



(11) RO 125434 B1

(51) Int.Cl.

B22C 9/02 (2006.01),

B06B 1/16 (2006.01)

(12)

BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2009 01050**

(22) Data de depozit: **16.12.2009**

(45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: **30.11.2011** BOPI nr. **11/2011**

(41) Data publicării cererii:
28.05.2010 BOPI nr. **5/2010**

(73) Titular:

- MIHAI DUMITRU, STR.ORIENTULUI NR.31, BL.824, SC.B, ET.4, AP.17, IAȘI, IS, RO;
- BUTNACIU DOREL, STR.NICORIȚĂ NR.16, SC.A, ET.1, AP.7, IAȘI, IS, RO;
- GĂLUȘCĂ DAN GELU, STR.VASILE ALECSANDRI NR.9, BL.I 3, ET.4, AP.17, IAȘI, IS, RO;
- ȘTEFAN MIHAI, GRAJDURI, IS, RO;
- CREȚESCU IGOR, STR.TUDOR VLADIMIRESCU, BL.Q1, SC.B, ET.2, AP.10, IAȘI, IS, RO

(72) Inventatori:

- MIHAI DUMITRU, STR.ORIENTULUI NR.31, BL.824, SC.B, ET.4, AP.17, IAȘI, IS, RO;
- BUTNACIU DOREL, STR.NICORIȚĂ NR.16, SC.A, ET.1, AP.7, IAȘI, IS, RO;
- GĂLUȘCĂ DAN GELU, STR.VASILE ALECSANDRI NR.9, BL.I 3, ET.4, AP.17, IAȘI, IS, RO;
- ȘTEFAN MIHAI, GRAJDURI, IS, RO;
- CREȚESCU IGOR, STR.TUDOR VLADIMIRESCU, BL.Q1, SC.B, ET.2, AP.10, IAȘI, IS, RO

(56) Documente din stadiul tehnicii:

CN 101125354 (A); RO 103631;
CN 101406929 (A)

(54) **INSTALAȚIE DE TURNARE A UNOR PIESE DE REVOLUȚIE
CU DIMENSIUNI MARI**

Examinator: ing. ARGHIRESCU MARIUS



Orice persoană are dreptul să formuleze în scris și motivat, la OSIM, o cerere de revocare a brevetului de inventie, în termen de 6 luni de la publicarea mențiunii hotărârării de acordare a acesteia

RO 125434 B1

1 Inventia se referă la o instalație de turnare neconvențională a unor piese de revoluție
2 cu dimensiuni mari.

3 Se cunosc instalații neconvenționale și procedee de turnare, cum ar fi: turnarea în
4 vid, tunarea în câmp centrifugal, turnarea în câmp ultrasonic și, respectiv, turnarea sub
5 influența vibrațiilor, care au ca scop principal creșterea performanțelor materialelor turnate,
6 în principiu ca urmare a modificărilor structurale și eliminării gazelor. În acest din urmă caz,
7 se cunosc instalații de turnare, care sunt de dimensiuni mici și medii, deoarece în cazul celor
8 de dimensiuni mari, sistemul de producere a vibrațiilor este dificil de realizat și controlat. În
9 toate cazurile menționate, amestecul de formare este omogen, fiind realizat din nisip, cu o
10 serie de ingrediente scumpe, care au diferite roluri, dintre care cel de liant la temperaturi
11 ridicate este primordial. La temperaturi ridicate, amestecurile de formare sunt realizate pe
12 bază de nisip cromitic, care conțin în compozitie un procent ridicat de trioxid de crom (circa
13 55 % Cr₂O₃) și trioxid de fier (circa 22 % Fe₂O₃), ceea ce conduce la creșterea excesivă a
14 prețului de cost în cazul pieselor de dimensiuni mari.

15 În documentul de brevet CN 101125354 A, se prezintă o metodă de realizare a unei
16 forme de obținere a unei piese turnate, prin dispunerea unui strat de nisip cromitic cu sticlă
17 solubilă, care apoi este acoperit cu strat de nisip cuarțos cu sticlă solubilă drept liant, cu
18 efecte economice, iar în documentul de brevet RO 103631, se prezintă un procedeu și o
19 instalație de turnare a pieselor din cupru electrolitic, prin vibrarea formei de turnare în timpul
20 vibrării, instalația de turnare cuprinzând o masă de vibrare, aflată în legătură cu un generator
21 mecanic de vibrații cu excentric acționat de un motor electric, pe masa de vibrare fiind
22 amplasate formele de turnare.

23 Problema tehnică pe care o rezolvă instalația de turnare neconvențională conform
24 inventiei constă în a adapta o instalație de tip cunoscut, de turnare a pieselor de revoluție,
25 prin folosirea metodei de dispunere de strat de nisip cromitic și strat de nisip cuarțos, astfel
26 încât să permită și turnarea unor piese de revoluție de dimensiuni mari, cu costuri minime.

27 Instalația de turnare neconvențională a unor piese de revoluție conformă inventiei
28 rezolvă această problemă tehnică, prin faptul că este formată dintr-o platformă vibratoare,
29 vibrată cu un motor și o masă excentrică și dispusă pe niște amortizoare, pe care este
30 amplasat un cofraj metalic în care este poziționat central miezul care creează golul de
31 turnare în care ajunge aliajul topit prin intermediul unei rețele de turnare, împreună cu
32 peretele adiacent realizat dintr-un amestec de formare multistrat, compus din strat de nisip
33 cuarțos și, respectiv, nisip cromitic, împreună cu ingrediente corespunzătoare diferitelor
34 rețete pe bază de lianți anorganici sau rășini organice, cu forma corespunzătoare suprafeței
35 miezului.

36 Vibrarea platformei este utilizată și la depunerea uniformă a straturilor de nisip.

37 Avantajele inventiei:

38 - economie de nisip cromitic, în cantități de cel puțin jumătate din cantitatea totală,
39 ceea ce conduce la obținerea unor economii substantiale, mai ales în cazul pieselor cu
40 dimensiuni mari;

41 - posibilitatea prelucrării unei mase mari de material destinat amestecului de formare
42 și realizarea uniformă a straturilor depuse ca urmare a prezenței vibrațiilor;

43 - folosirea aceleiași instalații de vibrare atât pentru pregătirea amestecului de formare,
44 cât și pentru turnarea pieselor, care permite degajarea mai eficientă a gazelor din aliajul topit,
45 evitând golurile de turnare;

46 - amestecul de formare multistrat obținut se caracterizează printr-o refractaritate
47 ridicată, o bună capacitate de mulare și o bună rezistență la solicitările mecanice
(compresiune, forfecare, tracțiune, încovoiere etc.);

RO 125434 B1

- permite reducerea rebuturilor de turnare și reciclarea materialelor folosite la prepararea miezului și, respectiv, a amestecurilor de formare multistrat;	1
- impact mai redus asupra calității mediului înconjurător, prin reciclarea materialelor folosite în noi operații de formare (amestecuri și miezuri).	3
Invenția este prezentată pe larg, în continuare, în legătură și cu fig. 1...3, care reprezintă:	5
- fig. 1a, instalația de turnare a unor piese de revoluție cu dimensiuni mari, conformă inventiei;	7
- fig. 1b, instalație pentru prepararea miezului;	9
- fig. 1c, d, instalație pentru prepararea amestecului de formare;	
- fig. 2, forma piesei turnate;	11
- fig. 3, canal de distribuție cu secțiune variabilă, folosit la turnarea oțelului OT500.	
Instalația de turnare a unor piese de revoluție cu dimensiuni mari, conformă inventiei, este formată dintr-o platformă vibratoare 1, care este vibrată cu un sistem format din un motor 2, o masă excentrică 3 și un set de amortizoare 4. Pe această platformă 1, este amplasat un cofraj metalic 5, în care este poziționat central miezul 6, care creează un gol de turnare 7, cu ajutorul unui perete realizat dintr-un amestec de formare multistrat: strat de nisip cuarțos a și, respectiv, strat de nisip cromitic b, în golul de turnare 7 aliajul topit ajungând prin intermediul unei rețele de turnare 8. Turnarea se realizează în forme cu rezervă de metal 9 (maselotă) pentru dirijarea solidificării, maselota 9 fiind prevăzută cu un strat de feruș 10 la nivelul superior și părțile laterale fiind protejate de un strat de kalboid 11. În vederea degajării gazelor în straturile amestecului de formare, la partea superioară sunt amplasate canale de aerisire 12. Vibrația este folosită la turnare pentru îmbunătățirea caracteristicilor mecanice ale aliajelor feroase turnate.	13
Pentru pregătirea succesivă a fiecărui strat de material a, b din compoziția amestecului de formare, se folosește un şablon reglabil de turnare 13, turnarea fiind realizată sub influența vibrației (30...50 Hz), folosită atât pentru îndesare, cât și pentru omogenizarea materialului, având un efect benefic prin evitarea creării golurilor. Amestecul multistrat este realizat din straturi succesiv depuse sub influența vibrației, din straturi de nisip cuarțos (granulație SiO_2 cuprinsă între 0,002 și 0,15 mm) cu grosimea de 1,3...2 cm și, respectiv, nisip cromitic (Cr_2O_3 55% și, respectiv, Fe_2O_3 21%, cu granulație cuprinsă între 0,01 și 0,1 mm), în care sunt introduse ingredientele clasice pentru amestecurile de formare corespunzătoare, cu granulație asemănătoare.	25
În fig.1b, c, d, este prezentată ordinea operațiilor în procesul de pregătire a miezului și, respectiv, a amestecului de formare, și anume:	35
- i) mai întâi se folosește şablonul c necesar pentru formarea miezului 6 (fig. 1 b) pentru piesa -clopot (fig. 2). Se toarnă amestecul de formare al miezului în şablonul c, realizând prin vibrare omogenizarea amestecului de formare pe bază de nisip cromitic;	37
- ii) se construiește primul strat de amestec a pe bază de nisip cuarțos, cuprins între şablonul c și un şablon reglabil f (fig. 1c). Amestecul de formare se omogenizează prin vibrare;	39
- iii) se construiește primul strat de amestec cu nisip cromitic b cu ajutorul şablonului reglabil f, (fig. 1d). Amestecul de formare se omogenizează cu ajutorul vibratorului;	43
- iv) se fac straturi succesive de amestec cu nisip cromitic b, respectiv amestec cu nisip cuarțos a, cu grosimi cuprinse între 1,3 și 2 cm.	45
Oțelul topit se toarnă având temperatura cuprinsă între 1520 și 1560°C în rețeaua de turnare 8, care umple golul de turnare 7 prin cădere liberă și vibrație, formând piesa -clopot 7' iar excesul de otel topit va umple golul de turnare al maselotei 9, aflată în partea superioară.	47
	49

RO 125434 B1

Turnarea se realizează în forme cu rezervă de metal **9** (maselotă) pentru dirijarea solidificării, maselota fiind prevăzută cu un strat de ferux **10** la nivelul superior și părțile laterale fiind protejate de un strat de kalboid **11**.

Canalele de aerisire **12** (fig. 1a) au diferite diametre și pătrund în formă până la distanța de 20...30 mm de la suprafața modelului.

Se folosește vibratorul mecanic cu element de acționare în translație cu masa excentrică **3** în rotație care se utilizează la forțe mari, între 400 și 40000 N, la frecvențe cuprinse între 30 și 50 Hz.

După turnare, piesa-clopot **7** (fig. 2) se răcește cu ajutorul unor rețele de răcire, pentru realizarea solidificării dirijate, în scopul controlării proprietăților materialului turnat.

Vibrarea formei în timpul turnării mărește viteza de gazeificare a modelului și permeabilitatea crustei refractare, ceea ce face posibilă mărirea debitului metalului topit, deci creșterea productivității proceșdului.

În continuare, se va da un exemplu de realizare a invenției pentru turnarea unei piese sub formă de clopot (fig. 2).

Materialul turnat în aplicația destinată exemplificării invenției propuse este oțel OT 500 a cărui compoziție este prezentată în tabelul.

Tabelul 1

Compoziția chimică a materialului turnat OT 500

Elemente chimice	minimum	maximum
C (%)	0, 15	0, 2
Si (%)	0, 3	0, 5
Mn (%)	0, 8	1, 6
P (%)		0, 02
S (%)		0, 015
Cr (%)		0, 2
Ni (%)		0, 2
Cu (%)		0, 2
Mo (%)		0, 1
V (%)	0, 01	0, 03
Al (%)	0, 02	0, 03
H2 (%)		2 (ppm)
N2 (%)		50 (ppm)
O2 (%)		50 (ppm)

Se consideră o cantitate de 555 kg material, cu compoziția mai sus prezentată, care a fost încălzită la temperatura de 1540°C, după care materialul topit este turnat cu o viteză de turnare de 0,6 m/s în rețeaua de turnare **8**. Amestecul de formare multistrat cu o grosime de circa 10,5 cm, este realizat din straturi succesive de nisip cromitic **b** și, respectiv, nisip cuarțos **a**, peste care se adaugă ingredientele conform rețetelor 1 și respectiv 2.

Rețeta 1. Ingrediente care se adaugă peste nisip, respectiv, peste nisipul cromitic, sunt prezentate în tabelul 2.

Tabelul 2

Compoziția amestecului de formare

Marca	Nisip cuarțos (%)	Bentonită (%)	Dextrină (%)	Apă (%)	Anhidridă ftalică (%)	Rășină ligninepoxidică (%)
Amestec cu nisip	90...92	1...2, 2	1...2.1	3...4, 2	1...1.6	2...3, 1
Amestec cu nisip cromitic	89...91	1...2.4	1...2.7	3...4, 5	1...1, 9	2...3, 4

Rășina ligninepoxidică, prelucrată în alcool metilic, are următoarele caracteristici:
- viscozitate dinamică 21500 cP; echivalent epoxidic 0, 18%, clorhidroxidabil 2, 5%;
substanță uscată 65,6%; cenușă 6,8%.

Rețeta 2. Rășina ligninepoxidică, prelucrată în N-metil pirolidonă, are următoarele
caracteristici: - viscozitate dinamică 5650 cP; echivalent epoxidic 0,19%, clorhidroxidabil
2,7%; substanță uscată 65,7%; cenușă 6,5%.

Tabelul 3

Compoziția nisipului cromitic

Marca	Cr ₂ O ₃	SiO ₃	Al ₂ O ₃	MgO	Fe ₂ O ₃	CaO	Alte impurități
Nisip cromitic	55, 5%	1, 8%	13, 5%	6, 6%	22, 3%	0, 2%	0, 1%

Amestecul pe bază de nisip cromitic este mai scump, are caracteristici mai bune,
iar amestecul pe bază de nisip cuarțos este mai ieftin, dar cu caracteristici mai scăzute.
Cele două amestecuri combinate generează o compoziție cu caracteristici de
performanță acceptabile, pentru turnarea pieselor de dimensiuni mari, la un preț accesibil.

Rezistențele mecanice la încovoiere, determinate la intervale de timp prestabilite,
ale amestecurilor de formare, respectiv, ale miezului, sunt prezentate în tabelul 4.

Tabelul 4

Rezistențele mecanice la încovoiere, determinate la intervale de timp prestabilite

Nr. crt.		Rezistență la încovoiere [daN/cm ²]	Timpul de la preparare [h]
1	Amestecul de formare multistrat	14, 1	1
2		19, 4	2
3		32, 3	4
4		44, 1	24
5	Miezul	16, 2	1
6		20, 6	2
7		36, 7	4
8		48, 9	24

Rețeaua de turnare 1 este prevăzută cu canale de secțiune variabilă, pentru
distribuția uniformă a aliajului topit (fig. 3).

Tabelul 5

Caracteristicile obținute pentru oțelul turnat, comparative cu valorile standardizate

Nr. crt.	Rp0,2 (Mpa)	Rm (Mpa)	E (Mpa)	A5 (%)	Duritatea
STAS 600	minimum 280	maximum 490	2, 1 *105	minimum 15	124 HB
Piesa- clopot	minimum 288	maximum 519	2, 1 *105	minimum 17	132 HB

Instalație de turnare a unor piese de revoluție cu dimensiuni mari, formată dintr-o platformă vibratoare (1), vibrată cu un motor (2) și o masă excentrică (3) și dispusă pe niște amortizoare (4), pe care este amplasat un cofraj metalic (5) în care este poziționat central un miez (6) care creează golul de turnare (7) în care ajunge aliajul topit prin intermediul unei rețele de turnare (8), împreună cu peretele adiacent realizat dintr-un amestec de formare din nisip, împreună cu ingredientele corespunzătoare diferitelor rețete pe bază de lianți anorganici sau rășini organice, **caracterizată prin aceea că** amestecul de formare menționat este de tip multistrat, compus din straturi de nisip cuarțos (a) alternând cu straturi de nisip cromitic (b) de $1,3\div2$ cm grosime și granulația de $0,002\div0,15$ mm, respectiv, de $0,01\div0,1$ mm.

RO 125434 B1

(51) Int.Cl.

B22C 9/02 (2006.01).

B06B 1/16 (2006.01)

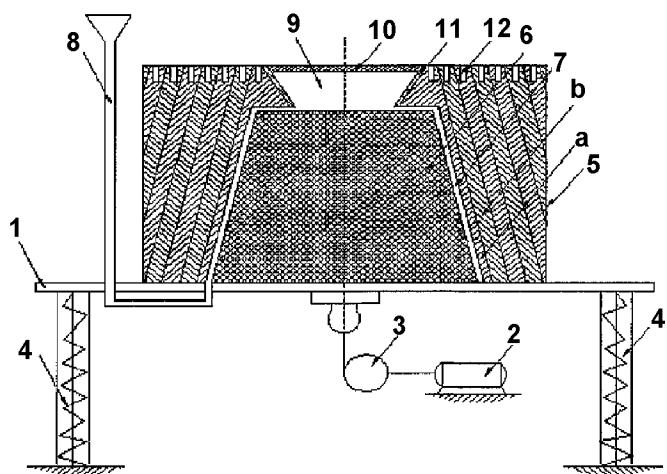


Fig. 1a

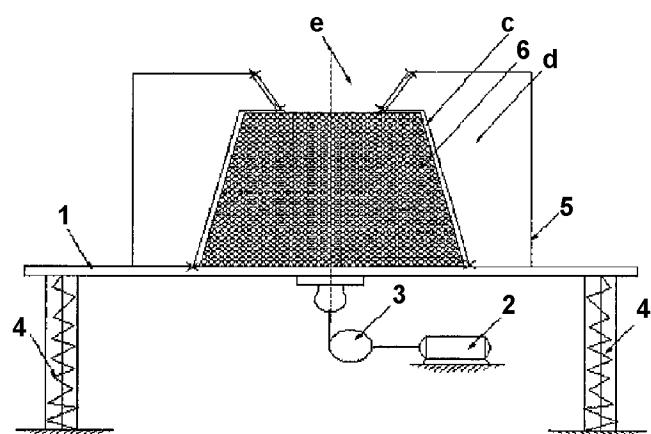


Fig. 1b

(51) Int.Cl.

B22C 9/02 (2006.01);

B06B 1/16 (2006.01)

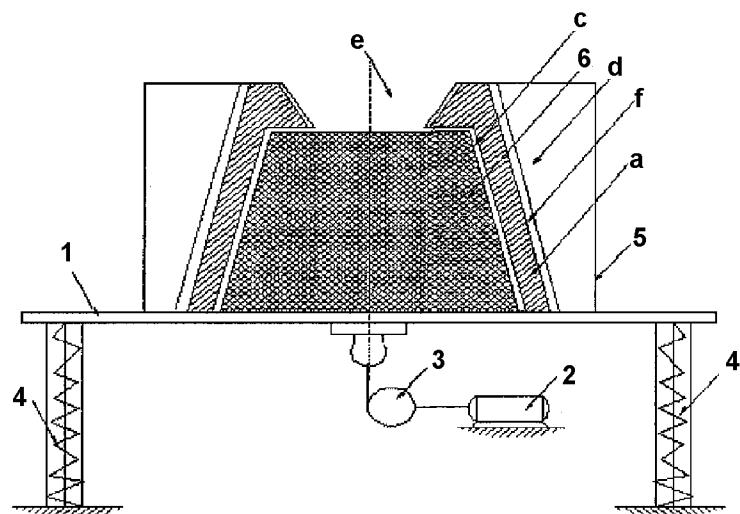


Fig. 1c

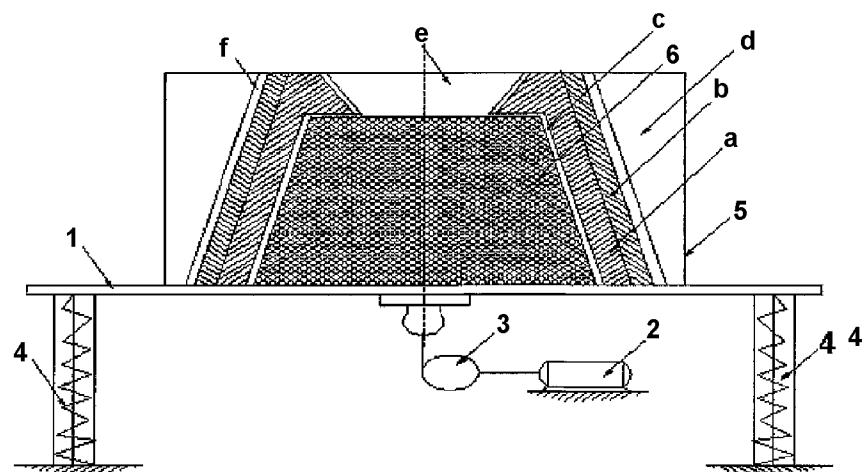


Fig. 1d

(51) Int.Cl.

B22C 9/02 (2006.01).

B06B 1/16 (2006.01)

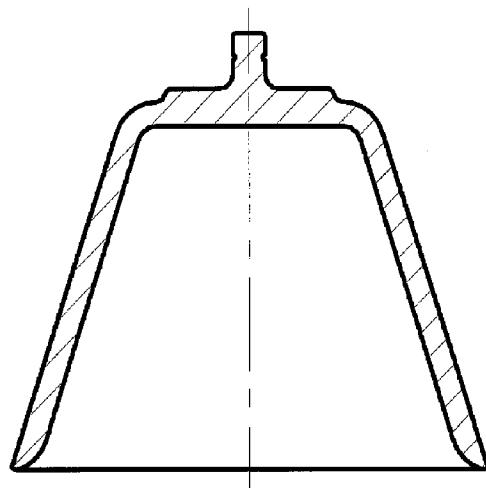


Fig. 2

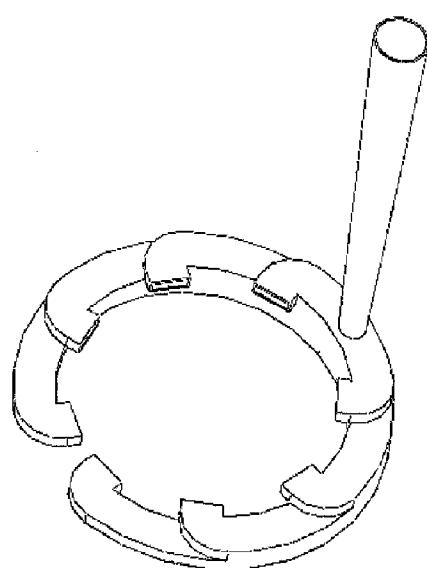


Fig. 3



Editare și tehnoredactare computerizată - OSIM
Tipărit la: Oficiul de Stat pentru Invenții și Mărci