



(11) RO 125738 B1

(51) Int.Cl.  
G01V 3/10 (2006.01)

(12)

## BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2009 00935**

(22) Data de depozit: **16/11/2009**

(45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: **30/09/2016** BOPI nr. **9/2016**

(41) Data publicării cererii:  
**30/09/2010** BOPI nr. **9/2010**

(73) Titular:

• INSTITUTUL NAȚIONAL DE CERCETARE  
DEZVOLTARE PENTRU FIZICĂ TEHNICĂ -  
IFT IAȘI,  
BD.PROF.DR.DOC.DIMITRIE MANGERON  
NR.47, IAȘI, IS, RO

(72) Inventatori:  
• GRIMBERG RAIMOND, BD. TUTORĂ  
NR.1, BL.V1, SC.A, ET.9, AP.40, IAȘI, IS,  
RO;  
• SAVIN ADRIANA, STR. ȘTEJAR NR.55,  
BL. M1, SC.E, AP.9, IAȘI, IS, RO

(56) Documente din stadiul tehnicii:  
US 4053828; RO 74319; JPH 04116493 A;  
US 5557206

(54) **TRADUCTOR ELECTROMAGNETIC PENTRU  
DETERMINAREA CONDIȚIILOR DE SOL ȘI DE DETECTARE  
A OBIECTELOR ÎNGROPATE**

Examinator: fizician RADU ROBERT



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

1 Invenția se referă la un traductor electromagnetic pentru determinarea condițiilor de  
sol și pentru detectarea obiectelor îngropate.

3 Pentru determinarea condițiilor din sol și detectarea obiectelor îngropate, se cunosc  
5 aparatul și metoda de detectare a câmpurilor magnetice slabe induse, utilizând două bucle  
7 concentrice de emisie (I.J.Won, "Apparatus and method for detecting a weak induced magnetic  
9 field by means of two concentric transmitter loops" - patent no. US 5.557.206 - sept. 17, 1996).  
11 Aparatul utilizează, pentru generarea câmpului electromagnetic, un sistem de două bucle  
13 circulare concentrice, care creează câmpuri magnetice de sens opus în zona centrală apropiată  
de axa bobinelor, unde este amplasată o bobină de recepție de mici dimensiuni. Semnalul  
indus în bobina de recepție este datorat, în mare parte, câmpului electromagnetic împrăștiat  
de neomogenitățile din sol și de obiectele îngropate. Metoda propusă constă în măsurarea  
componentelor în fază și în cadratură de fază ale semnalului induș în bobina de recepție,  
și compararea acestora cu valori obținute prin calcule matematice.

15 Este, de asemenea, cunoscută o metodă complexă de localizare a obiectelor îngropate  
17 în sol, în care se utilizează mai multe tipuri de senzori care se îngroapă în sol pe durata  
19 examinărilor, cum ar fi senzori de rezistivitate a solului, de temperatură, de densitate etc.  
21 (S.F. Takach, „Soil and time modeling for improved electromagnetic locators for under-  
ground Utilities" - Pub. No. US 2006/0109007 Al Pub. Date. May 25. 2006). Se consideră că  
cel puțin un semnal electromagnetic recepționat este datorat obiectului îngropat, care gene-  
rează în vecinătate un câmp electromagnetic ce depinde de proprietățile solului puse în  
evidență de senzorii îngropați.

23 Dezavantajele principale ale traductorilor și metodelor cunoscute constau în: raport  
25 semnal/zgomot redus, ceea ce conduce la o sensibilitate mică și o influență puternică a  
factorilor de mediu extern, cum ar fi temperatura, și necesitatea utilizării unor curenti electrici  
27 alternativi intenși, de ordinul sutelor de amperi, prin buclele de emisie, ceea ce crește  
puterea surselor de alimentare și face ca aparatul să fie dificil de manevrat în timpul utilizării:  
29 necesitatea de a folosi și alți senzori care trebuie îngropați în timpul măsurătorilor și care  
furnizează informații despre sol doar local, în timp ce, ca urmare a baleajului regiunii de  
31 examinat, traductorul electromagnetic se poate găsi într-o cu totul altă zonă, în care nu sunt  
accesibile datele necesare; metode de procesare de semnal dificile, care nu conduc la  
îmbunătățirea sensibilității și a preciziei de localizare a obiectelor îngropate.

33 Problema tehnică pe care o rezolvă inventia constă în creșterea sensibilității de  
detectare a obiectelor îngropate din sol.

35 Traductorul pentru determinarea condițiilor de sol și detectarea și recunoașterea  
37 obiectelor îngropate, conform inventiei, este de tip emisie recepție. Partea de emisie este  
formată dintr-o bobină rectangulară spirală plată (A), bobinată cu pas constant. Partea de  
41 recepție (B) este formată dintr-o arie de  $n \times n$  bobine rectangulare echidistante ( $[1,1], [1,2], \dots, [1,n]; \dots, [n,1], [n,2], \dots, [n,n]$ ). Bobina de emisie este alimentată cu un curent electric alternativ  
cu frecvență în gama de la sute de hertz la sute de kilohertz, și intensități efective între sute  
de miliamperi și amperi. Bobinele care formează aria de recepție sunt interogate periodic,  
măsurându-se amplitudinea și faza tensiunii electomagnetic induse în acestea.

43 Dispunerea bobinelor din aria de recepție face ca tensiunea electomotoră indușă  
în acestea ca urmare a câmpului generat de partea de emisie să fie minimă.

45 Se dă în continuare un exemplu de realizare a inventiei, pentru o arie de recepție  
formată din  $5 \times 5$  bobine, în legătură cu figurile ce reprezintă:

- fig. 1, schema traductorului;
- fig. 2, schema de conexiuni a traductorului.

Traductorul conform invenției conține o parte de emisie formată dintr-o bobină rectangulară spirală plană A, care creează, atunci când este conectată la o sursă de curent alternativ, un câmp electromagnetic cu distribuția spațială relativ uniformă. Partea de recepție B conține o arie formată din 5 x 5 bobine de recepție. Planele bobinelor de recepție sunt perpendiculare pe planul bobinei de emisie, astfel încât tensiunea electromotoare indușă la bornele acestora datorită câmpului electromagnetic generat de partea de emisie să aibă amplitudine mică.

Traductorul poate fi montat pe un suport dielectric a cărui permittivitate dielectrică relativă trebuie să fie apropiată de cea a solului. Rezistivitatea electrică a suportului trebuie să fie cât mai mare posibilă.

Partea de emisie a traductorului A se alimentează cu un curent electric alternativ, furnizat de un generator de funcții GF amplificat cu ajutorul unui amplificator de putere AP. Partea de emisie astfel alimentată generează un câmp electromagnetic incident. Acest câmp este împrăștiat pe neomogenitățile din sol (pânză de apă freatică, obiecte metalice îngropate, goluri și galerii, porțiuni de roci etc.), inducând în bobinele ariei care formează partea de recepție B o tensiune electromotoare. Bobinele de recepție din arie sunt interogate periodic prin conectarea terminalelor acestora la un multiplexor analogic MA. Semnalul de ieșire a multiplexorului analogic MA este aplicat la intrarea unui amplificator lock-in AL, semnalul de referință fiind în fază cu curentul prin bobina de emisie A, el reprezentând tensiunea de la bornele rezistenței R, conectată în serie cu partea de emisie A. Amplificatorul lock-in AL furnizează două valori, și anume, amplitudinea tensiunii electromotoare induse și faza acesteia. Prin intermediul unei fețe de instrumentație II se regleză frecvența și amplitudinea semnalului furnizat de generatorul de funcții GF, precum și momentele și durata de timp la care sunt interogate bobinele de recepție din arie. Durata de timp de interogare trebuie să fie mai mare decât de 10 ori perioada curentului alternativ prin bobina de emisie. Momentele de timp la care bobina de recepție din arie sunt interogate se coreleză cu viteza de deplasare a traductorului electromagnetic ce baleiază suprafața de examinat a solului.

Traductorul este deplasat cu o viteză relativ constantă pe perioada de interogare (intervalul de timp dintre două măsurători succesive, pe aceeași bobină a ariei, trebuie să fie corelat cu aceasta, pentru asigurarea unui baleaj complet). Pe intervalul de timp în care o bobină de recepție este interogată, se măsoară amplitudinea și faza tensiunii electromotoare induse în aceasta, astfel încât semnalul furnizat de o bobină de recepție [k,l] cu  $k=1,2,\dots,n; l=1,2,\dots,n$  se poate scrie:

$$u[k,l] = A[k, l] e^{j\phi[k,l]} \quad (1) \quad 35$$

unde  $A[k,l]$  reprezintă amplitudinea tensiunii electromotoare induse în bobina de recepție,  $[k,l]$ ,  $\phi[k,l]$  reprezintă faza tensiunii electromotoare induse în aceeași bobină de recepție, e este baza logaritmului natural, iar  $j = \sqrt{-1}$ .

Se construiește o matrice de pondere cu valori complexe  $w[k,l]$ , scrisă sub forma

$$\bar{w} = \begin{pmatrix} w_{11} & w_{12} \dots w_{1n} \\ \dots & \dots \\ w_{n1} & w_{n2} \dots w_{nn} \end{pmatrix} \quad (2) \quad 43$$

1 astfel încât

3  $z_{[k,l]} = u[k, l] w[k, l] \cong \text{const.}$  (3)

5 unde  $z_{[k,l]}$  este semnalul de ieșire condiționat furnizat de bobina indexată  $[k,l]$  pentru  $k = 1, 2, \dots, n$  și  $l = 1, 2, \dots, n$  atunci când traductorul este plasat pe o zonă de sol perfect omogenă.

7 Rolul matricei de pondere este acela de a asigura că semnalele furnizate de bobinele  
ariei sunt aproximativ egale atunci când un obiect metalic de foarte mici dimensiuni se  
9 găsește îngropat în sol exact sub oricare bobină din aria de receptie.

11 Se definește matricea de sensibilitate a ariei sub forma:

13  $\bar{A} = \bar{w} * \bar{w}^H$  (4)

15 unde  $\bar{w}^H$  reprezintă hermitica matricei  $w$ , adică transpus conjugata matricei  $\bar{w}$ .

17 Se definește matricea de autocorelație a răspunsului condiționat a ariei de senzori

19  $\bar{R}_{xx} = \bar{z} * \bar{z}^H$  (5)

21 unde  $\bar{z}^H$  reprezintă hermitica matricei  $\bar{z}$ .

23 Se definește matricea S ca fiind

25  $\bar{S} = \bar{A} * (\bar{A}^H * \bar{A})^{-1} * \bar{A}^H$  (6)

27 Metoda de super rezoluție propusă localizează obiectul îngropat, cu proprietăți  
electromagnetice diferite de cele ale solului, sub bobina ariei pentru care produsul  $\bar{S} * \bar{R}_{xx}$   
este maxim.

29 Se prezintă un caz concret de realizare a traductorului conform invenției, care  
contine:

31 - o parte de emisie, formată dintr-o bobină rectangulară, spirala plană A având latura  
de 1 m și 10 spire din sârmă CuEm (cu diametrul 1,2 mm), realizată pe un cadru (bobina de  
emisie are  $R = 0,7 \Omega$ ,  $L = 130,5 \mu\text{H}$ );

33 - partea de receptie, formată din  $5 \times 5$  bobine de receptie ale căror plane de bobinare  
sunt perpendiculare pe planul bobinei de emisie, centrele acestora fiind situate în planul  
35 bobinei emițătoare; fiecare bobină de receptie are 300 spire din sârmă Cu Em (cu diametrul  
de 0,12 mm), bobinate pe suporturi din material izolator cu dimensiunea  $0,2 \times 0,2$  m (o  
37 bobină de receptie are  $R=95,6 \Omega$ ,  $L = 7,33 \mu\text{H}$ ).

39 Pentru o deplasare ușoară pe sol, traductorul este montat pe un dispozitiv de  
deplasare cu trei roți, pe una dintre acestea montându-se un encoder astfel încât să se poată  
efectua o scanare liniară a zonei de interes.

41 Partea de emisie a traductorului A se alimentează cu un curent alternativ cu frecvență  
reglabilă de la sute de hertz la sute de kilohertz, și care asigură crearea în jurul ei a unui  
43 câmp magnetic a cărui distribuție spațială din sol și proximitate a solului va fi modificată în  
funcție de caracteristicile sale electromagnetice (permeabilitate magnetică, permitivitate  
45 electrică, conductivitate electrică), ceea ce duce la schimbarea fluxului inducției magnetice  
care traversează bobinele receptoare B.

Ca urmare a experimentelor efectuate, prezentăm câteva date informative privind nivelul semnalelor obținute pentru sol cu diferite conductivități.	1
Traductorul poate fi utilizat la inspectarea solului, ca mediu conductor, stratificat, conținând trei componente: nisip (2,0...5,0 mm diametru), care este în mod brut cuarț mineral, dar care poate include și grupări de silicat de aluminiu, calciu, sodiu și potasiu, precum și mici bucăți de pietre și particule minerale; nămol (0,05...0,002 mm diametru), care este format în mare parte din argilă și cuarț, în mod obișnuit conținând și minerale inferioare; valoarea tipică a densității solului este de aproximativ $0,9\ldots1,8 \text{ g/cm}^3$ , cu valoarea medie $1,3 \text{ g/cm}^3$ . O proprietate importantă a solului este salinitatea, măsurată prin conductivitatea electrică. Semnalul provenit de la grupul de bobine receptoare, utilizând procedura de superrezoluție, pentru o conductivitate a solului de $0,217 \text{ S/m}$ , cu 0,29% apă, are valoarea $3073 \pm 0,29 \mu\text{V}$ , iar pentru o conductivitate de $15,4 \text{ S/m}$ cu 1,31% apă, are valoarea de $4,36 \pm 0,36 \mu\text{V}$ . Astfel, pentru corpuri îngropate în sol la adâncimea de 60 cm, având $\epsilon_r = 4,2$ și $\sigma = 0,1 \text{ S/m}$ , pentru un curent alternativ de 1 A debitat pe bobina de emisie, bobinile receptoare detectează componentele câmpului magnetic deformat de neomogenitatea din sol, utilizând pentru aceasta grupul de bobine receptoare format din $5 \times 5$ bobine de recepție. În timpul scanării suprafeței, prin deplasarea traductorului pe traiectorii paralele, datele sunt colectate și apoi plasate împreună în pozițiile corespunzătoare, prin procesarea computerizată, realizată prin software specializat, care să identifice morfologia obiectelor detectate, eliminând influența solului. În final este generată o suprafață orizontală plasată la o adâncime particulară, cunoscută sub numele de felie în adâncime, care permite operatorului să aibă o imagine a ariei plane cercetate.	3
Calculele matematice legate de metoda pentru determinarea condițiilor de sol care permite detectarea și recunoașterea obiectelor îngropate se pot efectua pe același calculator (PC). Matricea de pondere, precum și cea de sensibilitate pot fi calculate pentru fiecare tip de sol în parte, valorile fiind stocate în memoria calculatorului personal, pentru a reduce timpul de operare și pe cel de calcul.	5
	7
	9
	11
	13
	15
	17
	19
	21
	23
	25
	27

3        1. Traductor electromagnetic pentru determinarea condițiilor de sol și de detectare  
5        a obiectelor îngropate, constituit dintr-o bobină (A) de emisie paralelă cu solul, și un grup de  
7        bobine (B) receptoare, constituite într-o matrice, bobine care sunt dispuse în plane perpen-  
9        diculare pe planul bobinei (A) de emisie, **caracterizat prin aceea că** mai cuprinde un sistem  
11        de multiplexare-demultiplexare (MA) care explorează pe rând bobinele (B) de semnal ale  
căror centre sunt situate în planul bobinei (A) emițătoare, un sistem (AL) lock-in care permite  
detectarea vectorială a semnalelor individuale corespunzătoare fiecărei bobine (B) de  
semnal, o interfață (II) prin intermediul căreia semnalele individuale sunt transmise la un  
sistem (PC) de calcul care permite realizarea unei hărți electomagnetică a caracteristicilor  
solului, și identificarea spațială a neomogenităților.

13        2. Traductor electromagnetic pentru determinarea condițiilor de sol și de detectare  
15        a obiectelor îngropate, conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că** detectarea carac-  
teristicilor electromagnetice a solului se face prin analiza semnalelor electrice rezultate din  
fluxurile de inducție magnetică ce parcurg bobinele (B) de semnal ca urmare a injectării în  
bobina (A) de emisie a unui curent alternativ produs de un generator (GF) de funcții.

# RO 125738 B1

(51) Int.Cl.

G01V 3/10 (2006.01)

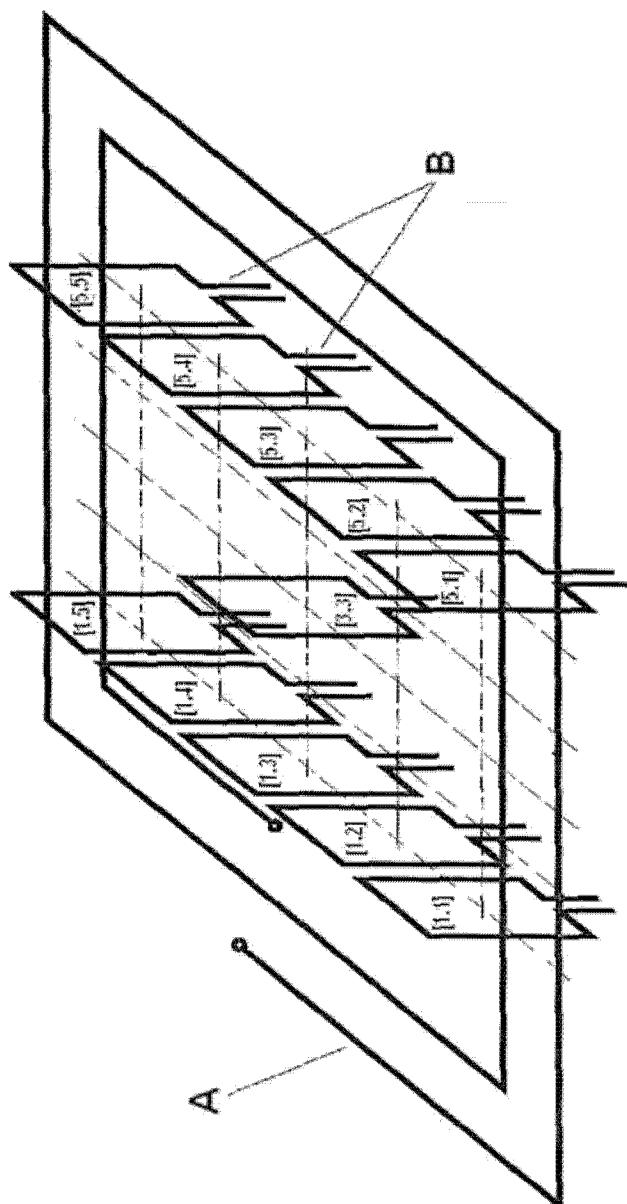


Fig. 1

RO 125738 B1

(51) Int.Cl.

G01V 3/10 (2006.01)

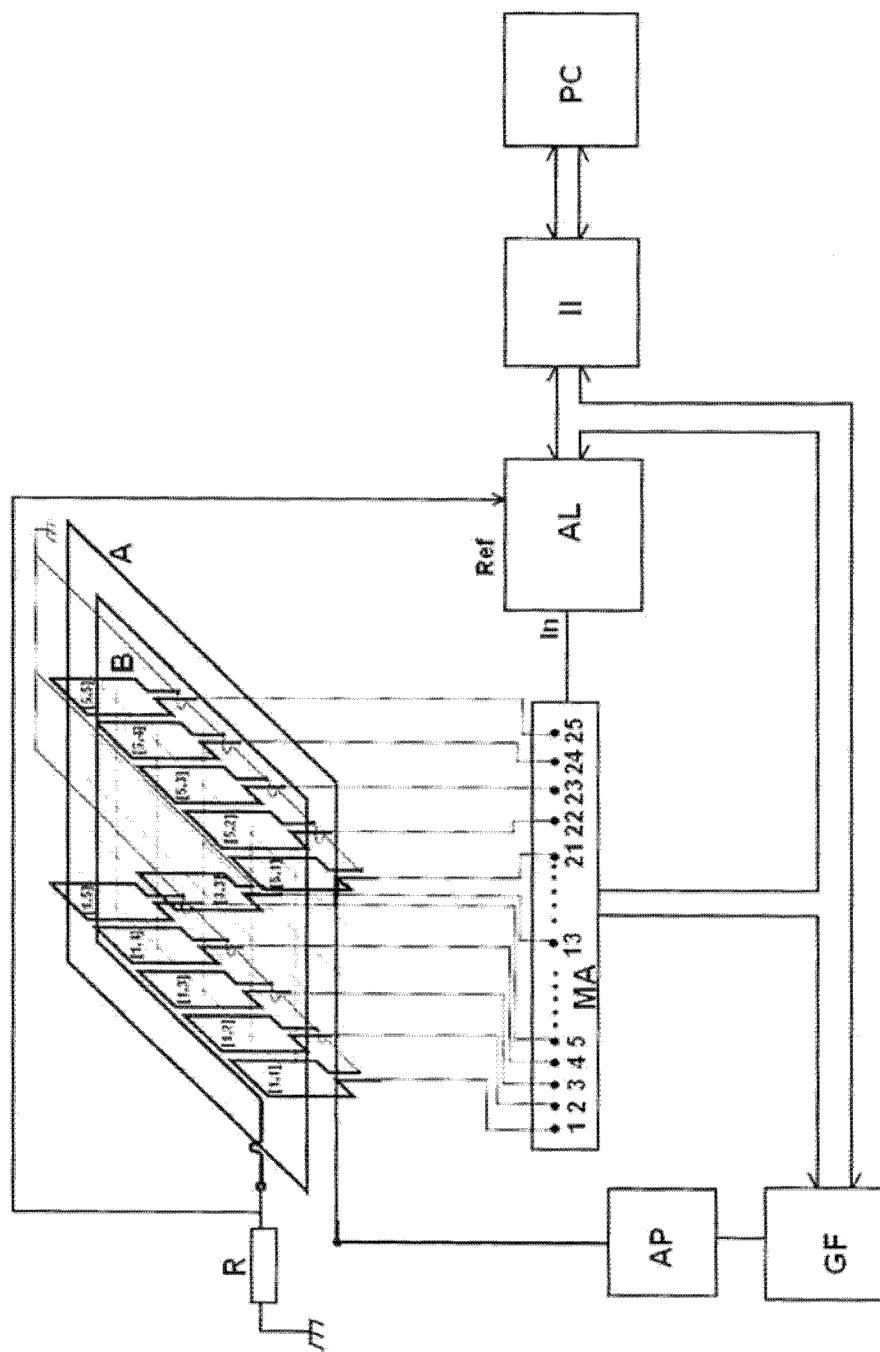


Fig. 2



Editare și tehnoredactare computerizată - OSIM  
Tipărit la: Oficiul de Stat pentru Invenții și Mărci  
sub comanda nr. 411/2016