



(12)

BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2020 00266**

(22) Data de depozit: **18/05/2020**

(45) Data publicării mențiunii acordării brevetului: **30/06/2021** BOPI nr. **6/2021**

(41) Data publicării cererii:
30/09/2020 BOPI nr. **9/2020**

(73) Titular:
• **FRÂNCU BOGDAN-SABIN**,
STR.PLUTONIER PAZON MARIN, NR.1,
BL.G10, SC.C, ET.2, AP.25, SECTOR 3,
BUCUREȘTI, B, RO;
• **FRÂNCU COSTIN-MARIAN**,
ȘOS. NORDULUI NR.96 Z, ET.3, AP.21,
SECTOR 1, BUCUREȘTI, B, RO;
• **FRÂNCU MARIUS-ANDREI**,
STR.ANDREI POPOVICI, NR.18, BL.8A,
SC.C, AP.35, SECTOR 1, BUCUREȘTI, B,
RO;

• **FRÂNCU VLAD**, ȘOS. NORDULUI,
NR.96Z, AP.21, SECTOR 1, BUCUREȘTI, B,
RO

(72) Inventatori:
• **FRÂNCU COSTIN-MARIAN**,
ȘOS.NORDULUI NR.96 Z, ET.3, AP.21,
SECTOR 1, BUCUREȘTI, B, RO;
• **FRÂNCU BOGDAN-SABIN**,
STR.PLUTONIER PAZON MARIN, NR.1,
BL.G10, SC.C, ET.2, AP.25, SECTOR 3,
BUCUREȘTI, B, RO

(56) Documente din stadiul tehnicii:
US 5922090; US 6902711; US 20100037519

(54) **PROCEDEU ȘI INSTALAȚIE DE GAZEIFICARE
A AMESTECURILOR ETEROGENE DE SUBSTANȚE
ȘI COMPUȘI ORGANICI**



1 Prezenta invenție se referă la un procedeu și o instalație de gazeificare a amestecuri-
lor eterogene de substanțe și compuși organici de genul deșeurilor de biomasă, forestiere,
3 deșeuri urbane solide și lichide, nămoluri de la stațiile de epurare a apelor menajere etc.

Gazeificarea este un proces fizico-chimic de transformare ireversibilă a compușilor
5 organici solizi/lichizi/gazoși într-un gaz de sinteză care conține în principal H_2 , CO și CO_2 .
Fenomenul fizic este cunoscut de peste 300 de ani iar aplicații industriale în principal în
7 domeniile energetic și petrochimie există de 150 de ani.

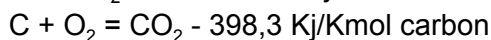
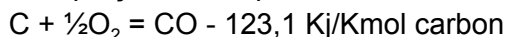
Literatura de specialitate scindează procesul de gazeificare în 2 etape distincte:

9 1. Etapa endotermă, numită Piroliza.

2. Etapa exotermă, numită Gazeificare.

11 Etapa 1. Piroliza, este un procedeu de transformare sau de descompunere termică
a compușilor sau a substanțelor chimice organice în condiții de temperaturi înalte și fără
13 oxigen/aer. Acest procedeu implică schimbarea simultană a compoziției chimice și a fazei
fizice a compusului, și este ireversibilă. În principiu, în această etapă, datorită temperaturii
15 se rup majoritatea legăturilor carbon-hidrogen. Rezultatul este o fază gazoasă formată din
hidrogen și compuși volatili ai materialelor supuse pirolizei, o fază lichidă care este un
17 amestec de hidrocarburi și radicali organici numită generic „ulei de piroliză” și o fază solidă
formată în principal din carbon, resturi minerale și metale funcție de compoziția materialului
19 inițial. Ruperea legăturii carbon-hidrogen are loc la o temperatură fixă funcție de formula
chimică a compusului organic și este o caracteristică fizică a compusului respectiv. Domeniul
21 de temperaturi este 200-1250°C, cu o pondere mare de compuși pirolizați în domeniu
200-600°C.

23 Etapa 2. Gazeificarea, constă în principal în transformarea carbonului solid în gaz
prin oxidare parțială la temperaturi mai mari 850°C, conform următoarelor reacții exoterme:



27 Cele 2 etape au loc într-un reactor comun, în care energia termică produsă în reacțiile
exoterme de oxidare a carbonului este în mare parte consumată pentru încălzirea materia-
29 lilor organice în faza 1 de piroliză. Singazul rezultat conține 5-100 mg/m³ macromolecule
organice cu peste 100 de formule chimice diferite, amestec numit generic „gudroane”.

31 Toate brevetele de invenție, studiile academice, instalațiile experimentale sau insta-
lațiile industriale de gazeificare actuale, prevăd introducerea materiei prime la temperatură
33 ambiantă în reactorul de gazeificare pentru a crea un pat fix, mobil sau fluidizat. Prin patul
de materie primă este trecut updraft, downdraft sau crossdraft, singazul cald rezultat în
35 reacțiile exoterme din zona de gazeificare pentru a încălzi materia primă și a o aduce la
parametrii de piroliză.

37 **US 006902711 B1** prezintă un procedeu și un echipament cu aplicare industrială,
dezvoltat de EBARA Corporation și UBE Industries din Japonia. Brevetul prezintă un proces
39 de gazeificare cu pat fluidizat în 2 reactoare, primul cu temperaturi sub 800°C și al doilea cu
temperaturi peste 1300°C.

41 **US 2010/0037519 A1** prezintă un procedeu și o instalație de gazeificare downdraft,
cu pat fix. Pentru diminuarea fenomenului de „channeling” reactorul este prevăzut cu un
43 amestecător central, ceea ce conduce la creșterea consumului energetic și complică ope-
rarea și mentenanța.

45 Din punct de vedere fizic, conceptul tehnicii actuale prevede schimbul de căldură prin
convecție și radiație între un gaz preponderent biatomic, care din punct de vedere al radiației
47 este un corp transparent iar din punct de vedere al convecției este un material izolant, către
un pat eterogen de materiale organice care din punct de vedere conducție și convecție sunt
49 materiale izolatoare, cu coeficient de conducție termică mai mic de 0,1 W/m·K.

În cadrul studiilor și experimentelor inventatorilor privind gazeificarea diferitelor	1
amestecuri de materiale organice, aceștia au observat o deficiență majoră în ceea ce	3
privește modalitatea de transfer a energiei termice între agentul de transport al energiei	5
termice și patul de materie organică aflat în zona de piroliză. În mod natural gazul de sinteză	7
se va deplasa în masa patului de material organic prin spațiile libere rămase între bucățile	9
de material, fără posibilitatea operatorului de a controla altceva decât eventual viteza de	11
deplasare. La limită, avem deci un „tub” cu pereții din material organic cu coeficient de	13
transfer termic prin conducție $< 0,1 \text{ W/m}\cdot\text{K}$ prin care se deplasează un gaz preponderent	15
biatomic, cu temperatură mai mare decât pereții tubului. Din punct de vedere al transferului	17
prin radiație, gazul biatomic este corp transparent, deci nu primește și nu cedează energie	19
termică. Prin convecție, gazul va ceda energie termică la perete, energie care se va acumula	21
în suprafață datorită coeficientului mic de conducție al pereților din material organic. Astfel	
moleculele organice din suprafață vor ajunge la temperatura critică de rupere a legăturii	
carbon-hidrogen, hidrogenul va fi antrenat în fluxul de gaz, iar carbonul se va acumula în	
suprafață îngreunând și mai mult transferul termic către masa de material. Aceste fenomene	
nedorite de channelling sunt eliminate în procedeele de gazeificare cu pat fluidizat, dar	
eficiența transferului termic este mult scăzută față de procedeele cu pat fix datorită vitezelor	
mari ale gazelor, impuse de condiția de levitație a patului fluidizat. Noile procese „bubbling	
fluidised bed” - pat fluidizat cu bule - îmbunătățesc transferul termic prin convecție și aduc	
o mică componentă de transfer prin radiație, dar cresc consumurile energetice și complică	
foarte mult procesul prin introducerea și recuperarea unor cantități mari de nisip cuarțos în	
masa de material organic ca agent de fluidizare.	
Problemele tehnice pe care le rezolvă prezenta invenție sunt:	23
- eliminarea fenomenelor de „channeling” în patul de materie primă organică;	
- mărirea randamentului de transport și transfer a energiei termice din zona exotermă	25
în zona endotermă;	
- mărirea randamentului de transformare a carbonului solid în gaze CO și CO ₂ cu	27
consecința reducerii carbonului rezidual în zgură.	
Scopul invenției este:	29
- eliminarea patului de materie primă organică;	
- schimbarea agentului de transport al energiei termice precum și a fenomenului fizic	31
utilizat pentru transferul energiei termice către materia primă organică;	
- controlul fluxului de agent de gazeificare astfel încât în prima fază să creeze o	33
curgere turbionară, iar în a doua fază să creeze o curgere laminară cu viteză mică. Aceste	
două modalități de curgere ale agentului de gazeificare vor facilita contactul între moleculele	35
de gaz și atomii de carbon solid.	
Prezenta invenție constă într-un procedeu de gazeificare fără pat de piroliză/gazei-	37
ficare care permite gazeificarea amestecurilor eterogene de materiale organice.	
Conform fig. 1, materia primă organică este introdusă la temperatură ambiantă în	39
reactoarele de piroliză - poziția 2 - și este încălzită gradual, până la 800°C, prin punte termică	41
metalică, cu energia termică produsă în reactorul de gazeificare 1. Rezultatele pirolizei,	
respectiv fracțiile gazoasă, lichidă și solidă sunt transferate în reactorul de gazeificare unde	43
la temperaturi de până la 1100°C, cu agent de gazeificare aer sau oxigen se produc reacțiile	
exoterme de transformare a carbonului solid în CO și CO ₂ , componente gazoase. Frația	45
solidă rămasă în reactorul de gazeificare, care conține în principal molecule și elemente	
minerale provenite din compoziția chimică a lanțurilor de macromolecule organice, este	
separată de fracția gazoasă și eliminată printr-un sistem ecluză format din robinetul 3 și	47
containerul 4.	

1 Procedeul conform prezentei invenții constă în transportul energiei termice din zona
2 de gazeificare exotermă (fig. 1 poziția 1) în zona de piroliză endotermă (fig. 1 poziția 2), prin
3 puntea termică metalică formată, conform fig. 4, din pereții reactorului de gazeificare (poziția
4 1 și 12) și incinta metalică 2 în care este poziționat reactorul de piroliză, flanșa și pereții
5 exteriori ai reactorului de piroliză, respectiv pozițiile 1-5 din fig. 2. Din punct de vedere fizic,
6 agentul de transfer al energiei termice cu coeficient de conducție termică $0,02-0,1 \text{ W/m}\cdot\text{K}$,
7 respectiv singazul, este înlocuit cu o punte termică metalică cu coeficient de conducție mai
8 mare de $45 \text{ W/m}\cdot\text{K}$, deci de 400-1000 de ori mai mare și în plus cu capacitatea de a transfera
9 energie termică prin convecție și radiație, nu doar prin convecție. Acest nou procedeu va
10 mări semnificativ eficiența transportului energiei termice din zona exotermă în zona endo-
11 termă fără pierderi energetice suplimentare și va mări eficiența transferului energiei termice
12 către masa de materie primă organică cu eliminarea fenomenului de channeling. În plus,
13 puntea termică formată din pereții reactoarelor de piroliză și gazeificare va funcționa ca un
14 acumulator de energie termică care va livra energia în funcție de capacitatea de absorbție
15 a masei eterogene de materiale organice. Altfel spus, în tehnica actuală, singazul cald, purtă-
16 tor al unei cantități de energie termică, în mișcare către ieșirea din reactorul de gazeificare,
17 trece prin patul de materiale organice mai reci și cedează căldură funcție de capacitatea de
18 absorbție a materialelor întâlnite în timpul de rezidență. La final, singazul părăsește
19 gazeificatorul cu energia termică rămasă. Conform procedurii descris în prezenta invenție,
20 energia termică este transportată prin pereții metalici ai reactoarelor până la suprafețele
21 metalice fixe prin care se face schimbul de căldură către materia primă organică în mișcare.
22 În acest fel, fiecare bucată de material organic, în mișcare prin reactorul de piroliză,
23 absoarbe câtă energie îi permit proprietățile sale fizice. Acest nou procedeu de transport al
24 energiei termice precum și proprietatea de acumulator de energie al pereților metalici,
25 permite tratarea simultană a unor materiale organice cu proprietăți fizice diferite și implicit
26 cu conținut de apă diferit. Pe cale de consecință, materia primă nu mai trebuie uscată pentru
27 omogenizare, ci poate fi procesată așa cum este, indiferent de conținutul de apă. Evident,
28 materialele cu procent ridicat de apă vor absorbi din pereți mai multă energie și vor produce
29 în reactorul de gazeificare o cantitate corespunzătoare de abur ceea ce va corespunde în
30 procesul de gazeificare cu o reducere a necesarului de abur furnizat din exterior ca agent
31 de control al temperaturii, deci costuri de procesare mai mici.

Procedeul descris în prezenta invenție realizează transferul controlat al energiei
32 termice prin convecție forțată și prin radiație între pereții metalici ai reactoarelor și materialul
33 organic în mișcare controlată. Conform studiilor experimentale, la deplasarea cu viteze mici
34 a unui solid organic în contact cu un perete metalic cald, după 10 cm suprafața solidului
35 organic se dozează cu carbon molecular și fluxul termic Φ tinde la zero. Conform acestei
36 observații, procedeul conform prezentei invenții prevede schimbarea suprafeței de contact
37 dintre materialul organic în mișcare cu viteze mici și peretele metalic cu temperatură ridicată,
38 după fiecare 10 cm parcurși.

O altă observație experimentală importantă este că pentru a încălzi 1 Kg de amestec
40 organic provenit din deșeuri urbane solide cu 700°C este necesară o energie termică de
41 $1600-2200 \text{ KJ/Kg}$, funcție de compoziția chimică și conținutul de apă al materiei prime.
42 Această ultimă condiție este folosită pentru determinarea suprafeței de contact necesară și
43 a vitezei de deplasare, funcție de valorile minime ale coeficienților λ/α de transfer termic prin
44 conducție/convecție ai materiei prime organice. Cu cât coeficienții λ și α sunt mai mici,
45 trebuie mărită suprafața totală de contact metal-material organic, păstrând condiția ca la
46 fiecare 10 cm pe direcția de deplasare a materialului organic să se schimbe suprafața de
47 contact.

Prin schimbarea agentului de transport al energiei termice și absența patului de material organic, procedeul de gazeificare se simplifică semnificativ, ceea ce permite un control eficient al vitezei singazului și implicit al timpului de rezidență pentru micșorarea procentului de carbon rezidual rămas în zgură. Deși la temperaturi mai mari de 900°C oxidarea carbonului este instantanee, s-a observat în practică o limită a timpului de contact dintre carbonul solid și oxigenul gazos sub care crește procentul de carbon rezidual în zgură. Altfel spus, deși oxidarea este instantanee, la viteze relative crescute între fluxul de agent de gazeificare/singaz și materialele solide din reactorul de gazeificare, rămâne carbon neoxidat în zgură. Acest fenomen apare dacă carbonul nu se întâlnește cu oxigenul. Este cunoscut că volumul molar al carbonului este de ordinul 0,00000529 dm³/mol iar volumul molar al oxigenului este de ordinul 22,42 dm³/mol ceea ce înseamnă că distanța dintre 2 molecule de oxigen este de 4.000.000 de ori mai mare decât distanța dintre 2 atomi de carbon. În aceste condiții, într-o curgere laminară a oxigenului este necesară o viteză foarte mică pentru a obține contactul aleator doar datorită agitației browniană a gazului. Procedeul de gazeificare conform prezentei invenții (fig. 4) constă în incinta 1 în care agentul de gazeificare este amestecat prin curgere turbionară, datorită poziționării duzelor 4, cu carbonul solid pentru a facilita amestecul și contactul. Aburul este de preferat să fie introdus împreună cu oxigenul, deoarece moleculele de apă sunt mai ușoare dar mai mari iar amestecul facilitează curgerea turbionară. Din incinta turbionară carbonul solid neoxidat și materialele minerale cad pe un grătar rotitor (fig. 3) unde sunt în contact laminar cu amestecul de singaz și oxigen. Această zonă constituie a doua zonă de oxidare a carbonului în condiții de curgere laminară la viteză mică.

Pentru simplificarea etanșărilor în zona de alimentare cu materie primă a pirolizei, procesul de piroliză și gazeificare se va desfășura la presiuni mici în domeniul -0,5÷2 bar. Agentul de gazeificare poate fi aer sau oxigen, însoțit de abur pentru controlul temperaturii prin reacții endoterme. Datorită materiei prime eterogene, procesul este controlat printr-un soft de proces, care permite reglarea în timp real a parametrilor de proces în funcție de parametrii de stare.

Procedeul conform prezentei invenții, are flexibilitate foarte mare în ceea ce privește proprietățile fizico-chimice ale materiei prime și permite practic procesarea oricărui tip de deșeu organic, inclusiv dar nu limitativ, de la deșeuri din agricultură, deșeuri forestiere, deșeuri municipale și asimilate și nămol de la stațiile de epurare a apelor reziduale municipale. Dat fiind faptul că procedeul poate procesa materiale organice eterogene fără deversări de gaze în mediul ambiental, acest procedeu poate fi aplicat procesării materialelor organice contaminate din categoria „periculoase” fără modificări de procedeu. De asemenea procesul poate fi controlat pentru obținerea singazului cu compoziție condiționată, pornind de la un procent nesemnificativ de CO, care permite obținerea de hidrogen tehnic pur, la diferite rapoarte CO/H₂ pentru aplicații ulterioare în energetică sau petrochimie.

Pentru aplicarea procedurii prezentat și îndeplinirea tuturor condițiilor tehnice, prezenta invenție utilizează instanțele prezentate în fig. 1...4.

În fig. 1, este prezentat reactorul de gazeificare 1 de formă cilindrică, detaliat în fig. 3 și 4, în care sunt fixate mecanic unul sau mai multe reactoare de piroliză (poziția 2). Mărirea capacității de procesare se face de preferință prin mărirea numărului de reactoare de piroliză și mărirea dimensională a reactorului de gazeificare. Eliminarea zgurii se realizează prin intermediul sistemului de ecluză format din robinetul 3 și containerul 4.

În fig. 2, este prezentat reactorul de piroliză care are formă cilindrică și este prevăzut cu flanșa metalică 6 pentru conectare la sistemul de alimentare cu materie primă organică și flanșa metalică 5 pentru conectare la incinta cilindrică corespunzătoare prevăzută în

reactorul de gazeificare fig. 4 poziția 2). Prezenta invenție nu tratează procedeul și instalația de alimentare. Funcție de parametrii procesului de gazeificare poate fi folosit un echipament de alimentare în șarje cu piston hidraulic sau un sistem de alimentare continuu cu șnec de presiune și pas variabil. În ambele situații, echipamentul de alimentare va trebui să permită controlul vitezei de deplasare a materiei prime organice la intrarea în reactorul de piroliză în domeniul 10-30 mm/s. Prin intermediul flanșei 5 se realizează puntea termică cu incinta cilindrică care transportă energia termică din zona exotermă a reactorului de gazeificare (figura 1 poziția 1) și din pereții reactorului către reactorul de piroliză (fig. 1 poziția 2). Prin intermediul flanșelor de conectare, energia termică este transferată prin conducție de la reactorul de gazeificare la reactorul de piroliză. În plus, datorită formei constructive, incinta cilindrică metalică (fig. 4 poziția 2) cu temperatură ridicată transmite energie termică și prin radiație pe toată lungimea sa către reactorul de piroliză (fig. 1 poziția 2) care datorită afluxului continuu de materie primă rece, are temperatură mai scăzută. Din motive de mentenanță, reactorul este format din patru sau mai multe secțiuni cilindrice asamblate filetat (fig. 2 pozițiile 1-4), formând un corp comun. Fiecare tronson cilindric (fig. 2 pozițiile 1-4) conține două grupuri de lamele metalice înalte de 10 cm dispuse astfel încât materia primă organică, în deplasarea sa cu viteză de maximum 30 mm/s în lungul axei cilindrului (fig. 2 pozițiile 1-4), să intre în contact cu lamelele metalice, de fiecare dată, pe alte suprafețe ale materialului organic. Pentru un transfer termic optim prin puntea termică metalică, lamelele sunt sudate de corpul cilindric, iar pentru rezistență la coroziune sunt produse din oțel inox. Din motive de fluidizare a deplasării materialului organic în lungul reactorului de piroliză, distanța dintre lamele se dimensionează astfel încât suprafața de trecere minimă să fie de 2-3 ori mai mare decât dimensiunea maximă la care a fost tocată materia primă.

Datorită coeficientului de transfer termic prin conducție mic, procesul de piroliză a materialelor organice poate fi considerat un proces de suprafață. Teoretic, pentru micșorarea timpului de rezidență și mărirea eficienței transferului energiei termice în masa de material organic, materia primă solidă ar trebui tocată la dimensiuni comparabile dimensiunilor moleculare. În practică, tocarea materialelor organice solide la dimensiuni mai mici de 2-3 cm este neeconomică. Această realitate practică conduce la limitarea inferioară a diametrului interior al reactorului de piroliză. Limita superioară a diametrului interior este influențată de dimensiunile reactorului de gazeificare. Din aceste 2 condiții, diametrul interior al reactorului de piroliză este limitat în domeniul 200-500 mm, ceea ce conduce la o capacitate de procesare 0,8-2,5 t/h. În cazul în care este necesară o capacitate de procesare mai mare, într-un gazeificator pot fi montate mai multe reactoare de piroliză.

În continuare este prezentat un exemplu practic de instalație pentru aplicarea procedurii descrise.

Exemplu

Reactorul de piroliză prezentat în fig. 2 este un reactor cu diametrul interior de 240 mm care poate procesa 0,8-1 t/h deșeuri municipale solide din categoriile nepericuloase și periculoase indiferent de procentul de apă conținut. Reactorul conține 8 seturi de lamele metalice cu înălțimea de 10 cm sudate la peretele cilindric exterior pentru preluarea energiei termice prin conducție și realizarea transferului termic prin convecție către materia primă organică. Suprafața totală de contact a celor 8 seturi de lamele însumează 1,6 m². Între seturile de lamele este o distanță de 4 cm pentru reșezarea și omogenizarea fluxului de material organic. În cadrul experimentelor proprii s-au testat viteze de deplasare a materialelor organice de 10 până la 30 mm/s. S-a obținut o distribuție relativ uniformă a temperaturii pe lamelele de contact, de la 100°C la intrarea în reactor la 800°C pe ultimul set de lamele, fenomen explicabil datorită sistemului de alimentare și distribuție a energiei termice precum și a energiei absorbită de materia primă organică introdusă în proces.

Fig. 3 prezintă reactorul de gazeificare.	1
Reactorul de gazeificare are o formă originală, adaptată procedului și noilor condiții funcționale, prezentat în fig. 3, cu detalii ale părții centrale prezentate în fig. 4.	3
Principalele deosebiri față de instalațiile existente sunt:	
- lipsește patul fix, mobil sau fluidizat de materie primă organică caracteristic tuturor instalațiilor de gazeificare;	5
- materia primă procesată în reactorul de gazeificare nu mai este material organic ci fazele solidă, lichidă și gazoasă provenite din reactorul de piroliză;	7
- în partea centrală (fig. 4) se observă incinta turbionară (secțiunea „A”, poziția 1) unde este introdus agentul de gazeificare (aer sau oxigen) și abur prin intermediul unui sistem de duze (poziția 4) care creează un curent turbionar ascendent. Alimentarea cu abur trece prin peretele camerei turbionare pentru supraîncălzire funcție de regimul de lucru al gazeificatorului. În acest mod peretele camerei turbionare preia și funcția de generator de abur cu capacitate variabilă, adaptată la necesarul de abur funcție de compoziția chimică a materiei prime.	9
	11
	13
	15
Restul gazeificatorului, grătarul (fix sau mobil), evacuarea zgurii și evacuarea singazului sunt elemente uzuale conform tehnicilor cunoscute. Reactorul de gazeificare în totalitate este realizat cu dubla cămașă pentru răcire cu apă/abur, din oțel inox fără izolații termice interioare. La exterior, reactorul este acoperit cu termoizolație din vată minerală pentru reducerea pierderii de energie termică în exterior.	17
	19
Acest reactor de gazeificare cu diametrul interior de 2 m, echipat cu 2 reactoare de piroliză cu diametrul interior de 240 mm, are o capacitate de procesare de aproximativ 2 t/h amestec de materiale organice din categoriile nepericuloase și/sau periculoase, cu conținut de apă până la 50% procent de masă. Funcție de utilizarea finală a gazului de sinteză, cantitatea de aer și abur poate fi controlată pentru obținerea unui raport H_2/CO între 0,9 și 100. Randamentul minim de oxidare a carbonului este de 90%.	21
	23
	25

Revendicări

1. Procedeu de tratare a amestecurilor eterogene de substanțe și compuși organici solizi și lichizi prin gazeificare, **caracterizat prin aceea că**, cuprinde următoarele etape:

- materia primă organică în amestec eterogen este încălzită treptat până la 900...1000°C prin convecție și radiație termică, fiind menținută în contact cu suprafețe metalice care transportă energia termică prin conducție din zona exotermă a reactorului de gazeificare;

- fazele solidă, lichidă și gazoasă, rezultate din procesul de piroliză sunt transferate gravitațional în reactorul de gazeificare unde sunt amestecate cu agentul de gazeificare, respectiv aer/oxigen și abur, care sunt introduse în curgere turbionară pentru facilitarea contactului dintre fazele solide/lichide și gazoase; în care fiecare etapă are control independent al parametrilor de proces în funcție de parametrii de stare ai amestecului de intrare, nu există pat de materie primă organică în fluxul procedurii și cele două etape ale procedurii sunt în flux continuu, fără etape intermediare de acumulare.

2. Procedeu conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că**, transportul energiei termice din zona exotermă în zona endotermă se realizează prin punte termică metalică.

3. Procedeu conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că**, în zona endotermă schimbul de energie termică se realizează prin convecție forțată și radiație între pereți metalici fiși și un flux de materiale organice în amestec eterogen.

4. Procedeu conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că**, suprafețele metalice care cedează energie termică sunt așezate în fluxul de materiale organice în poziții fixe, diferite, astfel încât suprafața de contact să se schimbe după fiecare 5...20 cm parcurși în interiorul reactorului de piroliză.

5. Procedeu conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că**, fiecare grup de lamele metalice din interiorul pirolizorului formează 2...8 plane de separație în fluxul de materie primă organică, plane de separație diferite față de planele de separație ale grupurilor de lamele adiacente.

6. Procedeu conform revendicării 1, **caracterizat prin aceea că**, în etapa de gazeificare, oxidarea carbonului se produce în 2 incinte diferite, în cascadă, prima incintă cu curgere turbulentă și a doua cu curgere laminară.

7. Instalație de tratare a amestecurilor eterogene de substanțe și compuși organici solizi și lichizi prin gazeificare conform procedurii descris în revendicarea 1, **caracterizată prin aceea că**, este constituită din:

- unul sau mai multe reactoare de piroliză fixe, poziționate în incinte corespunzătoare create în reactorul de gazeificare, astfel încât prin contact metal pe metal să se creeze punți termice metalice, care să transporte energia termică din zona exotermă a reactorului de gazeificare în zona endotermă a reactorului de piroliză;

- un reactor de gazeificare în care produsele de piroliză sunt transferate gravitațional și sunt procesate în două incinte succesive, prima cu curgere turbionară și a doua cu curgere laminară a agentului de gazeificare, respectiv aer/oxigen și abur.

8. Instalație conform revendicării 7, **caracterizată prin aceea că**, reactorul de piroliză de formă cilindrică sau prismatică, de preferință cilindrică, are în interior, poziționate transversal prin sudură la pereții exteriori, 4...14 grupuri de lamele metalice cu înălțime de 5-20 cm, de preferință 10 cm, astfel încât planurile de separație realizate de fiecare grup să fie diferite de planurile de separație ale grupurilor adiacente.

RO 134445 B1

9. Instalație conform revendicării 7, **caracterizată prin aceea că**, reactorul de gazeificare nu are pat de materie primă organică. 1
10. Instalație conform revendicării 7, **caracterizată prin aceea că**, reactorul de gazeificare conține un sistem de duze pentru introducerea aerului/oxigenului și a aburului astfel încât în incinta turbionară să se realizeze un curent turbionar ascendent care va mări timpul de rezidență al produselor de piroliză și va mări eficiența oxidării carbonului. 3 5

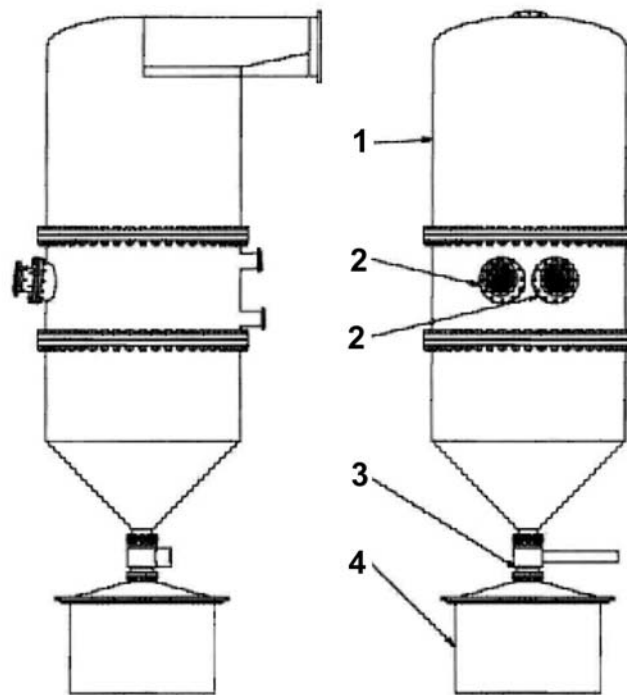


Fig. 1

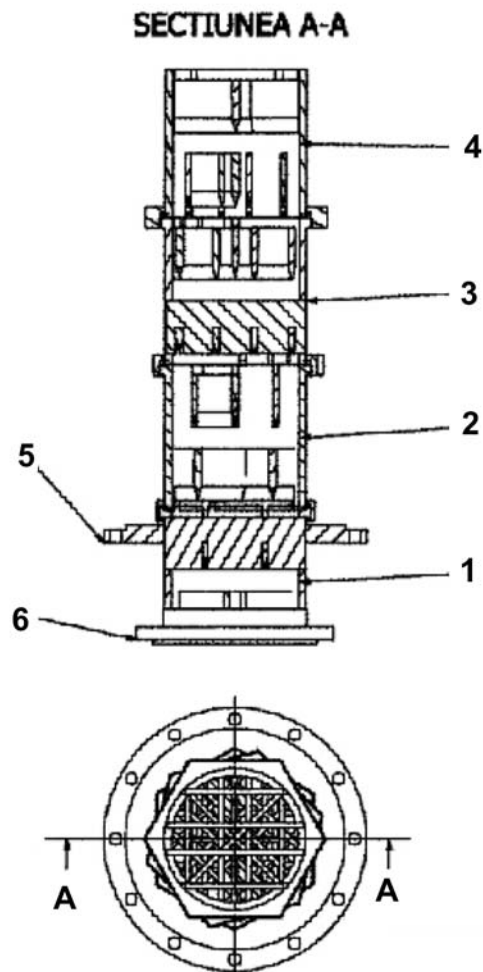


Fig. 2

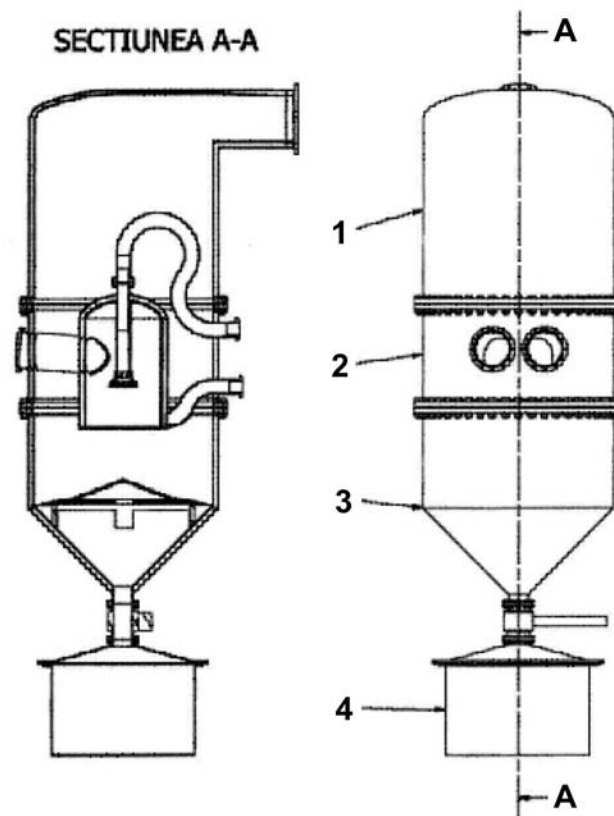


Fig. 3

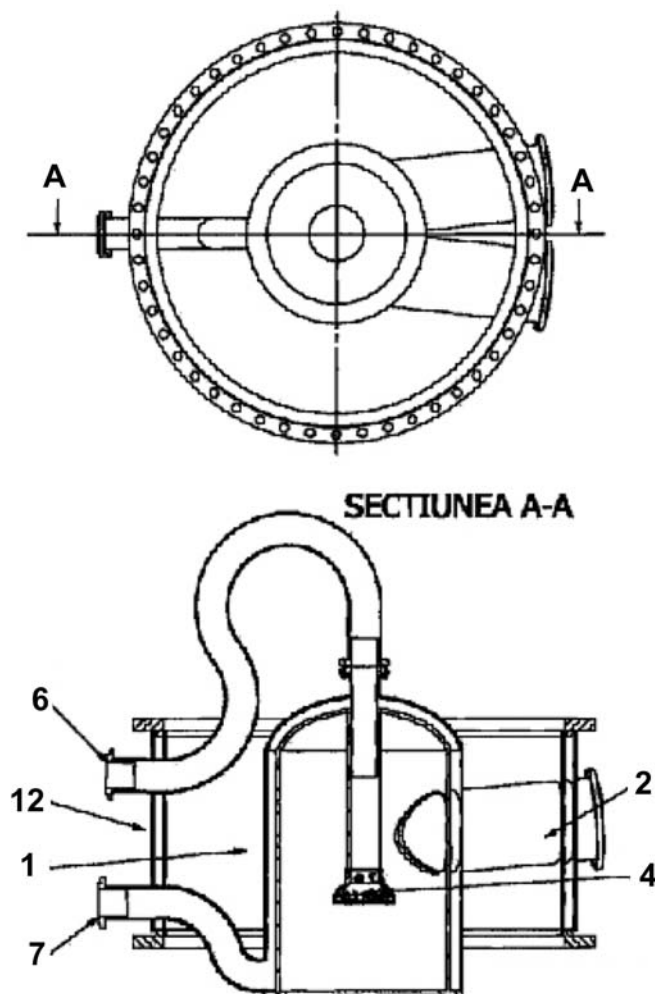


Fig. 4