



(11) RO 130831 B1

(51) Int.Cl.

B01D 53/14 (2006.01),
B01D 53/02 (2006.01),
B01D 53/62 (2006.01),
B03D 1/02 (2006.01)

(12)

BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2015 00470**

(22) Data de depozit: **06/07/2015**

(45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: **30/12/2016** BOPI nr. **12/2016**

(41) Data publicării cererii:
29/01/2016 BOPI nr. **1/2016**

(73) Titular:

• INSTITUTUL NAȚIONAL DE
CERCETARE-DEZVOLTARE PENTRU
TEHNOLOGII CRIOGENICE ȘI IZOTOPICE
- ICSI RÂMNICU VÂLCEA, STR.UZINEI
NR.4, O.P. RĂURENI, C.P.7,
RÂMNICU VÂLCEA, VL, RO

(72) Inventatori:

• DAVID ELENA, STR.I.L.CARAGIALE NR.1,
BL.A 41/I, SC.B, ET.1, AP.3,
RÂMNICU VÂLCEA, VL, RO;

• ȘTEFĂNESCU IOAN,
BD.NICOLAE BĂLCESCU NR.4,
RÂMNICU VÂLCEA, VL, RO

(56) Documente din stadiul tehnicii:
YINZHI ZHANG, M. MERCEDES
MAROTO-VALER AND ZHONG TANG,
"MICROPOROUS ACTIVATED CARBON IN
FLY ASH AND THEIR APPLICATION FOR
CO₂", FUEL CHEMISTRY DIVISION THE
ENERGY INSTITUTE AND DEPARTMENT
OF ENERGZ AND GEO-ENVIRONMENTAL
ENGINEERING, THE PENNSYLVANIA
STATE UNIVERSITY, CAP. 49(1), PP.
304-305,2004; US 6126014 (A);
US 20014245931 (A)

(54) **PROCEDEU DE OBȚINERE A ADSORBANTULUI CARBONIC
DERIVAT DIN CENUȘĂ ȘI ADSORBANTUL CARBONIC
ASTFEL OBTINUT**,

Examinator: ing. chimist PIȚU MARCELA



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 130831 B1

Invenția se referă la o procedeu de obținere, la costuri reduse, de sorbenți modificați chimic, prin tratarea chimică, pentru îmbogățirea cu amine a suprafeței oxidate a sorbentilor care pot fi apoi folosiți în procese de mari dimensiuni, pentru captarea de CO₂ și reducerea nivelului de poluare a mediului înconjurător cu acest gaz.

Este cunoscut faptul că o sursă majoră de energie o constituie cărbunele fosil.

În ciuda problemelor de mediu, consumul de cărbune este încă în creștere, din cauza lipsei de gaze naturale și a resurselor petroliere. Arderea cărbunelui generează în mare parte energia electrică și termică. Drept rezultat, cantități uriașe de cenușă sunt generate de centralele termice și electrice. Centralele colectează cenușă în diferite locații, dar există probleme în a găsi locații adecvate pentru depozitare și neutralizare. O cale importantă de rezolvare este reciclarea și utilizarea de cenușă ca atare sau în combinație cu alte deșeuri, pentru obținerea de produși cu valoare energetică ridicată, ce își găsesc aplicații în rentabilizarea proceselor energetice și în depoluarea mediului. De asemenea, utilizarea cu beneficii a cenușii rezultate de la consumul de cărbune este o cerință importantă în utilizarea eficientă și durabilă a cărbunelui. În prezent, cea mai mare cantitate de cenușă este depozitată la groapa de gunoi, ceea ce presupune îndiguirea suprafeței, în strânsă legătură cu activitățile de manipulare, transport și eliminare a problemelor grave de mediu ce pot să apară, făcând această procedură neeconomică și nesustenabilă. Pe de altă parte, cenușa poate fi considerată o resursă minerală valoroasă, abundantă și economică, ce poate înlocui materii prime costisitoare. În cazul în care pot fi găsite utilizări benefice pentru cenușă, producătorii de cenușă sunt capabili de a reduce costurile de eliminare a deșeurilor, care constituie, de obicei, o parte semnificativă din costul total anual de funcționare a instalațiilor de control al poluării aerului la centralele termice și electrice. Alternative pentru reutilizarea cenușii sunt legate în general de aplicații pentru obținerea de materiale de construcții și ca material de adaos la realizarea de asfalt, cu un succes însă limitat.

O abordare nouă și promițătoare, pentru a îmbunătăți utilizarea de cenușă, este transformarea într-un material cu capacitate de adsorbție (AC) și de schimb cationic (CEC) mult mai mare, prin tratament termic și chimic. Astfel, mai multe încercări de a utiliza cenușa zburătoare sunt în prezent în curs de desfășurare, cu accent pe tehnologiile inovative, cum ar fi producția de fertilizatori pe bază de zeoliți obținuți din aceste deșeuri și, de asemenea, pe producția de sorbenți selectivi pentru a capta CO₂ din emisiile de gaze de ardere emanate de centrale de putere. De-a lungul timpului, materialele sintetizate artificial au fost utilizate pe scară largă. Compoziția acestor materiale variază cu tipul de materii prime utilizate, precum și cu tipul de aplicație. În ciuda prezenței lor în piața comercială, acestea sunt de multe ori evitate în utilizarea practică, deoarece acestea au, de cele mai multe ori, prețuri ridicate, ceea ce determină costuri mari în utilizare. Astfel de limitări inerente în utilizarea de astfel de materiale pot fi rezolvate prin utilizarea de materii prime ieftine, precum deșeurile, și utilizarea pentru producere de tehnologii inovative. Deși cenușa de cărbune a fost uneori folosită ca material suport pentru obținerea de diferite materiale, efectele asupra eficienței și rândamentului pentru diferite aplicații au fost puțin investigate, și s-au limitat în special la utilizarea directă a cenușii, prin simpla amestecare cu alte materiale, ceea ce a adus multe restricții și din cauza dificultăților de manipulare.

Din lucrarea Yinzhi Zhang, M. Mercedes Maroto-Valer and Zhong Tang "Microporous activated carbon in fly ash and their application for CO₂", Fuel Chemistry Division The Energy Institute and Department of Energz and Geo-Environmental Engineering, The Pennsylvania State University, 49(1) pp. 304-305, 2004, este cunoscut un procedeu de reducere a emisiilor de CO₂ generate de arderea cărbunilor, prin activarea carbonului nears prin digestie realizată pentru a elimina cenușa din

probe, urmată de concentrarea carbonului nears prin tratare cu un acid (HCl, HF, HNO ₃) la 65°C, timp de 4 h, apoi tratat cu HNO ₃ 5N, se fierbe 1 h, se spală până la pH 7 și se activează într-un reactor, în condiții izoterme, sub curent de azot, la 850°C, apoi se introduce abur în reactor, timp de 1 h, probele de carbon activat se impregnează cu soluție de metanol-polieterimă, și se usucă în cuptor la 75°C.	1 3 5
De asemenea, se cunoaște, din cererea de brevet US 6126014 (A), o metodă de separare a componentelor de carbon și minerale de cenușă, prin aglomerare cu aer, rezultând un flux mineral substanțial, fără emisii de carbon, și un produs de carbon foarte concentrat, utilizând o hidrocarbură lichidă.	7 9
Din cererea de brevet US 20014245931(A) se cunoaște o metodă de tratare cu cărbune activ a cenușii contaminate, pentru a neutraliza carbonul activat prin plasarea cenușii într-o moară rotativă și introducerea ozonului.	11
Problema tehnică pe care o rezolvă inventia constă în obținerea de sorbenți modificați chimic, ce pot fi utilizați în procese de captare a dioxidului de carbon, pentru reducerea nivelului de poluare a mediului înconjurător cu acest gaz.	13 15
Procedeul conform inventiei înălătură dezavantajele menționate mai sus prin aceea că introduce o variantă nouă de utilizare a cenușii rezultate de la arderea de cărbune, aceea de producere a unor materiale adsorbante selective față de anumiți poluanți, rezultați, de asemenea, din procesul de ardere a cărbunilor, precum CO ₂ , NOx, VOC și mercur. În prezent, nu se cunoaște, nici în țara noastră și nici în străinătate, să se obțină și să se comercializeze materiale adsorbante selective, obținute din diferite deșeuri periculoase, printre care și cenușa rezultată din combustia cărbunilor fosili. Astfel de produși, dacă sunt disponibili la un preț rezonabil, ar fi beneficii atât din punct de vedere al costurilor, cât și al producerii de energie și de protecție a mediului. Din analiza literaturii de specialitate se poate menționa că cercetările legate de utilizarea cenușii pentru aplicații în obținerea de sorbenți selectivi sunt la început, și nu s-au concretizat cu rezultate care să permită o transpunere la scară și o comercializare. În studiile și cercetările efectuate pe plan mondial au fost investigați noi sorbenți selectivi pentru captarea CO ₂ .	17 19 21 23 25 27
În mod evident, utilizarea carbonului nears, conținut în cenușă, ca suport pentru obținerea de sorbenți selectivi față de CO ₂ și alți poluanți va oferi pentru aceste deșeuri o strategie unică și absolut nouă de reciclare și de reducere a emisiilor de CO ₂ și, în același timp, va crește eficiența energetică a instalațiilor de producere de energie bazate pe combustibili fosili, prin calea nouă de valorificare a produșilor secundari rezultați din procesul de ardere.	29 31 33
Pe de altă parte, concentrația de CO ₂ din atmosferă este legată, în mare parte, și de arderea combustibililor fosili pentru generarea de energie electrică și termică. Captarea de CO ₂ din gazele de ardere este un proces esențial pentru managementul emisiilor de CO ₂ în mediul înconjurător.	35 37
Tehnologiile actuale pentru captarea CO ₂ includ: stocarea de CO ₂ pe fundul mărilor și oceanelor; formarea de soluții saline de adâncime, formațiuni acvifere; recuperarea și reutilizarea prin diferite procedee. Cu toate acestea, costul curent pentru utilizarea acestor tipuri de tehnologii s-a dovedit a fi prea mare. În consecință, reducerea costurilor de captare a CO ₂ este un pas critic în programul general de management al carbonului. Adsorbția fizică și chimică a CO ₂ poate fi obținută prin utilizarea de solventi, tehnici criogenice, membrane, și sorbenți solizi selectivi. Aplicarea pe scară largă a fiecărei dintre aceste tehnologii este consumatoare de energie atunci când este utilizată la captarea CO ₂ din fluxuri diluate, cum ar fi gazele de ardere, care constă din maximum 15% vol CO ₂ .	39 41 43 45 47

1 *Sisteme de ardere a cărbunelui*

3 Sistemele de captare cu ajutorul solventilor, cum sunt aminele, sunt cele mai eficiente
 5 energetice, dar sunt consumatoare de energie din cauza cantității mari de solventi necesară
 7 în aceste sisteme, și a pierderilor datorate evaporării. De asemenea, este nevoie de o
 cantitate de apă excesivă din cauza problemelor de coroziune și debitului de aer cerut prin
 utilizarea de monoetanolamină (MEA), dietanolamină (DEA) sau metildietanolamină (MDEA)
 în aceste sisteme apoase, utilizate pentru captarea de CO₂.

9 Secvența reacțiilor propuse pentru utilizarea de amine primare, secundare, și
 alcanolamine terțiare cu dizolvarea de CO₂ sunt prezentate mai jos.

11 Formarea ionilor zwitterion:



13 Formarea carbamatului de amină:



15 Protonarea aminei:



17 Sorbenții cu suprafața tratată cu amine ar trebui să aibă reacții similare între CO₂ din
 19 aer, vaporii de apă și gruparea funcțională aminică de pe suprafața lor. Prin urmare, aceste
 tipuri de sorbenți pot fi folosiți pentru captarea de CO₂ din diferite surse. În consecință, dez-
 voltarea de sorbenți îmbogățiti în amine devine economică atunci când sursa de carbon o
 constituie un deșeu, precum fractia de carbon nears, din cenușa zburătoare.

21 Separarea și captarea de CO₂ au fost identificate ca subiecte prioritare de cercetare
 23 în cadrul departamentelor de producere energie (DOE) la nivel global. Costurile de separare
 și de captare, inclusiv comprimarea la presiunea necesară pentru etapa de sechestrare,
 25 s-au estimat la circa trei sferturi din totalul costurilor sechestrării geologice sau pe fundul
 oceanului. O îmbunătățire a metodelor de separare și captare de CO₂ va reduce costul total
 necesar pentru sechestrare.

27 Cele mai probabile opțiuni pentru separarea și captarea CO₂-lui includ absorția
 chimică, adsorbția fizică și chimică, distilarea la temperatură scăzută, separarea prin mem-
 brane, mineralizare/biomineralizare și vegetația. Procesul de absorție a CO₂ utilizând soluție
 apoasă de amină a fost folosit pentru îndepărțarea CO₂ din fluxuri de gaze în anumite indus-
 trii. Acest proces, bazat pe principiile de absorție chimică a CO₂ prin monoetanoline (MEA)
 sau dietanolamină (DEA), este o tehnică potențială pentru captarea emisiilor de gaze cu
 efect de seră din gaze de ardere. Striparea chimică umedă a CO₂ implică una sau mai multe
 reacții chimice reversibile între CO₂ și o altă substanță, precum MEA, pentru a produce o
 specie lichidă, cum ar fi un carbonat. După încălzire, carbonatul (izolat de fluxul de alimen-
 tare cu CO₂) se descompune în CO₂ liber, cu regenerarea aminei inițiale, care poate să reac-
 ționeze din nou cu cantități suplimentare de CO₂ din fluxul inițial. Un exemplu de proces cu
 monoetanol amină este dat de reacția (4):



41 De obicei, aceste amine, MEA și DEA, sunt utilizate sub formă de soluții apoase de
 43 25...30 procente în greutate. Soluția de amină este introdusă prin partea de sus a unui turn
 de absorție, în timp ce fluxul de gaz cu conținut de CO₂ este introdus prin partea de jos a
 45 turnului. În timpul contactului cu fluxul de gaz cu conținut de CO₂, soluția de amină absoarbe
 chimic dioxidul de carbon din curentul gazos. Desorbția de dioxid de carbon se realizează
 printr-un proces de regenerare termică. Dioxidul de carbon și apa se separă de amină, apa
 este separată prin condensarea vaporilor de apă într-un schimbător de căldură, iar CO₂ - sub
 formă de gaz. După regenerare, soluția de amină este retrimită înapoi în turnul de absorție,
 pentru absorție de dioxid de carbon. Captarea dioxidului de carbon și regenerarea în modul
 descris mai sus necesită temperaturi ridicate sau vid înaintat.

RO 130831 B1

Recent, mai multe tipuri de sorbenți solizi au fost utilizați pentru a elimina dioxidul de carbon din spații închise. Importante considerații includ capacitatea de a regenera adsorbantul și ușurința cu care se realizează această regenerare. Au fost făcute eforturi de a adsorbi reversibil CO ₂ pe un gel de silice modificat cu o amină. Brevetul corespunzător referinței descrie o metodă de obținere a unui adsorbant CO ₂ prin tratarea unui cărbune activ cu o soluție alcoolică de amină, precum MEA. Aceasta subliniază utilizarea reacției între CO ₂ gaz și un solid îmbogățit în amină, precum și metoda chimică de stripare, care angajează MEA pentru a separa CO ₂ și a regenera adsorbantul.	1
Această inventie furnizează un procedeu nou de preparare de sorbenți îmbogătiți în compuși cu afinitate crescută față de CO ₂ (cum sunt aminele), care să depășească cele mai multe dezavantaje din stadiul actual al tehnicii.	3
Invenția prezintă următoarele avantaje:	5
- sorbenții pot adsorbi la temperaturi de peste temperatura mediului ambiant, și cu mult peste 30°C;	7
- adsorbantul produs adsoarbe CO ₂ de la temperatura camerei la 80°C sau chiar 100°C, printr-o combinație a celor două procese fizice și chimice de adsorbție;	9
- procedeul este ieftin deoarece utilizează ca materie primă un deșeu;	11
- regenerarea adsorbantului poate fi realizată într-un mediu anhidru, fie prin încălzire peste 80°C, iar procedeul de regenerare este ieftin;	13
- sorbenții furnizați de acest procedeu sunt stabili termic, pot fi încălziți la temperaturi de peste 100°C, cu o degradare nesemnificativă sau chiar fără degradare;	15
- sorbenții au o durată de viață de utilizare mai mare, și sunt obținuți la costuri reduse.	17
În continuare este prezentat modul de realizare a inventiei utilizând exemple de realizare a inventiei.	19
Probe de cenușă zburătoare cu conținut ridicat de carbon nears (minimum 6 procente masice) au fost utilizate ca materie primă. Probe cu conținut ridicat de carbon nears, cu denumirea FA01 și FA02, au fost furnizate de la centrale de putere. Proba FA01 a fost generată din arderea huilei pulverizate într-un cazan echipat cu un arzător cu NOx scăzut. Proba FA02 a fost luată de la un carburator care utilizează un cărbune inferior drept combustibil, cum ar fi turba.	21
Probele de cenușă zburătoare au fost cernute utilizând site cu ochiuri (+140) mesh și (-140) mesh. Numai fracțiunea (+140) mesh a fost utilizată în această inventie, pentru că cercetările au arătat că cea mai mare parte a carbonului nears se găsește în particule de cenușă de dimensiuni ≥100 µm (ceea ce corespunde la +140 mesh). Din această fracție o cantitate de 3000 g de probă de cenușă (FA01/FA02) a fost dispersată în 6 l de apă, și agitată, pentru a uda proba, și apoi un magnet tip plonjor a fost folosit pentru a recupera componente magnetice. Concentratul rezultat a fost uscat peste noapte, și apoi ponderat, pentru a determina cantitatea de probă obținută. În continuare, carbonul nears din proba de cenușă s-a concentrat într-o procedură în două etape, care a implicat o măcinare și cernere printr-o sită cu ochiuri de 170 mesh. S-au obținut particule de cărbune nears cu dimensiunea ≤90 µm (-170 mesh). Particulele de cărbune nears, cu dimensiuni (-170) mesh, au fost curățate utilizând un proces de flotație, cu apă ca mediu lichid. Mai departe, probele au fost supuse la o etapă de digestie acidă, pentru a îndepărta cenușa reziduală din probe și a crește conținutul de carbon nears. 300 g de probă de cărbune obținut după etapa de flotație au fost introduse într-un balon de 4 l, și s-au adăugat 150 ml de H ₃ PO ₄ concentrat (75%) și 2850 ml de apă (7,6% în greutate acid). Balonul a fost încălzit la 80°C și menținut la această temperatură timp de 5 h, în timp ce soluția se agită și apoi se filtrează. Filtratul se spală cu apă distilată până la pH neutru. Proba de carbon nears s-a uscat peste noapte la 110°C. Acestea au fost etichetate ca probe tratate cu acid (FA01-AT și FA02-AT), și au fost utilizate pentru etapa de activare.	23
	25
	27
	29
	31
	33
	35
	37
	39
	41
	43
	45
	47
	49

Activarea concentratului de carbon a fost făcută pentru a dezvolta în continuare suprafața și porozitatea probelor. Circa 100 g probă concentrat de carbon (FA01-AT/FA02-AT) au fost plasate într-un reactor tubular cu încălzire electrică. Proba a fost încălzită cu 10°C/min la 900°C, sub un flux de N₂ de 30 ml/s. Când s-a atins temperatura dorită, N₂ a fost înlocuit cu un amestec format din 50% abur/50% N₂, pentru un timp de 60 min. După etapa de activare, amestecul a fost trecut la N₂ pur, și proba a fost răcitată la temperatura camerei. Probele corespunzătoare, activate, au fost etichetate ca FA01-AT-S și, respectiv, FA02-AT-S.

Caracteristicile probelor de material carbonic activat sunt prezentate în tabelul 1.

*Tabelul 1
Caracteristicile materialului carbonic activat, derivat din cenușă, obținut conform inventiei*

Proba	LOI(%)	S _{BET} (m ² /g)	Volum total pori (cm ³ /g)
FA01	116	73	45
FA01-AT	70	76	41
FA01-AT-S	96	354	484
FA02	138	208	265
FA02-AT	72	718	506
FA02-AT-S	96	872	702

Figura prezintă etapele cheie utilizate în procesul de preparare a unui adsorbant carbonic îmbogățit cu grupe aminice prin tratament chimic, și derivat din fracția de cărbune nears, din cenușă zburătoare. Procesul utilizează un tratament chimic simplu, în două etape, al suportului carbonic, în urma căruia rezultă un adsorbant selectiv față de CO₂, eficient, stabil și regenerabil. O astfel de inventie poate fi aplicată la o multitudine de fluxuri gazoase, precum gaze de ardere, gaze naturale și în alte variante condiții. Inventia angajează grupele funcționale aminice atașate la substratul suport care face, de asemenea, parte din adsorbant. Substratul, de asemenea, furnizează amina cu structură integrală și cu o arie de suprafață ridicată, pentru contactul gaz-solid. Sorbenți sunt produși prin reacții ionice simple, prin care amina este încorporată în substratul carbonic solid, procesul având loc în mediu apăs. Stadiul notat cu **a** în figură include două trepte. Prima treaptă implică un tratament inițial al suprafetei carbonice oxidate **b** cu o soluție apoasă de hidroxid alcalin (NaOH, KOH). Substratul este oxidat în măsura în care grupele acide carboxil **c** și grupele alcoolice **d** sunt deja prezente pe suprafața suportului carbonic.

Tratamentul cu hidroxid **e** facilitează formarea de săruri de metal pe suprafața substratului. Astfel de săruri metalice includ carboxilați metalici și alcoxizi de metale, și sunt formate prin interacțiunea metalului (din componenta hidroxidului) cu acidul carboxilic și fragmentele de radicali alcoolici. Hidroxizii metalici adecvați includ, dar nu sunt limitați la hidroxizi ai metalelor alcaline, cum ar fi litiu, sodiu, potasiu, rubidiu, cesiu, și hidroxizi ai metalelor alcalino-pământoase, cum ar fi beriliu, magneziu, calciu, strontiu, bariu. Concentrațiile hidroxidului metalic poate varia de la 0,1 M la 5,0 M. Acești carboxilați și alcoxizi reacționează, la rândul lor, cu o sare cu substituent aminic **f**. Săruri ale aminelor substituite adecvate includ halogenuri sau numai amine. În general, amina substituită conține una sau mai multe grupe selectate din grupul constând din metil, etil, n-propil, izopropil, n-butil, izobutil, t-butil, alil, vinil, ciclopentil, ciclohexil, fenil, naftil, și combinații ale acestora. Substratul tratat este apoi uscat prin supunerea substratului la o temperatură suficient de ridicată, și pentru un timp

RO 130831 B1

suficient pentru a evapora solventul în care a fost dizolvată sarea. De exemplu, când apa este utilizată ca solvent pentru sare, menținând substratul la temperaturi peste punctul de fierbere al solventului, de exemplu, 105°C, pentru 1 la 5 h, este un timp suficient. A doua treaptă este tratamentul substratului solid, pregătit în treapta întâi cu o soluție apoasă a unui sări aminice halogenate, sau cu o amină și cu substituenți alchil sau aril. Amina poate fi una primară, secundară, terțiарă, aromatică sau amina ciclică. Fragmentele de alchil și aril pentru exemplificare includ, dar nu sunt limitate la metil, etil, propil, și butil, naftil, și fenil. Reacția are loc între atomul de halogen și fragmentul de acid carboxilic și radicalul alcoolic, pentru a forma esterul aminic și fragmente de grupe esterice și aminice.

Grupele funcționale aminice servesc drept stări active pentru adsorbția CO₂. Concentrația adecvată de sare de amină este cuprinsă între 0,01 M și 1,0 M. Produsul final, rezultat din procesul în două etape, este apoi uscat la temperatură ridicată și este gata de utilizare. Ambele etape pot fi efectuate la temperaturi cuprinse între 20°C și 105°C. Timpul de reacție variază de la 1 la 24 h, în funcție de temperatura utilizată. Suportul utilizat poate include și alte substraturi cu suprafață oxidată, cum ar fi site moleculare zeolitice, cărbuni activi, silicagel etc., dar acestea sunt mult mai scumpe și suportul devine nerentabil.

Exemple de realizare

Probe de cărbune activate și etichetate ca FA01-AT-S și, respectiv, FA02-AT-S au fost supuse unui tratament chimic după cum urmează:

O suspensie formată din cărbune activat (25%) și apă a fost agitată magnetic la temperatură camerei, timp de 10 min. Cantitatea de cărbune activat în apă poate varia în domeniul 1% la 50%. Apoi s-a adăugat hidroxid de sodiu, urmat de adăugarea de sare aminică hidrocloric 3-cloropropilamină (CPAH), formula chimică [Cl(CH₂)₃NH₂ · HCl], la un raport molar de 2,5:1 (NaOH:CPAH). Această suspensie a fost agitată la temperatura camerei timp de 60 min, și apoi materialul carbonic îmbogățit în amină a fost filtrat și uscat la 105°C, pentru 8 h, și apoi stocat într-un recipient la temperatura camerei. Încărcarea a fost determinată prin căntărirea probei înainte și după tratament, și datele sunt prezentate în tabelul 2.

Tabelul 2

Condițiile de reacție pentru tratamentul chimic

Proba (g)	Cantitatea de probă (ml)	Cantitatea de apă (sol.ap%)	NaOH (sol.ap.%)	CPAH CPAH (%)	Încărcare
FA01-AT-S	100	500	2	20	162
FA02-AT-S	100	500	2	20	165
FA01-AT-S	100	500	1	15	113
FA02-AT-S	100	500	1	15	116

Capacitatea de adsorbție a sorbenților produși a fost determinată folosind un analizor termogravimetric. Într-un experiment de adsorbție, 20 mg de probă adsorbant carbonic îmbogățit în amină au fost plasate în analizor, încălzite până la temperatura setată (35°C, 75°C, 100°C și 120°C), în atmosferă de azot la un debit de 100 ml/min, și s-au menținut la această temperatură timp 1 h. Apoi fluxul de N₂ gaz a fost înlocuit cu un amestec de 12% vol CO₂ în N₂, la un debit de 100 ml/min, timp de 1 h, pentru a efectua procesul de adsorbție a CO₂. După etapa de adsorbție, amestecul de gaz de 12% vol CO₂ în N₂ a fost înlocuit cu N₂ pur, la un debit de 100 ml/min, și s-a realizat desorbția. Modificarea greutății probei de

1 sorbent carbonic a fost înregistrată și a fost utilizată pentru a stabili capacitatea de adsorbție
2 a CO₂ (în mg CO₂/g sorbent) pentru fiecare probă. Spre deosebire de probele anterior
3 impregnării, cu creșterea temperaturii, capacitatea de adsorbție a CO₂ a crescut și are un
4 maximum la 100°C, comportament care, probabil, se datorează unui proces de adsorbție
5 chimică. Pentru probele activate și netratate chimic, adsorbția de CO₂ a scăzut cu creșterea
6 temperaturii, așa cum se așteaptă de la un proces de adsorbție fizică. Capacitatea de
7 adsorbție mai mare, la 75 și 100°C, obținută pentru probele tratate chimic se datorează unei
8 combinații între un proces de adsorbție fizică, inherent pentru probele netratate, și procesul
9 de chemosorbție dat de grupările amino încărcate în masa de cărbune.

10 Obținerea de sorbenți selectivi față de CO₂ din cenușă permite gestionarea atât a
11 cenușii stocate în depozitele de deșeuri, cât și a celei rezultate din producția curentă. Crește-
12 rea fracției de carbon nears în conținutul cenușii, datorită dotării arzătoarelor cu sisteme de
13 reducere a oxizilor de azot NOx, permite obținerea de sorbenți selectivi față de CO₂, pentru
14 reutilizare în sectorul energetic, și cu impact pozitiv asupra mediului. Modificarea materialelor
15 adsorbante, obținute prin tratarea chimică, permite să se obțină adsorbanți cu proprietăți
16 îmbunătățite, cum ar fi capacitatea de adsorbție, în raport cu CO₂. Capacitatea de adsorbție
17 a adsorbanților tratați cu amine față de CO₂ la temperatură mai ridicată a fost mai mare decât
18 pentru adsorbanți neutratați (de exemplu, de la 4% a crescut la 23,4% pentru temperatura de
19 75°C, și de la 0,38% a crescut până la 7,8% pentru temperatura de 100°C). Studiile
20 efectuate la temperaturi diferite au arătat că valoarea capacității de adsorbție față de CO₂ a
21 adsorbentilor tratați a crescut la temperatură mai ridicată, ceea ce face posibilă utilizarea
22 acestora în procesele de captare a CO₂ din gazele de ardere care sunt evacuate la
23 temperatura de până la 150°C, sau în alte procese de separare solid-gaz.

RO 130831 B1

Revendicări

1	Revendicări
3	1. Procedeu de obținere a unui adsorbant carbonic derivat din cenușă, caracterizat prin aceea că se separă fracția de carbon nears din cenușă, prin sitare, apoi fracția cu dimensiuni mai mari de 0,105 mm se supune unui proces de separare magnetică, pentru îndepărțarea componentelor metalice magnetice, concentratul fiind apoi măcinat și sitat, particulele cu cărbune nears cu dimensiunea mai mică de 0,088 mm fiind purificate printr-un proces de flotație, utilizând ca mediu lichid apa, carbonul nears supunându-se unui proces de digestie acidă, utilizând H_3PO_4 , 75% concentrație, urmat de filtrare și spălare până la un pH neutru, urmând apoi etapa de activare cu abur și azot la 900°C, materialul carbonic rezultat fiind apoi tratat chimic cu hidroxizi alcalini și sare de amină halogenată.
5	
7	
9	
11	
13	2. Adsorbant carbonic derivat din cenușă, obținut conform procedeului de la revendicarea 1, pentru captarea dioxidului de carbon, caracterizat prin aceea că are un volum total de pori cu valori cuprinse în intervalul 0,484...0,702 cm^3/g , aria suprafeței BET cu valori cuprinse în intervalul 354...842 m^2/g și o capacitate de adsorbție determinată la temperatură de 35°C și la presiunea atmosferică cuprinsă în intervalul 4,05...4,58 procente masice, și care, după tratamentul chimic, conține grupări funcționale formate din grupări amino, cu capacitate de adsorbție față de dioxidul de carbon în intervalul 5,7...7,8 procente masice, la temperatură de adsorbție de 100°C și la presiunea atmosferică, cantitatea de grupări funcționale fiind cuprinsă în intervalul 1...30 procente în greutate.
15	
17	
19	

(51) Int.Cl.

B01D 53/14 (2006.01);

B01D 53/02 (2006.01);

B01D 53/62 (2006.01);

B03D 1/02 (2006.01)

