sostituiti con catodi freschi, cioè nuovi. Gli anodi vengono rimossi periodicamente per essere puliti e vengono successivamente rimessi nelle celle. Il lasso di tempo fra le puliture degli anodi varia ma è abitualmente fra tre e dieci settimane. Le celle elettrolitiche vengono periodicamente escluse, cioè disinserite e pulite per asportare la melma della cella. L'elettrolita trabocca dalle celle e viene abitualmente fatto ricircolare in un circuito chiuso. Se necessario, il circuito di ricircolazione comprende uno scambiatore di calore per raffreddare l'elettrolita in circolazione. Una porzione di elettrolita ricircolante viene normalmente prelevata dal sistema e riportata quale acido di ritorno o elettrolita già impiegato all'operazione di lisciviazione del prodotto calcinato o concentrato.

Il processo, come descritto sopra, nelle sue

nee generali è esposto nel libro "Zinc and Zinc Alloys" monografia A.C.S., Reinhold Publishing Corporation, New York, 1959, pag. 174-225 e che è stato con le variazioni di scarsa importanza. La maggior parte degli impianti elettrolitici di tipo nel mondo, la circolazione dell'elettrolita, in particolare, è esposta nel Brevetto degli Stati Uniti 1.292.521, secondo il quale metalli vengono recuperati in un processo consistente nella lisciviazione di materiale metallifero con elettrolita già impiegato, nell'elettrolizzazione della soluzione di lisciviazione, nella circolazione dell'elettrolita attraverso le celle elettrolitiche e nel prelievo di una porzione dell'elettrolita in circolazione per riportarlo alla lisciviazione.

Durante l'elettrolisi di una soluzione depurata di solfato acido di zinco si forma una fanghiglia che consiste per la maggior parte di biossido di manganese, composti precipitati come solfato di bario e di stronzio e solfato di calcio e prodotti precipitati di corrosione dell'anodo come solfato di piombo e ossidi di piombo. La maggior parte della fanghiglia formata si deposita al fondo delle celle, mentre una parte più piccola rimane sospesa nell'elettrolita circolante. Soltanto una parte di questa

porzione più piccola viene asportata con l'elettrolita che viene riportato all'operazione di lisciviazione, ed il resto viene fatto ricircolare. Secondo il Brevetto USA 2.072.311 viene descritto un metodo per l'elettrolizzazione di un elettrolita privo di fanghiglia contenente zinco, il quale comprende il passaggio dell'elettrolita attraverso una cella elettrolitica con velocità sufficiente per portare via la fanghiglia formata dalla cella ed il mettere a contatto la fanghiglia contenente elettrolita con materiale poroso che contiene zinco per assorbire lo zinco nell'elettrolita. Il metodo per rimuovere la fanghiglia in conformità di questo brevetto menzionato per ultimo è veramente poco pratico, perchè le velocità di flusso che sono necessarie per asportare tutta la fanghiglia dalla cella sarebbero elevate in modo indesiderato. Perciò nella maggior parte degli impianti commerciali per l'elettro-separazione di zinco, la fanghiglia formata durante l'elettrolisi e non aderente agli anodi si depone nelle celle elettrolitiche. Ciò rende necessaria la pulizia periodica delle celle.

Si è però osservato che la formazione di una maggiore porzione di fanghiglia si verifica nelle celle che contengono anodi nuovi o/o che sono stati recentemente puliti. Abbiamo anche trovato che l'elettrolita

ta che trabocca da queste celle contiene una quantità di particelle di fanghiglia che è considerevolmente più elevata che nell'elettrolita traboccante da celle contenenti anodi che sono stati in funzione per almeno un giorno. Inoltre si è osservato che il grado di corrosione degli anodi è più elevato per anodi nuovi e recentemente puliti, e che il grado di corrosione diminuisce in modo marcato dopo che gli anodi nuovi e recentemente puliti sono stati in uso per circa un giorno. Di conseguenza, il consumo di agenti additivi come carbonato di bario o di stronzio per controllare cioè mantenere ridotto il contenuto in piombo nell'elettrolita e nello zinco depositato è più elevato in celle che contengono anodi nuovi e recentemente puliti.

Si è ora scoperto che la quantità di fanghiglia nelle celle elettrolitiche può essere ridotta, che il periodo fra le puliture di una cella può essere allungato e che la quantità di carbonato di bario o carbonato di stronzio aggiunto può essere ridotta quando soltanto l'elettrolita che trabocca da celle contenenti anodi nuovi e/o recentemente puliti viene riportato cioè ritornato nell'operazione di lisciviazione del materiale portante cioè contenente zinco.

Secondo l'invenzione - nel processo per l'elettroseparazione di zinco mediante la lisciviazione di

un materiale contenente zinco con elettrolita già impiegato contenente acido solforico, la depurazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'elettrolizzazione della soluzione depurata in una pluralità di celle elettrolitiche contenenti catodi ed anodi per la deposizione di zinco sui catodi, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle, il ritorno di una porzione dell'elettrolita ricircolante quale elettrolita già impiegato a detta lisciviazione e la sostituzione periodica di anodi nelle celle - è previsto il miglioramento che comprende la scelta, quale elettrolita già impiegato, dell'elettrolita di ritorno che trabocca dalle celle contenenti anodi sostituiti da anodi nuovi o recentemente ripuliti.

Sotto un altro aspetto, la presente invenzione prevede una apparecchiatura per il recupero di zinco comprendente in combinazione un'unità di lisciviazione ed un'unità di elettroseparatori; detta unità di elettroseparatori includendo una pluralità di celle di elettrolisi presentanti mezzi di entrata per l'elettrolita e mezzi di traboccamento dell'elettrolita; un circuito di ricircolazione dell'elettrolita che collega detti mezzi di traboccamento per l'elettrolita con detti mezzi di entrata per l'elettrolita; mezzi di trasferimento per deviare l'elettrolita da

detto circuito di ricircolazione a detta unità di lisciviazione, detti mezzi di trasferimento essendo collegati fra detti mezzi di traboccamento e detta unità di lisciviazione; mezzi per deviare l'elettrolita che trabocca in detto circuito di ricircolazione; e mezzi per deviare l'elettrolita che trabocca da una qualsiasi cella di elettrolisi prescelta in detti mezzi di trasferimento.

L'invenzione sarà ora descritta in dettaglio con riferimento alla realizzazione preferita dell'invenzione. Una soluzione di solfato acido di zinco purificato viene elettrolizzata in una pluralità di celle elettrolitiche disposte in gruppi paralleli di file di celle. L'elettrolita viene alimentato ad ogni cella, scorre attraverso la cella e trabocca in un circuito chiuso di ricircolazione per il ritorno dell'elettrolita nelle celle. Il traboccamento delle celle viene raccolto in un serbatoio di compensazione che è posizionato nel circuito di ricircolazione. Elettrolita nuovo o neutro e le quantità richieste di agenti additivi vengono aggiunti in un punto opportuno, per esempio nel serbatoio di compensazione. L'elettrolita viene pompato dal serbatoio di compensazione ad uno scambiatore di calore, come per esempio una torre di raffreddamento dove la temperatura del

l'elettrolita viene regolata nell'ambito desiderato fra 25 e 40°C, preferibilmente nell'ambito fra circa 25 e 30°C. L'elettrolita proveniente dallo scambiatore di calore viene successivamente distribuito ad ogni cella elettrolitica. Il volume di elettrolita che trabocca dalle celle può essere regolato tramite la regolazione dell'alimentazione alle celle, ed il volume dovrebbe essere sufficiente per mantenere il tenore di zinco e la temperatura dell'elettrolita ai valori desiderati.

Gli anodi nelle celle elettrolitiche vengono puliti periodicamente per asportare materiale, come per esempio biossido di manganese, che aderisce alle superfici degli anodi. La frequenza di pulitura, cioè il ciclo di anodo, è in relazione alla composizione e temperatura dell'elettrolita, al rendimento di corrente ed al contenuto in piombo dello zinco depositato.

La quantità di anodi nelle celle elettrolitiche, il ciclo di anodo e la durata di servizio degli anodi determinano il numero di anodi che devono essere sostituiti da anodi nuovi o appena puliti ogni giorno e il numero di celle che devono essere ogni giorno fornite con anodi nuovi e/o appena puliti. La pulitura degli anodi può essere eseguita con uno qualsiasi dei diversi metodi adatti allo scopo. Si preferisce pulire gli anodi meccanicamente. Pertanto gli anodi vengono ri-

rossi dalle celle alla fine del ciclo di anodo, gli anodi poco buoni vengono sostituiti con nuovi anodi secondo necessità, mentre gli anodi rimanenti vengono puliti. Anodi nuovi e/o appena puliti vengono rimessi nelle celle. In una buona cioè efficiente operazione la quantità di anodi nuovi è molto ridotta rispetto alla quantità di anodi appena puliti. Durante l'operazione di elettrolisi, un certo numero di celle viene assoggettato temporaneamente al cambiamento da anodi usati, alla fine del ciclo di anodo, a anodi nuovi e/o appena puliti.

Secondo l'invenzione, l'elettrolita che trabocca dalle celle, che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti, cioè anodi che sono nuovi o che sono stati puliti da poco e che sono stati in uso per un periodo di tempo compreso fra una mezza giornata e due giorni, preferibilmente tra una giornata e una giornata e mezzo, viene riportato quale acido di ritorno o elettrolita già impiegato all'operazione di lisciviazione. Questo volume di acido di ritorno viene deviato da e tenuto separato dall'elettrolita che trabocca da tutte le altre celle nel circuito di ricircolazione. La deviazione e la separazione di questo volume di acido di ritorno, sono ottenute prevedendo mezzi per trasferire l'elettrolita traboccante dalle celle

che contengono anodi nuovi e/o recentemente puliti all'operazione di lisciviazione. Tali mezzi di trasferimento dell'elettrolita all'impianto di lisciviazione possono comprendere un sistema separato di tubazioni che collega i mezzi di traboccamento di ogni cella con l'impianto di lisciviazione. Sono previsti mezzi per rendere possibile dirigere il traboccamento di celle al circuito di ricircolazione o ai mezzi di trasferimento per l'acido di ritorno.

In una forma preferita di realizzazione, il mezzo di traboccamento delle celle comprende due tubi di traboccamento separati. Il primo tubo di traboccamento è collegato al circuito di ricircolazione, ed il secondo tubo di traboccamento è collegato ai mezzi di trasferimento per l'acido di ritorno nell'operazione di lisciviazione. Viene previsto un mezzo di chiusura, cioè di esclusione, come un tappo, un dispositivo di arresto o una valvola, che può essere usato per far sì che la cella trabocchi nel circuito di ricircolazione o nell'operazione di lisciviazione, o in entrambe, secondo come desiderato. Così l'elettrolita che trabocca da una cella può essere diretto completamente nel circuito di ricircolazione per il ritorno alle celle chiudendo il traboccamento nel secondo tubo di traboccamento, oppure interamente nel mezzo di trasferimento per l'acido di

ritorno chiudendo il traboccamento nel primo tubo di traboccamento, oppure il traboccamento può essere diviso e diretto in ambedue, cioè sia nel circuito di ricircolazione che nel mezzo di trasferimento. Le dimensioni dei tubi di traboccamento sono scelte in modo tale che tutto il traboccamento di una cella può essere accolto cioè ricevuto da ogni tubo di traboccamento. Preferibilmente le dimensioni dei tubi di traboccamento sono le stesse, di modo che quando non vengono usati i mezzi di chiusura cioè di esclusione, il traboccamento di una cella si divide in porzioni all'incirca uguali fra i due tubi di traboccamento.

Il volume di elettrolita ritornato all'operazione di lisciviazione deve essere preferibilmente all'incirca uguale al volume di elettrolita fresco aggiunto nel processo. Per compensare le perdite di evaporazione e perdite causate dall'elettrolisi, può essere aggiunto un volume di acqua di integrazione.

L'installazione verrà ora illustrata per mezzo dei seguenti esempi non limitativi.

Esempio comparativo.

Questo esempio illustra il funzionamento di un'unità di 30 celle elettrolitiche in un impianto commerciale esistente di elettroassorbimento di zinco.

ca. Le celle sono disposte in due file di 15 celle, ciascuna contenente 49 anodi e 48 catodi. L'unità venne fatta funzionare secondo il metodo convenzionale di servizio che consisteva nell'alimentare 180 l/min. di elettrolita dal circuito chiuso di ricircolazione di elettrolita ad ogni cella. Mentre l'elettrolita delle celle veniva ricircolato con una portata di 500 l/min. Una corrente di prelievo dal circuito di ricircolazione venne riportata all'operazione di lisciviazione con una portata di 270 l/min., mentre venne aggiunto elettrolita nuovo, neutro, al circuito di ricircolazione con una portata di 270 l/min. Il ciclo di pulitura degli anodi era di 42 giorni. Per controllare, cioè contenere il contenuto in piombo nell'elettrolita e nello zinco depositato, vennero aggiunti in modo continuo 2,2 Kg di carbonato di bario per tonnellata di zinco depositato. Lungo un periodo di 6 settimane il contenuto di piombo dello zinco depositato venne determinato dopo ogni ciclo di deposizione. Il contenuto di piombo risultava in media di 15 ppm. L'unità venne fatta funzionare per un ulteriore periodo ma senza l'aggiunta di carbonato di bario. Il contenuto medio di piombo dello zinco depositato durante questo ulteriore periodo era aumentato fino a 23,9 ppm.

Esempio 1

Questo esempio si riferisce all'unità di 30 celle elettrolitiche come descritte nell'esempio comparativo, ma modificata per mettere in pratica il metodo secondo l'invenzione. L'alimentazione di elettrolita ad ogni cella viene fornita da un circuito chiuso di ricircolazione di elettrolita comprendente un serbatoio di compensazione ed uno scambiatore di calore. L'elettrolita trabocca da ogni cella in un mezzo di traboccamento che comprende due tubi di traboccamento, uno collegato al circuito di ricircolazione, l'altro collegato a tubazioni per trasferire il traboccamento all'operazione di lisciviazione del materiale contenente zinco. Sono forniti mezzi di arresto per chiudere il traboccamento di elettrolita attraverso uno dei due tubi di traboccamento.

L'unità venne fatta funzionare con un flusso di elettrolita neutro (nuovo) al serbatoio di compensazione di 270 l/min. e con un flusso di elettrolita ricircolato ad ogni cella di 180 l/min. Il traboccamento di elettrolita da ogni cella nel circuito di ricircolazione era di 180 l/min. per una portata totale di circolazione dell'elettrolita di 5400 l/min. Il flusso totale di acido di ritorno all'operazione di lisciviazione era di 270 l/min.

La pulitura degli anodi venne effettuata per 5 giorni ogni settimana e venne adottato un ciclo di anodi di 42 giorni. Ciò rendeva necessarie la pulitura e la sostituzione dei 49 anodi di una cella per ognuno di questi 5 giorni. Per ottenere il flusso di acido di ritorno di 270 l/min e mantenere una circolazione di 180 l/min per cella, tutto il traboccamento da una cella e metà del traboccamento di una seconda cella vennero deviati nell'operazione di lisciviazione.

Nel processo di elettrolisi continuo, questo traboccamento "1 1/2" da due celle venne ottenuto chiudendo il traboccamento al circuito di ricircolazione nella cella, nella quale gli anodi erano stati sostituiti con anodi appena puliti e tenendo aperto il tubo di traboccamento per l'acido di ritorno per il primo giorno di funzionamento dando luogo ad un flusso di acido di ritorno di 180 l/min e tenendo aperti ambedue i tubi di traboccamento nella cella dove gli anodi erano stati puliti il giorno precedente dando luogo ad un flusso di elettrolita di 90 l/min all'operazione di lisciviazione e di 90 l/min al circuito di ricircolazione. Il ciclo di lavorazione per la pulitura di anodi o per i flussi di elettrolita ricircolante e dell'acido di ritorno può essere ulteriormente illustrato dalla tabella seguente.

CICLO DI LAVORAZIONE PER LA PULITURA DEGLI ANODI E PER L'ACIDO DI RITORNO

| GIORNO | SAB. | DOM. | LUN. | MART. | MERC. | GIOV. | VEN. | SAB. | DOM. | LUN. | MART. | GIOV. | VEN. | SAB. | DOM. |
|---------------------------|------|------|------|-------|-------|-------|------|------|------|------|-------|-------|------|------|------|
| Settimana | 1 | | | | | | | 2 | | | | 6 | | | |
| Acido di ritorno in l/min | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 | 90 |
| dalla | | | | | | | | | | | | | | | |
| Cella N° | 1 | 2 | 2 | 4 | 4 | 4 | 4 | 5 | 5 | 6 | 7 | 29 | 30 | 30 | 30 |
| e | | | | | | | | | | | | | | | |
| dalla | | | | | | | | | | | | | | | |
| Cella N° | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 5 | 5 | 6 | 7 | 29 | 30 | 30 | 30 | 30 | 30 |

Esempio 2

L'unità modificata di celle elettrolitiche venne fatta funzionare per un periodo di 6 settimane come descritto nell'esempio 1 con l'aggiunta di 1 Kg di carbonato di bario per cella di zinco depositato. Il contenuto medio in piombo dello zinco depositato venne determinato dopo ogni ciclo di deposizione. Il contenuto medio in piombo era di 8,9 ppm. L'aggiunta di carbonato di bario venne successivamente sospesa e il funzionamento dell'unità fu continuato per un periodo di 3 settimane. Il contenuto medio di piombo dello zinco depositato aumentò fino a 13,9 ppm.

Confrontando i risultati dell'Esempio comparativo e dell'Esempio 2, si può vedere che il contenuto in piombo dello zinco depositato può essere ridotto deviando l'elettrolita che trabocca da celle che contengono anodi recentemente puliti nell'operazione di lisciviazione. Si può anche vedere che la quantità di prodotto addizionale aggiunta per il controllo del contenuto di piombo nello zinco depositato può essere considerevolmente ridotta, pur mantenendo un basso contenuto di piombo nello zinco depositato.

Un risultato naturale del funzionamento dell'im-

piano secondo il processo dell'invenzione sarebbe che durante lunghi periodi di funzionamento l'accumulo di solidi verrebbe ridotto in modo significativo richiedendo perciò una pulitura meno frequente delle celle.

Naturalmente si comprende che si possono fare modifiche nella realizzazione dell'invenzione qui illustrata e descritta senza uscire dallo scopo e dall'ambito dell'invenzione come definita dalle rivendicazioni allegate.

RIVENDICAZIONI

1) In un processo per l'elettroseparazione di zinco comprendente la lisciviazione di materiale contenente zinco con elettrolita già impiegato, contenente acido solforico, la depurazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'elettrolizzazione della soluzione depurata in una pluralità di celle elettrolitiche contenenti catodi e anodi per la deposizione di zinco sui catodi, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle, il ritorno di una porzione dell'elettrolita ricircolante quale elettrolita già impiegato a detta lisciviazione e la sostituzione periodica degli anodi nelle celle; il miglioramento che comprende la scelta quale elettrolita già impiegato dell'elettro-

lita di ritorno traboccante dalle celle contenenti anodi scelti da anodi nuovi o recentemente puliti.

2) Il miglioramento della rivendicazione 1, nel quale l'elettrolita viene riportato a detta lisciviazione per un periodo di tempo nell'ambito fra circa 1/2 giornata e 2 giorni dopo che detti anodi sono stati sostituiti.

3) Un processo per l'elettroseparazione di zinco da una soluzione di solfato acido di zinco in una pluralità di celle contenenti catodi ed anodi, che comprende la lisciviazione del materiale portante cioè contenente lo zinco con elettrolita già impiegato, la depurazione della soluzione di lisciviazione risultante, l'alimentazione di un volume di soluzione depurata quale elettrolita fresco ad ognuna di detta pluralità di celle, l'elettrolizzazione di detto elettrolita fresco per la deposizione di zinco, la ricircolazione dell'elettrolita che trabocca dalle celle nelle celle, la rimozione periodica degli anodi dalle celle alla fine del ciclo di anodo, la pulitura degli anodi rimossi in un modo ciclico per cui tutti gli anodi vengono puliti durante detto ciclo di anodo, il ritorno di detti anodi puliti alle celle ed il ritorno dell'elettrolita che trabocca dalle celle contenenti

anodi recentemente puliti quale elettrolita già impiegato, il volume dell'elettrolita ritornato alla lisciviazione quale elettrolita già impiegato essendo all'incirca uguale al volume di elettrolita fresco alimentato a detta pluralità di celle.

4) Il processo come rivendicato nella rivendicazione 1, 2 o 3, in cui l'elettrolita che trabocca dalle celle contenenti anodi recentemente puliti viene riportato a detta lisciviazione per un periodo di tempo nell'ambito fra circa un giorno ed un giorno e mezzo dopo che detti anodi puliti sono stati risistemati nelle celle.

5) Un'apparecchiatura per il recupero di zinco comprendente in combinazione un'unità di lisciviazione ed un'unità di elettroseparazione; detta unità di elettroseparazione includendo una pluralità di celle di elettrolisi presentanti mezzi di entrata per l'elettrolita e mezzi di traboccamento dell'elettrolita; un circuito di ricircolazione dell'elettrolita che collega detti mezzi di traboccamento dell'elettrolita con detti mezzi di entrata dell'elettrolita; mezzi di trasferimento per deviare l'elettrolita da detto circuito di ricircolazione a detta unità di lisciviazione, detti mezzi di trasferimento essendo collegati fra detti mezzi di

traboccamento e detta unità di discioglimento; mezzi per la deviazione dell'elettrolita che trabocca in detto circuito di ricircolazione; e mezzi per la deviazione dell'elettrolita che trabocca da una qualsiasi cella prescelta di elettrolisi in detti mezzi di trasferimento.

5) Un'apparecchiatura come definita nella rivendicazione 5, in cui detto mezzo di traboccamento comprende un primo ed un secondo tubo di traboccamento, detto primo tubo di traboccamento essendo collegato a detto circuito di ricircolazione e detto secondo tubo di traboccamento essendo collegato a detti mezzi di trasferimento.

7) Un'apparecchiatura come definito nella rivendicazione 6, in cui detti primo e secondo tubo di traboccamento sono corredati di mezzi di chiusura.

8) Un'apparecchiatura come definita nella rivendicazione 6 o 7, in cui detti primo e secondo tubo di traboccamento presentano le stesse dimensioni.

FIRENZE 18 FEB. 1981



UFFICIO COMMERCIALE ROGANTE

UFFICIO TECNICO ING. A. MANNUCCI

PER INCARICO