



(11) RO 125367 B1

(51) Int.Cl.

B21D 22/30 (2006.01).

B21D 24/10 (2006.01),

G01B 5/24 (2006.01)

(12)

BREVET DE INVENTIE

(21) Nr. cerere: **a 2008 00778**

(22) Data de depozit: **21.10.2008**

(45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: **30.12.2013** BOPI nr. **12/2013**

(41) Data publicării cererii:
30.04.2010 BOPI nr. **4/2010**

(73) Titular:
• UNIVERSITATEA "DUNAREA DE JOS"
DIN GALAȚI, STR.DOMNEASCĂ NR.47,
GALAȚI, GL, RO

(72) Inventatori:
• BANU MIHAELA, STR.SATURN NR.10,
BL.B 2, SC.3, AP.28, GALAȚI, GL, RO;
• TĂBĂCARU VALENTIN, STR.ȘTIINȚEI
NR.15 bis, GALAȚI, GL, RO;
• MARINESCU VASILICĂ,
STR.GEORGE COŞBUC NR.37, BL.C 20,
AP.35, GALAȚI, GL, RO;
• EPUREANU ALEXANDRU,
STR.ALEXANDRU LĂPUŞNEANU NR.16,
BL.B 6, AP.16, GALAȚI, GL, RO;

• CONSTANTIN IONUT, STR.DOMNEASCĂ
NR.71, BL.B, AP.33, GALAȚI, GL, RO;
• MARIN FLORIN BOGDAN,
STR.TECUCIUL NOU NR.15, TECUCI, GL,
RO

(56) Documente din stadiul tehnicii:
M.C.OLIVEIRA ET AL.,
"STUDY ON THE INFLUENCE OF
WORK-HARDENING MODELING IN
SPRINGBACK PREDICTION",
INTERNATIONAL JOURNAL OF
PLASTICITY 23, (2007) PP. 516-543;
XIAO MING CHEN, MING F.SHI,
FENG REN, Z.CEDRIC XIA,
"SPRINGBACK PREDICTION ON
SLIT-RING TEST", AIP CONF.PROC.,
CP778 VOL.A, PP.222-226, NUMISHEET
2005; RO 57187; DE 102006018809 A1

(54) **METODĂ ȘI INSTALAȚIE DE DETERMINARE A
PRELUCRABILITĂȚII PRIN DEFORMARE PLASTICĂ
A UNOR TABLE DE AMBUTISARE**

Examinator: ing. ARGHIRESCU MARIUS



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

RO 125367 B1

1 Inventia se referă la o metodă și la o instalație pentru evaluarea prelucrabilității prin
deformare plastică a tablelor subțiri.

3 Evaluarea prelucrabilității prin deformare plastică a tablelor subțiri este o acțiune ce
5 se realizează în cadrul mai multor teste nestandardizate, dar cunoscute prin intermediul
benchmark-urilor realizate în cooperare între institute de cercetare, întreprinderi și
7 universități. În cadrul prezentei invenții, prelucrabilitatea semnifică capacitatea materialului
9 de a produce defecte precum revenirea elastică și cutarea, după ambutisare. Pentru a
caracteriza revenirea elastică, este cunoscut testul de îndoire în formă de U, a cărui geometrie
11 a fost propusă la Conferința NUMISHEET 1993, precum și teste cu epruvete mari,
precum S-rail, (NUMISHEET 2005).

13 - În lucrarea: "Study on the influence of work-hardening modeling in springback
prediction" de M.C.Oliveira et al., (International Journal of Plasticity 23, (2007) pp. 516-543),
15 se prezintă o metodă de ameliorare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de
ambutisare, constând în determinarea unor parametri de predicție a revenirii elastice și de
17 simulare a procesului de ambutisare precum: forța de presare, coeficientul de frecare, forța
de reținere, și prin măsurarea abaterilor de deformare elastică după ambutisare, cu
măsurarea unor unghiuri de arcuire elastică θ_1 , θ_2 și a razei de curbură r a îndoierii, pentru
corectarea parametrilor de ambutisare.

19 De asemenea, în lucrarea: "Springback Prediction on SlitRing Test", de Xiao Ming
Chen et al., (AIP Conf. Proc., CP778 Vol. A, Numisheet 2005, pp. 222-226), se prezintă o
21 metodă de ameliorare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de ambutisare
constând în determinarea unor parametri de predicție a revenirii elastice și de simulare a
23 procesului de ambutisare, precum: forța de presare, coeficientul de frecare, forța de reținere,
ambutisare conformă simulării și măsurarea abaterilor de deformare elastică după ambuti-
25 sare, pentru corectarea parametrilor de realizare a ambutisării.

27 Dezavantajul acestor teste este caracterizarea revenirii elastice bidimensionale,
reprezentând unghiiurile de deschidere ale unei epruvete dreptunghiulare supuse îndoierii în
U. În plus, suprapunerea cu efectele de cutare ale materialului nu este prezentă, în schemele
29 propuse, fapt ce conduce la o caracterizare sumară a comportării tablelor metalice la
prelucrarea prin deformare plastică la rece. În plus, îndoirea aduce solicitări care sunt sub
31 valorile solicitărilor reale din fabricația pieselor complexe, cum ar fi în cazul ambutisării.

33 Documentul RO 57187 prezintă un dispozitiv de determinare a prelucrabilității unor
table de ambutisare prin măsurarea tensometrică a forțelor de reținere și de ambutisare, format
35 din ansamblu cu poanson de ambutisare și bucșă elastică prevăzută cu traductoare tensometrice
rezistive de măsurare a forței de presare și un ansamblu inferior cu placă de bază, o placă
37 de ambutisare pe care se plasează semifabricatul, un inel cu rol de placă de reținere a
semifabricatului acționat prin intermediul unor elemente elastice cu traductoare tensometrice
rezistive, pentru determinarea forței de reținere a semifabricatului și un inel profilat ce completează
39 acțiunea poansonului, iar documentul DE 102006018809 prezintă un dispozitiv de ambutisare
cu poanson tronconic și placă activă cu profil interior tronconic și cu o placă de reținere.

41 Problema tehnică pe care o rezolvă invenția constă în stabilirea unui set de date de
determinare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table, obținute după ambutisare
43 conformă parametrilor de simulare a procesului, care să permită stabilirea cât mai precisă
a abaterii deformării de la forma dorită și să asigure, pentru un lot de piese, un nivel ridicat
45 al preciziei dimensionale și, respectiv, în prevederea unei instalații de determinare a
prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de ambutisare, cu mijloace de favorizare
47 a fenomenelor măsurabile specifice revenirii elastice și de măsurare precisă și fiabilă a forței
de reținere a semifabricatului în timpul ambutisării.

RO 125367 B1

Metoda de investigare a prelucrabilității prin deformare plastică la rece a tablelor subțiri, conform inventiei, rezolvă această problemă tehnică, prin aceea că este realizată prin determinarea unor parametri de predicție a revenirii elastice și de simulare a procesului de ambutisare precum: forța de presare, coeficientul de frecare, forța de reținere, urmată de ambutisare conformă simulării și măsurarea abaterilor de deformare elastică după ambutisare, cu măsurarea după ambutisare, pentru corectarea parametrilor de realizare a ambutisării, a unor unghiuri de arcuire elastică θ_1 , θ_2 și a razei de curbură r a îndoiturii, precum și numărul de cute obținute pe lungimea laturii mari a epruvetei și înălțimea cutării.	1
Instalația de determinare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de ambutisare, conform inventiei, rezolvă problema tehnică menționată, prin aceea că este prevăzută cu un poanson de ambutisare fixat într-un port-poanson și un ansamblu inferior cu o placă de ambutisare pe care se plasează semifabricatul și o placă de reținere a semifabricatului, cu traductoare tensometrice de tip inductiv, de determinare a forței de reținere a semifabricatului, poansonul utilizat fiind tronconic cu o conicitate de 15° , ce favorizează apariția combinată a revenirii elastice tridimensionale și a fenomenelor de cutare pe lungimea laturii mari a epruvetei.	9
Metoda și instalația de determinare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de ambutisare, conform inventiei, prezintă avantajul că permite determinarea sensibilității materialelor de tip tablă metalică subțire la revenire elastică și la cutare, în condiții de solicitări echivalente unei ambutisări, ceea ce permite stabilirea mai precisă a abaterii deformării semifabricatului de la forma dorită și asigurarea, prin intermediul instalației specifice, a unui nivel ridicat al preciziei dimensionale pentru lotul de piese produse conform inventiei.	17
Invenția este prezentată pe larg, în continuare, în legătură și cu fig. 1 și 2, care reprezintă:	25
- fig. 1, prezentare în formă expandată a instalației de aplicare a metodei conform inventiei;	27
- fig. 2, schema de funcționare a instalației conform inventiei.	29
Conform inventiei, metoda de investigare a prelucrabilității prin deformare plastică la rece a tablelor subțiri este realizată prin monitorizarea sensibilității influenței parametrilor de material, a parametrilor de proces (forța de reținere, viteza de deformare) asupra revenirii elastice și a cutării probelor obținute. Metoda implică determinarea unor parametri de predicție a revenirii elastice și de simulare a procesului de ambutisare precum: forța de presare, coeficientul de frecare, forța de reținere, urmată de o fază de ambutisare conformă simulării și măsurarea abaterilor de deformare elastică după ambutisare, cu măsurarea după ambutisare, pentru corectarea parametrilor de realizare a ambutisării, a unor unghiuri de arcuire elastică θ_1 , θ_2 și a razei de curbură r a îndoiturii, precum și numărul de cute obținute pe lungimea laturii mari a epruvetei și înălțimea cutării.	31
Epruveta are formă dreptunghiulară cu lățimea între 25 și 60 mm. Echipamentul de realizare a acestei încercări de ambutisare a unei epruvete dreptunghiulare este format dintr-un dispozitiv de deformare, format dintr-un poanson 7, fixat prin filetare într-un port-poanson 5, care asigură prinderea de partea mobilă a presei prin intermediul unui distanțier 3 și al unui platan 2. Forma poansonului 7 este tronconică, având o conicitate de 15° . Semifabricatul, numit epruvetă 10, este poziționat prin intermediul unor șifturi de poziționare pe placa activă 11. Placa de reținere 8 este ghidată față de placa activă 11 prin intermediul unor prezoane 4. Exercitarea presiunii de reținere pe flanșa epruvetei se face prin strângerea suruburilor ce pătrund prin placa de reținere 8. Placa de reținere 8 este	43

1 prevăzută cu două traductoare inductive 9, prin intermediul cărora se măsoară forța cu care
3 operatorul strângă suruburile ce asigură presiunea plăcii de reținere 8 pe epruveta 10.
5 Aceasta este sistemul prin care forța de reținere este controlată, făcând posibilă reglarea
acesteia la diferite valori la care să se studieze influența acesteia asupra revenirii elastice
și a cutării.

7 Placa activă 11 are forma tronconică, cu aceeași conicitate ca și poansonul 7 și este
9 fixată pe masa unei prese de 20 tf, prin intermediul unor - distanțieri 12, 13. Port-poansonul
11 5 este fixat de partea mobilă a presei prin intermediul unor tiranți cu suruburi 4, astfel încât
să permită interpunerea unui traductor de compresiune 1 între port-poanson și partea mobilă
a presei. Astfel, se înregistrează presiunea exercitată pe poanson asupra epruvetei, în
funcție de timp și de deplasare.

13 Traductoarele 1 și 9 sunt conectate la un dispozitiv de înregistrare și preluare a
datelor pe calculator.

Schema de funcționare:

15 În fig. 2 este prezentată schema de funcționare a echipamentului. Ansamblul poanson
17 B coboară la acționarea pupitrului de comandă al presei. Cursa de la poziția I la II, cu
19 distanța parcursă 'a', este cursa de apropiere și de punere în contact a poansonului cu
21 epruveta. Deplasarea poansonului 7 este oprită prin acționarea pupitrului de comandă. În
23 acest moment se strâng suruburile de presiune ale plăcii de reținere 8, până când forța de
25 reținere indicată de înregistrator este corespunzătoare valorii proiectate. În acest moment,
27 se pune din nou în mișcare poansonul 7, care execută coborârea și deformarea epruvetei
29 10 între ansamblul poanson B și ansamblul placă activă D. Epruveta 10 este reținută pe
31 flanșă cu forță de reținere proiectată pentru experiment. Cursa se execută între punctele II
33 și III, pe distanță b. La terminarea cursei de 45 mm, un limitator montat pe ghidajul de
35 coborâre al poansonului 7 oprește instantaneu coborârea poansonului, declanșând urcarea
37 acestuia de la punctul III la IV. În acest moment, deplasarea poansonului este oprită.
39 Suruburile de presiune, ce strâng placă de reținere 8, sunt eliberate, astfel încât la repornirea
41 presei, poansonul 7 continuă să realizeze cursa de retragere. Aceasta se face de la punctul
43 IV la V, pe distanță d. În acest punct superior, poansonul 7 se oprește. Proba deformată este
eliberată din placă activă 8 și este supusă măsurării cu un sistem de digitizare a profilului.
45 Astfel, se măsoară parametrii revenirii elastice tridimensionale θ1, θ2, raza de curbură ρ și
numărul de cută obținute pe lungimea laturii mari a epruvetei, δ, corespunzătoare lățimii de
epruvetă utilizată.

Avantajele utilizării acestui echipament și a acestei metode derivă din robustețea
35 încercării, interschimbabilitatea poansonului care este filetat în port-poanson și poate fi
37 conceput pentru diferite dimensiuni. Prin faptul că placă activă are tot forma tronconică cu
aceeași conicitate ca și poansonul, nu limitează grosimea tablelor încercate, neexistând un
joc fix între poanson și placă activă, ca în cazul matrițelor de ambutisare sau îndoire clasice.
39 Prin măsurarea prealabilă a deformabilității unor epruvete din tablele ce vor fi supuse
ambutisării în cadrul pieselor complexe de dimensiuni mari, se obțin informații preliminare
41 asupra sensibilității pe care materialul o manifestă la variații mici ale parametrilor ce
influențează defecte precum revenirea elastică și cutarea.

43 Rezultatele obținute în urma măsurătorilor pot fi utilizate în antrenarea rețelelor
neuronale, pentru a scădea numărul încercărilor preliminare lansării unor noi produse și a
45 unor noi materiale, pot genera metode de compensare a revenirii elastice online, neimplicând
modificări tehnologice, ci doar cunoașterea compatibilității la deformabilitate. Astfel, costurile

RO 125367 B1

tehnologice scad, numărul rebuturilor se reduce și se pot realiza ansamble de piese care au revenire elastică individuală inacceptabilă, dar care prin compensare în timpul asamblării, toleranțele ansamblului se înscriu în toleranțele admisibile.

1

Avantajul utilizării acestei metode și a acestui echipament este de a putea prezice sensibilitatea materialelor de tip tablă metalice subțire la comportarea la revenire elastică și la cutare, în condiții de solicitări echivalente unei ambuiați.

3

5

3 1. Metodă de determinare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de
5 ambutisare, realizată prin determinarea unor parametri de predicție a revenirii elastice și de
7 simulare a procesului de ambutisare precum: forța de presare, coeficientul de frecare, forța
9 de reținere, urmată de ambutisare conformă simulării și măsurarea abaterilor de deformare
11 elastică după ambutisare, cu măsurarea unor unghiuri de arcuire elastică θ_1 , θ_2 și a razei
13 de curbură ρ a îndoiturii, pentru corectarea parametrilor de realizare a ambutisării, **carac-**
15 **terizată prin aceea că**, pentru corectarea parametrilor de realizare a ambutisării, este
17 determinat după ambutisare și numărul de cută obținute pe lungimea laturii mari a epruvetei,
19 precum și înăltimdea cutării.

13 2. Instalație de determinare a prelucrabilității prin deformare plastică a unor table de
15 ambutisare, prevăzută cu un poanson de ambutisare fixat într-un port-poanson și un ansam-
17 blu inferior cu o placă de ambutisare pe care se plasează semifabricatul și o placă de
19 reținere a semifabricatului, cu traductoare tensometrice de determinare a forței de reținere
1 a semifabricatului, **caracterizată prin aceea că** poansonul utilizat este tronconic cu o coni-
3 citate de 15° , ce favorizează apariția combinată a revenirii elastice tridimensionale și a feno-
5 menelor de cutare pe lungimea laturii mari a epruvetei, iar traductoarele tensometrice
7 utilizate pentru determinarea forței de reținere a semifabricatului sunt de tip inductiv.

RO 125367 B1

(51) Int.Cl.

B21D 22/30 (2006.01).

B21D 24/10 (2006.01).

G01B 5/24 (2006.01)

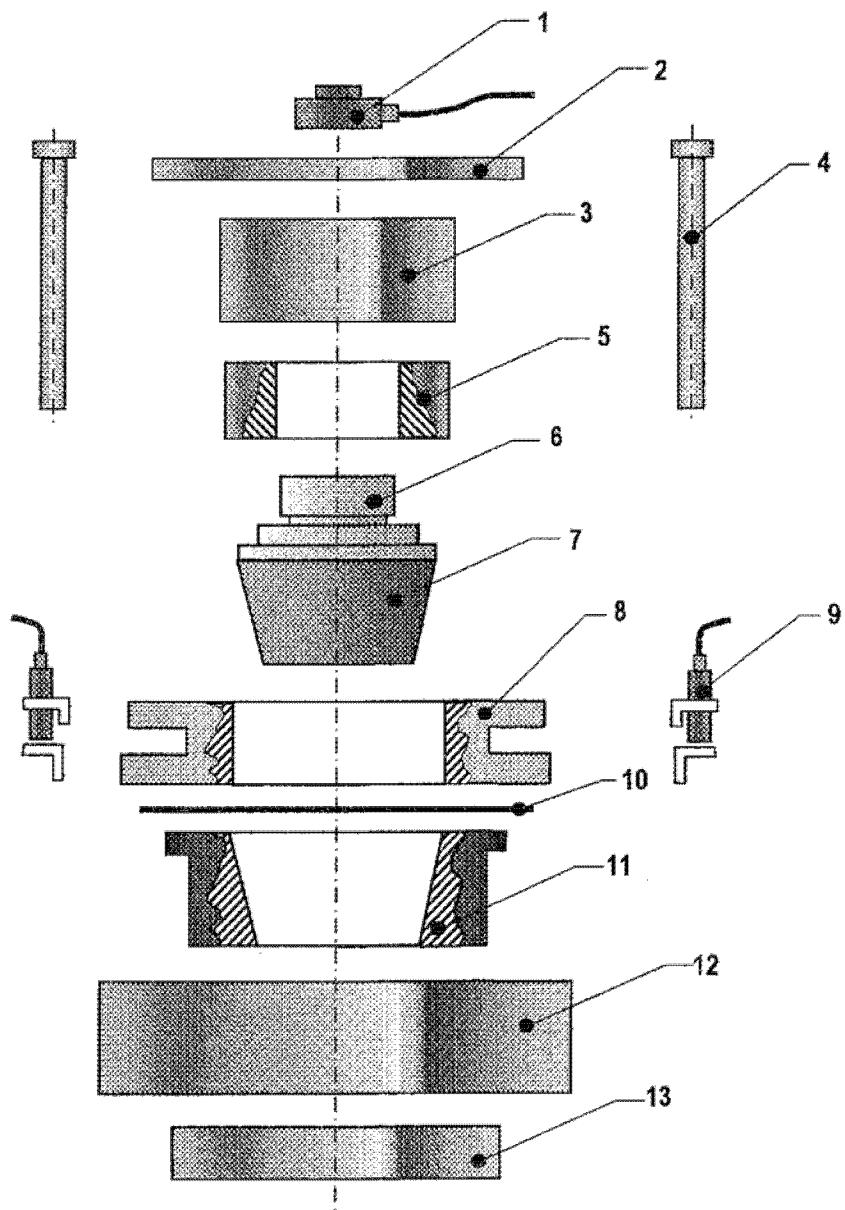


Fig. 1

(51) Int.Cl.

B21D 22/30 (2006.01),

B21D 24/10 (2006.01),

G01B 5/24 (2006.01)

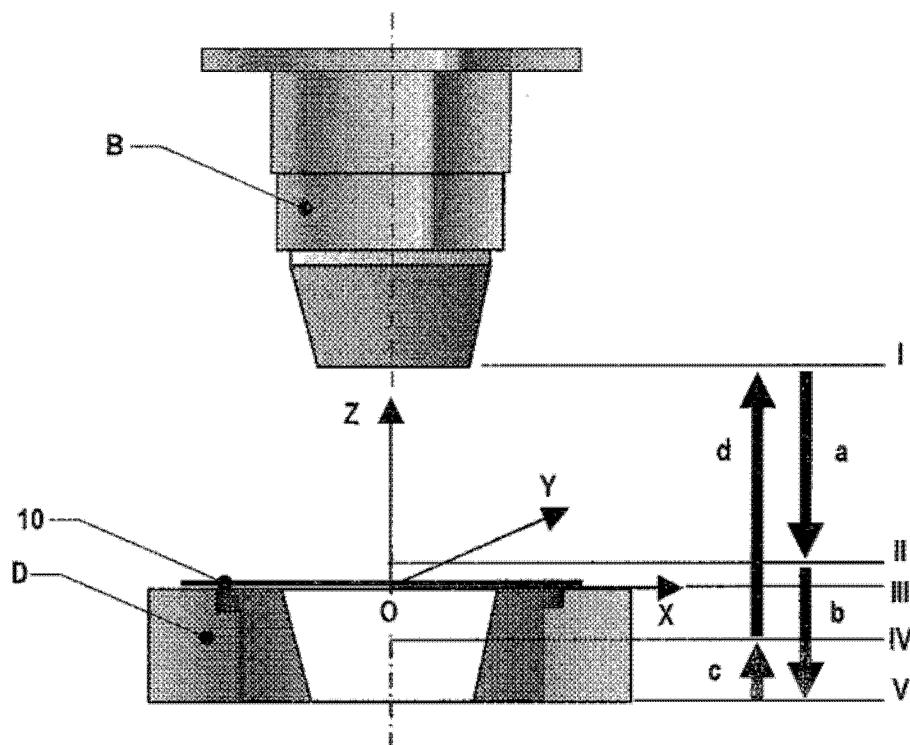


Fig. 2

