



УКРАЇНА

(19) UA (11) 51774 (13) C2

(51) B C22B9/18,9/187, B22D19/16,
B22D11/04МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ
І НАУКИ УКРАЇНИДЕРЖАВНИЙ ДЕПАРТАМЕНТ
ІНТЕЛЕКТУАЛЬНОЇ
ВЛАСНОСТІОПИС
ДО ПАТЕНТУ НА ВИНАХІД

(54) ПРИСТРІЙ ЕЛЕКТРОШЛАКОВОЇ ПЕРЕПЛАВКИ ТА СПОСІБ ЕЛЕКТРОШЛАКОВОЇ ПЕРЕПЛАВКИ

1

2

(21) 99094905

(22) 02 09 1999

(24) 16 12 2002

(46) 16 12 2002, Бюл. №12, 2002р

(72) Патон Борис Євгеньович, Медовар Борис Ізраїльович, Медовар Лев Борисович, Федоровський Борис Борисович, Ланцман Ізраїль Абович, Цикуленко Анатолій Костянтинович, Ус Василь Іванович, Чернець Олександр Владиславович, Шевченко Віталій Юхимович, Саєнко Володимир Якович, Грабівський Цезарій Францович

(73) Закрите Акціонерне Товариство "ЕЛМЕТ-ПОЛ-ГРУПА МЕДОВАРА"

(56) SU, 1 527 302, A1, publ. 07 12 1989, Бюл. 45

EP, 0 800 879, A2, publ. 15 10 1997

US, 4 305 451, A, publ. 15 12 1981

US, 5 799 721, A, publ. 01 09 1998

JP, 63 130723, A, publ. 02 06 1988

JP, 58 138553, A, publ. 17 08 1983

US, 4 291 744, A, 29 09 1981

US, 3 987 843, A, publ. 26 10 1976

US, 3 844 714, A, publ. 18 03 1976

(57) 1 Пристрій електрошлакової переплавки, що містить струмопідвідний кристалізатор, щонайменше один витратний електрод, розташований уздовж вертикальної осі кристалізатора, джерело живлення й електричний ланцюг кристалізатора, що з'єднує струмопідвідний кристалізатор із джерелом живлення, який відрізняється тим, що

містить додаткове джерело живлення й електричний ланцюг витратного електрода, що з'єднує згаданий щонайменше один витратний електрод із згаданим додатковим джерелом живлення

2 Спосіб електрошлакової переплавки, що включає подачу електроживлення на кристалізатор, наведення шлакової ванни у кристалізаторі, введення у шлакову ванну щонайменше одного витратного електрода, подачу електроживлення на згаданий витратний електрод і плавлення витратного електрода із створенням металевої ванни, який відрізняється тим, що подають електроживлення на згаданий витратний електрод від додаткового джерела живлення в електричному ланцюзі витратного електрода, причому потужність електроживлення в ланцюзі витратного електрода обирають рівною 0,1 - 0,8 потужності в ланцюзі кристалізатора для управління об'ємом і формою металевої ванни

3 Спосіб електрошлакової переплавки за п. 2, який відрізняється тим, що вводять згаданий щонайменше один витратний електрод паралельно вертикальної осі кристалізатора з ексцентриситетом відносно вертикальної осі кристалізатора

4 Спосіб за п. 3, який відрізняється тим, що величину ексцентриситету у процесі плавки витратного електрода періодично змінюють від 0,1 до 0,9 величини піврізниць діаметрів кристалізатора й електрода

Винахід відноситься до області спеціальної електрометалургії, а більш конкретно - до способу електрошлакового переплаву електродів переважно у великотоннажні зливки, і може бути використаний при виготовленні заготовок із високолегованих сталей і суперсплавів для виробництва дисків газотурбінних установок

Широко відомо застосування для цих цілей різних методів спеціальної електрометалургії, включаючи електрошлаковий та вакуумно-дуговий переплави, які дозволяють одержати високоякісні заготовки, в яких немає дефектів у вигляді плямистої ліквіації, до яких схильні високолеговані сталі та суперсплави на нікелевій основі, особливо ле-

говані ніобієм, алюмінієм і титаном, тобто тими елементами, які найчастіше використовуються при виготовленні матеріалів для газотурбінних установок. Максимальна вага таких зливок залежить від умісту цих елементів і чим уміст Nb, Ti, Al більше, тим менше може бути зливка. Наприклад, для сплаву 718, який сумарно вміщує приблизно 6,5% цих елементів, максимальний діаметр зливка не перевищує як правило 400 - 450 мм. При цьому вага зливка не перевищує 2 - 2,5 тони (Б. І. Медовар, А. К. Цикуленко, Д. М. Дяченко "Качество електрошлакового металла", К., Наук. Думка, 1990, с. 179). Між тим, сучасна техніка потребує значно більші заготовки з високолегованих сталей і супе-

(13) C2

(11) 51774

(19) UA

розплавів. Так, виготовлення, наприклад, сучасних газових турбін для електростанцій потребує поковок дисків діаметром до 2500мм, для чого потрібні зливки значно більшого діаметра та ваги.

Причиною обмежень діаметра та ваги зливка є в кінцевому рахунку об'єм та форма металевих ванни. При класичному ЕШП форма металевих ванни - конусоподібна. Такий профіль ванни зумовлений центральним характером підводу тепла до зливка, що кристалізується, і периферійним тепловідводом від нього. У свою чергу, центральний характер теплопідводу зумовлений розміщенням електрода в середині шлакової ванни, в результаті чого основна частина току тече по осевій зоні і туди ж вводиться тепло разом із краплями перегрітого електродного металу. С другого боку, збільшення діаметра зливка веде до послаблення інтенсивності охолодження його центральних частин за рахунок тепловідводу в стінки кристалізатора. В результаті глибина й конусність металевих ванни збільшуються. Особливо сильно збільшується в центрі зливка довжина зони двофазного твердо-рідкого стану - джерела усіх дефектів ливарського походження.

Оптимальні умови для плавлення та кристалізації зливка ЕШП із високолегованої сталі або суперсплава можуть бути отримані при периферійному обігріві та середньому охолодженні зливка, що кристалізується та суттєвому зменшенні об'єму рідкого металу, що одночасно кристалізується.

Найбільш повно вказаним умовам відповідає технологічна схема ЕШП із використанням струмопідвідного кристалізатора, запропонованого в патенті США №4 305 451 від 15 02 1981р., МПК В22D 27/02. В цьому випадку, на відміну від класичного ЕШП, відбувається периферійний струмопідвід, таким чином, максимальну температуру шлакова ванна має на периферії, а мінімальну - в центрі кристалізатора. Це в значній мірі робить форму металевих ванни менш конусною. Проте, як матеріал для наплавлення, в ньому описані у основному тверді шматкові присаджувальні матеріали (дріб, порошок, стружка та ін.), що обмежило застосування цього способу для виплавки злитків.

Найбільш близький по сукупності ознак і тому взятий за прототип спосіб описаний у європейському патенті №EP 0 800 879 A2 від 05 12 1996, МПК В22D 11-04, В22D 23/10, С22В 9/18. За цим патентом, пристрій електрошлакового переплаву містить струмопідвідний кристалізатор, щонайменше один витратний електрод, розташований уздовж вертикальної осі кристалізатора, джерело живлення й електричний ланцюг кристалізатора, що з'єднує струмопідвідний кристалізатор із джерелом живлення. Відповідно, спосіб електрошлакового переплаву включає подачу електроживлення на кристалізатор, наведення шлакової ванни у кристалізаторі, введення у шлакову ванну щонайменше одного витратного електрода, подачу електроживлення на згаданий витратний електрод і плавлення витратного електрода із створенням металевих ванни. Витратний електрод переплавляється у струмопідвідному кристалізаторі з розділними ланцюгами електроживлення кристалізатора і витратного електрода і за допомогою перемикачів може здійснюватись переплав витра-

тного електрода як по класичній схемі (електрод-піддон), так і з включеним ланцюгом кристалізатора (електрод + кристалізатор) - піддон або електрод - (кристалізатор + піддон). Такий спосіб переплаву витратного електрода дозволяє зробити форму металевих ванни більш плоскою і декілька знизити потужність у ланцюзі витратного електрода без побоювання порушити формування зливка. Це зменшує об'єм металевих ванни і спливно впливає на умови кристалізації зливка. Разом із тим, підключення обох ланцюгів до одного джерела живлення не дає можливості одержати істотно різну потужність у кожному ланцюзі. Це обмежує можливість істотного зменшення швидкості плавлення витратного електрода та зменшення об'єму металевих ванни без порушення формування зливка. Крім того, краплі металу електрода, що плавиться, перегріті при його плавленні у шлаковій ванні істотно вище температури плавлення, поступають у центральну частину зливка, що кристалізується, збільшуючи конусність металевих ванни, і погіршують умови кристалізації зливка. Указані обставини не дозволяють при використанні згаданого способу змінювати у досить широких межах об'єм і форму металевих ванни.

В основу винаходу, що пропонується, поставлено задачу вдосконалити пристрій електрошлакового переплаву шляхом зміни схеми електроживлення кристалізатора і витратного електрода, що переплавляється, з метою отримання можливості управління у широких межах об'ємом і формою металевих ванни при переплаві витратних електродів у великотоннажні зливки переважно з високолегованих сталей і суперсплавів.

Поставлену задачу вирішено тим, що запропонований пристрій електрошлакового переплаву, який містить струмопідвідний кристалізатор, щонайменше один витратний електрод, розташований уздовж вертикальної осі кристалізатора, джерело живлення й електричний ланцюг кристалізатора, що з'єднує струмопідвідний кристалізатор із джерелом живлення, який, за винаходом, містить додаткове джерело живлення й електричний ланцюг витратного електрода, що з'єднує згаданий щонайменше один витратний електрод із згаданим додатковим джерелом живлення.

Саме це рішення дозволяє добитися виділення значно більшої кількості тепла на периферії шлакової ванни у порівнянні з приелектродною зоною. У результаті об'єм металевих ванни зменшується, а її форма стає значно більш плоскою. При такому рішенні для плавлення електрода потрібна значно менша потужність. Цей фактор, а також переважно периферійне тепловиділення у шлаковій ванні дозволяє використовувати для переплаву менші у перерізі електроди, ніж звичайно. Цю обставину спільно з явищем обертання шлакової і металевих ванн, що має місце при плавці у струмопідвідному кристалізаторі, можна додатково використати для управління формою металевих ванни.

В основу винаходу, що пропонується, поставлено також задачу вдосконалити спосіб електрошлакового переплаву шляхом подання електроживлення до кристалізатора та витратного електрода, що переплавляється, від окремих дже-

рел живлення й регулювання потужності у ланцюгу витратного електрода відносно потужності у ланцюгу кристалізатора з метою управління у широких межах об'ємом і формою металевої ванни при переплаві витратних електродів у великотоннажні зливки переважно з високолегованих сталей і суперсплавів

Поставлену задачу вирішено тим, що запропоновано спосіб електрошлакового переплаву, що включає подання електроживлення на кристалізатор, наведення шлакової ванни в кристалізаторі, введення у шлакову ванну з'являється одного витратного електрода, подання електроживлення на згаданий витратний електрод і плавлення витратного електрода зі створенням металевої ванни, у якому, за винаходом, подають електроживлення на витратний електрод від додаткового джерела живлення в електричному ланцюзі витратного електрода, причому потужність електроживлення в ланцюзі витратного електрода обирають рівною 0,1 - 0,8 потужності в ланцюзі кристалізатора для управління об'ємом і формою металевої ванни

Таке рішення дозволяє істотно знизити швидкість плавлення витратного електрода без порушення формування зливка завдяки виділенню у шлаковій ванні істотно більшої кількості тепла на периферії у порівнянні з приелектродною областю. В результаті об'єм металевої ванни зменшується, а її форма стає істотно більш плоскою істотно менша потужність, яка є необхідною для плавлення електрода, і переважно периферійне тепловиділення у шлаковій ванні дозволяє застосовувати для переплаву витратні електроди менші, ніж звичайно, по перерізу. Ця обставина спільно з явищем обертання шлакової і металевої ванн, що має місце при плаві у струмопідвідному кристалізаторі, може бути додатково використана для управління формою металевої ванни

Доцільно вводити згаданий витратний електрод паралельно вертикальній осі кристалізатора і з ексцентриситетом відносно вертикальної осі кристалізатора

Таке рішення дозволяє раціонально здійснити процес уведення перегрітих крапель електродного металу у металеву ванну, тобто вводити тепло разом із краплями у найбільш холодні ділянки металевої ванни

Доцільно величину ексцентриситету у процесі плавки витратного електрода періодично змінювати від 0,1 до 0,9 величини піврізниць діаметрів кристалізатора та електрода

Таке радіальне переміщення електрода у шлаковій ванні сприяє згладжуванню форми металевої ванни, не допускаючи різких перегинань фронту кристалізації. Указані межі величини ексцентриситету дозволяють, з одного боку, уникнути короткого замикання електрода на стінку кристалізатора, а, з іншого боку, - уникнути попадання крапель перегрітого електродного металу у центральну зону зливка

Технічна суть і принцип дії винаходу пояснюються на прикладах виконання з посиланням на креслення, що додаються

На фіг 1 схематично показаний пристрій електрошлакового переплаву для переплаву витратно-

го електрода у струмопідвідному кристалізаторі з окремими ланцюгами електроживлення електрода та кристалізатора та схему їх підключення до двох джерел живлення

На фіг 2 показана характерна форма металевої ванни зливка, який виплавлений при ексцентриситетному відносно вертикальної осі кристалізатора введенні витратного електрода у кристалізатор

На фіг 3 показана характерна форма металевої ванни зливка, який виплавлений з періодичною змінною ексцентриситету у процесі плавки

Конкретний приклад пристрою електрошлакового переплаву, який пропонується, представляє собою (фіг 1) витратний електрод 1, підключений до джерела живлення 2 витратного електрода електричним ланцюгом 3 витратного електрода, та введений у кристалізатор 4 із наведеною у ньому шлаковою ванною 5. Кристалізатор 4 підключений до джерела живлення 6 електричним ланцюгом 7 кристалізатора. Витратний електрод 1 розташований ексцентриситетно відносно вертикальної осі 8 кристалізатора. Краплі електродного металу 9 формують металеву ванну 10 у голові зливка 11, що кристалізується

Суть способу, що пропонується, зводиться до наступного. Витратний електрод 1 (фіг 1), вводять у підключений до джерела живлення 6 в електричному ланцюзі 7 кристалізатор 4 із наведеною в ньому шлаковою ванною 5. Витратний електрод 1 підключають до джерела живлення 2 в електричному ланцюзі 3. Плавлення електрода 1 у шлаковій ванні 5 здійснюють при електричній потужності у ланцюзі 3, яка дорівнює 0,1 - 0,8 від електричної потужності у ланцюзі 7. По мірі оплавлення електрода 1 подають униз у шлакову ванну 5 ексцентриситетно відносно вертикальної осі 8 кристалізатора. У процесі переплаву електрода величина ексцентриситету може змінюватись від ε_1 до ε_2 . Краплі електродного металу 9, проходячи через шлакову ванну 5, формують металеву ванну 10 у голові зливка 11, що кристалізується, який, по мірі наплавлення, поступово виходить із кристалізатора 4. Завдяки обертанню шлакової і металевої ванн, краплі електродного металу 9 розподіляються по всій металевій ванні, віддаючи тепло перегрівання фронту кристалізації у місці свого падіння. Тому, при незмінному у процесі плавки ексцентриситеті, фронт кристалізації з геометричним місцем ексцентриситету, одержує поглиблення й форма металевої ванни може прийняти форму "двогорбого верблюда" (фіг 2). При здійсненні періодичного зміщення ексцентриситету у процесі плавки форма дна металевої ванни і, відповідно, фронту кристалізації, стає більш пологою (фіг 3). Змінювання величини ексцентриситету здійснюють залежно від діаметру D струмопідвідної секції кристалізатора 4 і діаметру d електрода 1 у межах $(0,1-0,9) \cdot (D-d)/2$. Це дозволяє, з одного боку, уникнути короткого замикання електрода на стінку кристалізатора, а з іншого боку - не допустити збільшення глибини металевої ванни по осі зливка

Приклад реалізації винаходу

В реальному випадку здійснення наплавлення по заявленому способу конкретні дані такі:

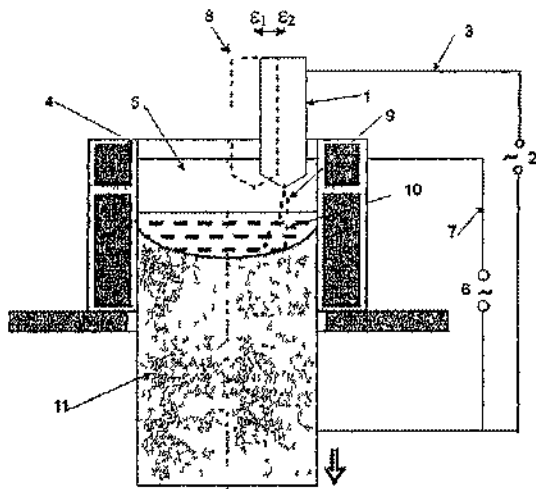
У кристалізаторі діаметром 350мм, переплав-

ляли електрод діаметром 150мм. Переплави вели з використанням двох трансформаторів потужністю 720кВт кожен. Електрична потужність у ланцюзі кристалізатора при перепаї становила 350кВт, а потужність у ланцюзі електрода - 125кВт. Плавку вели при незмінній величині ексцентриситету, що дорівнювала 75мм. Оплавлення витратного електрода - асиметричне на 15мм ближче до стінки кристалізатора з-за більш високої температури шлакової ванни на периферії. Форма металевої ванни фіксувалась введенням до неї безпосередньо перед закінченням плавки сірчаного заліза. Після виготовлення поздовжнього шліфа зливка та зняття з нього сірчаного відбитка виявляли форму металевої ванни. В наведеному прикладі форма

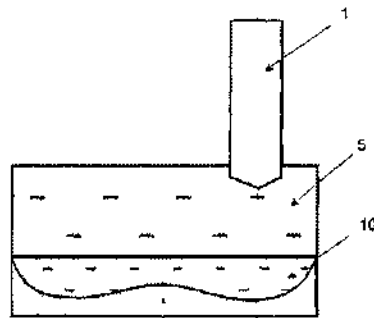
ванни мала вигляд, який показано на фіг 2. При цьому глибина ванни змінювалась від мінімальної величини 20мм до максимальної 50мм.

В іншому випадку при тих же параметрах плавки ексцентриситет у процесі плавки періодично плавно змінювали від 10мм до 90мм. При цьому була одержана плоска металева ванна приблизно такого ж об'єму, що й у першому випадку (фіг 3).

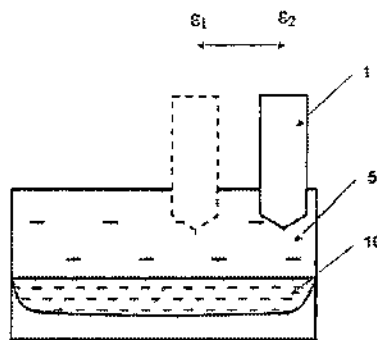
Винахід може бути використано у металургії, причому найбільший ефект може бути одержаний при виробництві крупногазових зливок із високолегованих сталей і суперсплавів для виготовлення заготовок дисків і газотурбінних установок для електростанцій, двигунів тощо.



Фиг 1



Фиг 2



Фиг 3

ДП «Український інститут промислової власності» (Укрпатент)

вул. Симі Хохлових 15 м. Київ 04119 Україна

(044) 456 - 20 - 90

ТОВ Міжнародний науковий комітет

вул. Артема 77 м. Київ 04050 Україна

(044) 216 - 32 - 71