



(12)

CERERE DE BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2021 00180**

(22) Data de depozit: **19/04/2021**

(41) Data publicării cererii:
28/10/2022 BOPI nr. **10/2022**

(71) Solicitant:

- **TIMAR LIVIU-DAN, STR.VIITORULUI, BL.15, SC.A, AP.3, LUDUŞ, MS, RO;**
- **SPIRIDON RADU, CALEA TURZII, NR.34, AP.7, CLUJ-NAPOCA, CJ, RO;**
- **ROMAN MARIUS-GEORGE, STR.IOAN BUDAI DELEANU, NR.78, AP.13, CLUJ-NAPOCA, CJ, RO**

(72) Inventatori:

- **TIMAR LIVIU-DAN, STR. VIITORULUI, BL.15, SC.A, AP.3, LUDUŞ, MS, RO;**
- **SPIRIDON RADU, CALEA TURZII, NR.34, AP.7, CLUJ- NAPOCA, CJ, RO;**
- **ROMAN MARIUS-GEORGE, STR. IOAN BUDAI DELEANU, NR.78, AP.13, CLUJ-NAPOCA, CJ, RO**

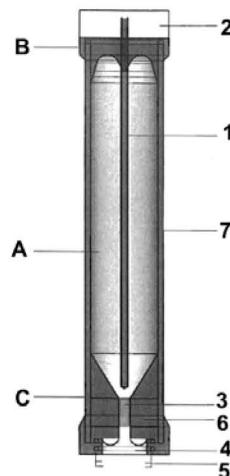
(54) **PROPELATOR DE RACHETE CU COMBUSTIBIL SOLID "IONUT"**

(57) Rezumat:

Invenția se referă la un propulsor de rachete cu combustibil solid destinat sistemelor de lansare care are capacitatea de a oferi control al impulsului specific, în timpul funcționării, cu modificarea consecutivă a propulsiei dezvoltate. Propulsorul, conform inventiei, este alcătuit dintr-un rezervor (A) de combustibil, cilindric, închis la un capăt de un capac (B), iar la celălalt capăt are un sistem (C) de evacuare, accelerare, propulsie, capacul (C) având incorporat un sistem (1) de evaporare conectat la un sistem (2) electric al vehiculului poziționat superior, sistemul (C) de evacuare fiind format dintr-o strangulație (3), nozzle, o cameră (4) de post-combustie la care este atașat un catod (5) și care are incorporat un magnet (6) permanent în poziția strangulației, geometria sistemului fiind adaptată vitezelor de evacuare, iar un fuselaj (7) este necesar să fie realizat din material izolator electric, fiind propus și un fuselaj realizat din carton, pânză și răsină, optimizat pentru greutate redusă și timp redus de funcționare.

Revendicări: 8

Figuri: 1



Cu începere de la data publicării cererii de brevet, cererea asigură, în mod provizoriu, solicitantului, protecția conferită potrivit dispozitivelor art.32 din Legea nr.64/1991, cu excepția cazurilor în care cererea de brevet de inventie a fost respinsă, retrasă sau considerată ca fiind retrasă. Întinderea protecției conferite de cererea de brevet de inventie este determinată de revendicările conținute în cererea publicată în conformitate cu art.23 alin.(1) - (3).



PROPULSOR DE RACHETE CU COMBUSTIBIL SOLID

“IONUT”



11

OFICIUL DE STAI PENTRU INVENTII SI MARCI
Cerere de brevet de inventie
Nr. a 2021 0180
Data depozit 19 -04 - 2021

DESCRIEREA INVENTIEI

1. Domeniul de aplicatie al inventiei

Inventia se refera la un sistem de propulsie cu combustibil solid destinat sistemelor de lansare orbitale, ce are capacitatea de a oferi control al impulsului specific, in timpul functionarii, cu modificarea consecutiva a propulsiei dezvoltate.

2. Introducere în subiectul invenției

Un propulsor cu combustibil solid se foloseste de presiunea gazelor, generata prin reactia chimica de ardere a combustibilului. Propulsia este realizata datorita evacuarii gazelor, transformand presiunea generata, in impuls, in functie de viteza de evacuare. Viteza de evacuare este influentata de mai multi factori, cum ar fi presiunea si temperatura din camera de combustie, dimensiunea si forma „nossle”-ului, tipul de combustibil, etc. Propulsia totala este data de masa gazelor evacuate pe unitatea de timp si viteza acestora, principiu prezentat in ecuatia rachetei [1].

Propulsorul de rachete cu combustibil solid sau SRB (solid rocket booster) este un sistem de propulsie in care propulsia este obtinuta prin evacuarea cu viteza a masei gazelor obtinute din reactia chimica de ardere dintre un combustibil si un agent oxidant. In urma acestei reactii chimice se obtine o cantitate mare de gaze, care sunt evacuate cu viteza, obtinand astfel propulsia, conform celui de-al treilea principiu al mecanicii [2]. Reactia chimica are loc in interiorul rezervorului.

Intr-o racheta cu combustibil solid, combustibilul si agentul oxidant sunt amestecate intr-o masa solida, formand un amestec omogen de combustie. Odata initiat procesul de ardere, chimia amestecului permite o reactie de oxidare „in lant”. Amestecul contine cantitatea necesara de oxidant astfel incat arderea odata initiată, continua pana la epuizarea combustibilului [3].

3. Limitarile solutiilor actuale

Este cunoscut faptul ca propulsoarele cu combustibil solid nu permit modificarea puterii propulsiei (thrust) in timpul functionarii. Odata initiată reactia de oxidare, aceasta continua, ca un val, in toate directiile si in tot volumul combustibilului, pana la epuizarea acestuia. Volumul gazelor produse depinde de suprafata de ardere, motiv pentru care sunt concepute diferite

distributii geometrice ale solidului, astfel incat suprafata de ardere sa ramana simetrica. Aceste forme geometrice sunt concepute in asa fel incat sa se obtina cea mai mare predictibilitate si stabilitatea arderii deoarece pierderea distributiei simetriei a masei combustibilui, in timpul functionarii, este echivalenta cu pierderea predictibilitatii thrust-ului, cresterea proportionala a vibratiilor si afectarea invariabila a integritatii fuselajului. Reactia de oxidare este pasiva, intrinseca, nu poate fi incetinita sau amplificata, ceea ce inseamna ca **nu exista control activ al puterii propulsiei**. Constructia acestor sisteme este calculata in functie de profilul de zbor dorit, dupa un plan prestabilit al chimiei combustibilului[4].

Eficienta propulsoarelor cu combustibil solid este inferioara eficientei propulsoarelor cu combustibil lichid, viteza gazelor ejectate fiind mai scazuta [5].

Directionarea gazelor evacuate confera manevrabilitate in plan orizontal, necesara pentru alinierea pe curbele de lansare si insertie orbitala [6].

In cazul propulsoarelor cu combustibil solid, acest lucru este foarte dificil de realizat datorita limitarilor de constructie a sistemului de evacuare, care trebuie sa fie destul de rezistent pentru a face fata fortelei si temperaturii dezvoltate in timpul functionarii. Camera de combustie este reprezentata de volumul rezervorului iar sistemul de evacuare este necesar sa fie in continuitate cu acest volum, limitand astfel mobilitatea sistemului de evacuare si, prin urmare, a manevrabilitatii. La ora actuala, vectorizarea propulsiei se realizeaza cu ajutorul unor complexe sisteme hidraulice auxiliare, independente, controlate computerizat, destinate mobilizarii sistemului de evacuare [7].

Modelul propus de autori nu are echivalent in tehnologia actuala, conceptul fiind unic.

4. Scopul inventiei.

In inventia de fata este descris un sistem ce permite amplificarea sau reducerea ratei de transformare a combustibilului, din solid in gaz. Acest obiectiv este atins prin utilizarea temperaturii ca factor modulator in procesul de evaporare si adaptarea complementara a chimiei combustibilului.

Avand in vedere ca scopul oricarui sistem de propulsie ce utilizeaza energia chimica este eficienta de transformare a acestei energii in lucru mecanic iar in cazul rachetelor aceasta energie

este transformata direct in impuls cu ajutorul evacuarii gazelor presurizate, cu o eficienta foarte scazuta, inventia de fata aduce o imbunatatire a eficientei prin supraincalzirea si astfel suprapresurizarea gazelor evacuate, cu ajutorul unui arc electric generator de plasma ce strabate aceste gaze. Tehnologia folosirii unui arc electric pentru a genera plasma este cunoscuta si utilizata in domenii diverse de activitate, in special in procese de sudura-taiere [8].

Elementele constitutive ale sistemului sunt astfel construite incat arcul electric ce strabate gazele de evacuare se conecteaza cu evaporatorul situat in mijlocul amestecului propulsor, avand ca rezultat incalzirea acestuia proportional cu intensitatea curentului. Prin acest design inovativ se obtine controlul ratei de evaporare a combustibilului si cresterea eficientei de transformare a energiei chimice in impuls mecanic.

Scopul inventiei este de a controla intensitatea arderii combustibilului ce are ca si consecinta capacitatea de a controla activa propulsie. Astfel, atingerea scopului determina achizitia capacitatii de ghidare a vehiculului prin modificarea intensitatii evaporarii combustibilului si introducerea unui sistem hibrid chimic-ionic folosit pentru propulsie.

5. Solutia oferita de inventie la problema stadiului actual al cunoasterii.

Inventia de fata propune introducerea unui sistem in care producerea presiunii necesare propulsiei se obtine printr-un procedeu controlabil de generare a gazelor, cu ajutorul temperaturii emise de un sistem de evaporare.

Sistemul de evaporare presupune prezenta unui evaporator situat central, care este incalzit cu ajutorul curentului electric. Acest evaporator este inconjurat, pe toata lungimea din interiorul rezervorului, de materialul vaporizabil. Materialul vaporizabil constituie combustibilul, acesta fiind sursa de generare a gazelor sub presiune, necesare propulsiei.

Materialul vaporizabil are ca si proprietate necesara functionarii sistemului, lipsa de stoichiometrie intre oxidant si materialul oxidat, pentru a evita instabilitatea exploziva a combustiei si declansarea reactiei de oxidare totala "in lant". Caracteristica principala a combustibilului este echilibrul dintre procentul de oxigen si materialul oxidabil al combustibilului: amestecul sa aiba temperatura critica de declansare a reactiei de oxidare,

scazuta. Controlul temperaturii functioneaza dincolo de aceasta limita, in care reactia de oxidare e deja inceputa iar cu temperatura sistemului de evaporare se face modularea evaporarii.

Raportul dintre oxigen si combustibil poate fi controlat, in functie de parametri optimi de functionare si profilul de zbor dorit, conferind control suplimentar al ratei de evaporare.

Reactia de oxidare si evaporare are loc in prezena caldurii generate de evaporator iar intensitatea oxidarii/evaporarii este dependenta de temperatura evaporatorului. Prin urmare, intensitatea generarii gazelor, si astfel a presiunii generate, este direct proportionala cu temperatura evaporatorului. Combustibilul propus in inventia de fata nu este conceput pentru ardere completa ci este conceput pentru oxidare partiala si evaporare totala, satisfacand atat nevoia de generare a presiunii necesare pentru propulsie cat si conditia de stabilitate chimica necesara pentru predictibilitatea ratei de evaporare.

In timpul functionarii, curentul electric introdus in evaporator se continua, la capatul inferior al acestuia, sub forma unui arc electric ce trece prin gazele de evaporare, cu formare de plasma, supraincalzind gazele si ionizand o parte din acestea. Gazele supraincalzite si ionizate, trec prin un camp magnetic, contribuind la cresterea impulsului specific.

Problema pe care o rezolva inventia este lipsa controlului acceleratiei pe parcursul functionarii, deoarece producerea de gaze este direct proportionala cu temperatura evaporatorului iar temperatura evaporatorului este controlabila prin controlul intensitatii curentului electric ce trece prin acesta. Concomitent, prezenta arcului electric si a campului magnetic determina cresterea impulsului specific.

6. Descrierea detaliata a problemei.

Se dă, în continuare, un exemplu de realizare a unui propulsor cu intensitate a propulsiei foarte variabilă, hibrid chimic-ionic, destinat propulsiei atmosferice, în legătură cu Figura 1 care reprezintă:

Rezervorul de combustibil (Figura 1, elementul A), cilindric, inchis la un capat de un capac (Figura 1, elementul B), iar la celalalt capat avand sistemul de evacuare/accelerare/propulsie (Figura 1, elementul C). Capacul are incorporat sistemul de evaporare (Figura 1, elementul 1),

conectat la sistemul electric al vehiculului pozitionat superior (Figura 1, elementul 2). Sistemul de evacuare (Figura 1, elementul C) format dintr-o strangulatie (nozzle) (Figura 1, elementul 3), camera de postcombustie (Figura 1, elementul 4) la care este atasat catodul (Figura 1, elementul 5) si care are incorporat un magnet permanent (Figura 1, elementul 6) in pozitia strangulatiei. Geometria sistemului de evacuare este adaptata vitezelor de evacuare. Fusejalul (Figura 1, elementul 7), este necesar sa fie realizat din material izolator electric. Propunem un fuselaj realizat din carton, panza si rasina, optimizat pentru greutate redusa si timp redus de functionare.

Modificarea intensitatii evaporarii combustibilului se va realiza prin modificarea puterii electrice in sistemul de evaporare. Modificarea temperaturii va determina rata de evaporare a combustibilului.

Gazele de evacuare vor fi supraincalzite pentru cresterea fortei propulsiei. Efectul de supraincalzire e realizat prin comutarea intre doua surse de alimentare a sistemului de evaporare. Prima sursa (de joasa tensiune) va fi folosita doar in momentul initierii evaporarii, dupa care sistemul de control va comuta evaporarea pe sursa de inalta tensiune care va crea, in acelasi timp, un arc electric intre catodul de la iesire si evaporizator devenit anod, sustinut de mediul gazelor de evacuare.

Modul de functionare: Sistemul se porneste prin deschiderea circuitului in anod (Figura 1, elementul 1), insemnand pornirea sursei de joasa tensiune. Evaporizatorul va constitui anodul. La deschiderea circuitului, anodul se incalzeste la o temperatura proportionala cu puterea curentului ce trece prin acesta. Acest curent este furnizat, in prima faza, de sursa de joasa tensiune, pana la stabilirea ritmului de evaporare dorit. Consecutiv se face comutarea pe sursa de inalta tensiune, care va genera un arc electric intre catod (figura 1, elementul 5) si anodul evaporizator (figura 1, elementul 1). Cresterea temperaturii anodului determina, consecutiv, evaporarea rapida a combustibilului, cu crearea de presiune in rezervor (Figura 1, elementul A). Evacuarea gazelor sub presiune si supraincalzirea acestora are loc prin strangulatia sistemului de evacuare (Figura 1, elementul 3). Starea de ionizare a gazelor fierbinți va fi valorificata in impuls prin prezenta magnetului (Figura 1, elementul 6) in pozitia de strangulatie (figura 1, elementul 3). Gazele ionizate vor sustine arcul electric declansat intre catod (Figura 1, elementul 5) si anod (Figura 1, elementul 1).

7. Prin constructia inventiei se obtin urmatoarele avantaje:

- Principalul avantaj al sistemului de propulsie propus prin inventia de fata este **controlul acceleratiei** prin controlul cantitatii de combustibil evacuat. Aceasta abilitate inovativa, raportat la nivelul actual al tehnologiei, presupune posibilitatea de **control activ al profilului** de zbor dorit.
- Cresterea eficientei prin **cresterea impulsului specific**, realizata prin supraincalzirea si ionizarea partiala a gazelor evacuate, cu ajutorul unui arc electric. Aceste gaze sunt trecute prin un camp magnetic, conferind o **crestere a eficientei** propulsiei. Principiul de functionare se bazeaza pe raportul direct dintre temperatura si energia cinetica, amplificat de componenta ionica.
- Complexitatea de realizare, raportata la nivelul actual al cunoasterii, este **accesibila**. Componentele sunt accesibile pe piata.
- Numarul componentelor si metoda de ansamblare permit timpi scaziuti de realizare a produsului finit, conferind abilitatea de **productie in serie**.
- Fuselajul este construit din materiale reciclabile, care, impreuna cu sistemul de recuperare reprezentand rezultatul ameliorarea incadrarii vehiculului in **normele de igiena** atat a mediului terestru cat si orbital
- Cost redus de productie datorita accesibilitatii pe piata a componentelor. Metoda de ansamblare ofera posibilitatea realizarii in serie conferind **cadenta si accesibilitate crescuta la orbite preferentiale** pentru sateliti de dimensiuni mici.
- Performanta sistemului de propulsie depinde in mod direct de performanta sistemului de stocare a energiei electrice. Cercetarile in domeniul tehnologiei acumulatorilor si sistemelor de stocare a energiei promit cresterea densitatii energetice, tehnologie de care sistemul propus in inventia de fata **beneficiaza implicit**.
- Amestecul de combustibil si oxigen este adaptat necesitatii de functionare a sistemului, avand ca si caracteristica necesara lipsa de stoichiometrie intre oxigen si combustibil, in defavoarea oxigenului. In functie de concentratia oxigenului, se obtine un **control suplimentar al ratei de evaporare**, adaptata profilului de zbor dorit.

- Proprietatea necesara a combustibilului de a avea oxigen insuficient determină **cresterea stabilitatii** de transport și manipulare, cu **cresterea marcata a sigurantei** de producție și transport a produsului finit, în comparație cu tehnologia actuală a combustibilului solid de racheta.

Three handwritten signatures are present at the bottom right of the page. The first signature is a stylized 'C' or 'G'. The second signature is a stylized 'Y' or 'F'. The third signature is a stylized 'D' or 'B'.

BIBLIOGRAFIE

1. <https://www.grc.nasa.gov/www/K-12/rocket/rktpow.html>
2. <https://www.grc.nasa.gov/www/k-12/rocket/newton3r.html>
3. https://www.esa.int/Education/Solid_and_liquid_fuel_rockets2
4. <https://science.ksc.nasa.gov/shuttle/technology/sts-newsref/srb.html#srb>
5. <https://blogs.nasa.gov/Rocketology/tag/rocket-fuel/>
6. <https://science.ksc.nasa.gov/shuttle/technology/sts-newsref/srb.html>
7. <https://science.ksc.nasa.gov/shuttle/technology/sts-newsref/srb.html>
8. <http://docshare02.docshare.tips/files/9458/94586040.pdf> > Universitatea Tehnica din Cluj-Napoca

Three handwritten signatures are present at the bottom right of the page. The first signature is a stylized 'C' or 'R'. The second signature is a stylized 'Y' or 'H'. The third signature is a stylized 'A' or 'D'.

REVENDICĂRI

1. Inventia se refera la un propulsor cu combustibil solid (SRB) caracterizat prin aceea ca debitul de evacuare a gazelor sub presiune este controlabil electronic si eficienta propulsiei este amplificata de supraîncalzirea si ionizarea gazelor evacuate prin camp magnetic.
2. SRB, conform revendicarii nr 1, caracterizat prin aceea ca fuselajul (Figura 1, elementul 7) este construit din material izolator electric si reciclabil.
3. SRB, conform revendicarii nr 1, caracterizat prin aceea ca evaporarea combustibilului se realizeaza datorita incalzirii evaporatorului (Figura 1, elementul 1) prin care trece un curent electric controlat.
4. SRB, conform revendicarii nr 1 si 3, caracterizat prin aceea ca, capacul (Figura 1, elementul B) prezinta suprafata ce priveste volumul intern al cilindrului, cu forma geometrica tridimensională adaptata prezentei evaporatorului, fortelelor si miscarilor interne din timpul functionarii .
5. SRB, conform revendicarii nr 1, caracterizat prin aceea ca la nivelul strangulatiei "nozzle" (Figura 1, elementul 3) este present un magnet cilindric tubular (Figura 1, elementul 6).
6. SRB, conform revendicarii nr 1, caracterizat prin aceea ca supraîncalzirea plasmei generate e realizata de arcul electric stabilit intre catod si anodul evaporator.
7. SRB, conform revendicarii nr 1, caracterizat prin aceea ca, camera de postcombustie "exhaust" (Figura 1, elementul 4) are geometria tridimensională adaptata evacuarii specifice a sistemului propus (inverted aerospike).
8. Amestecul ce va constitui combustibilul, conform inventiei, are proprietatea necesara de a gasi un raport optim de oxigen si material oxidat, care sa satisfaca particularitatea de functionare a sistemului, in functie de profilul de zbor dorit.



DESENE EXPLICATIVE

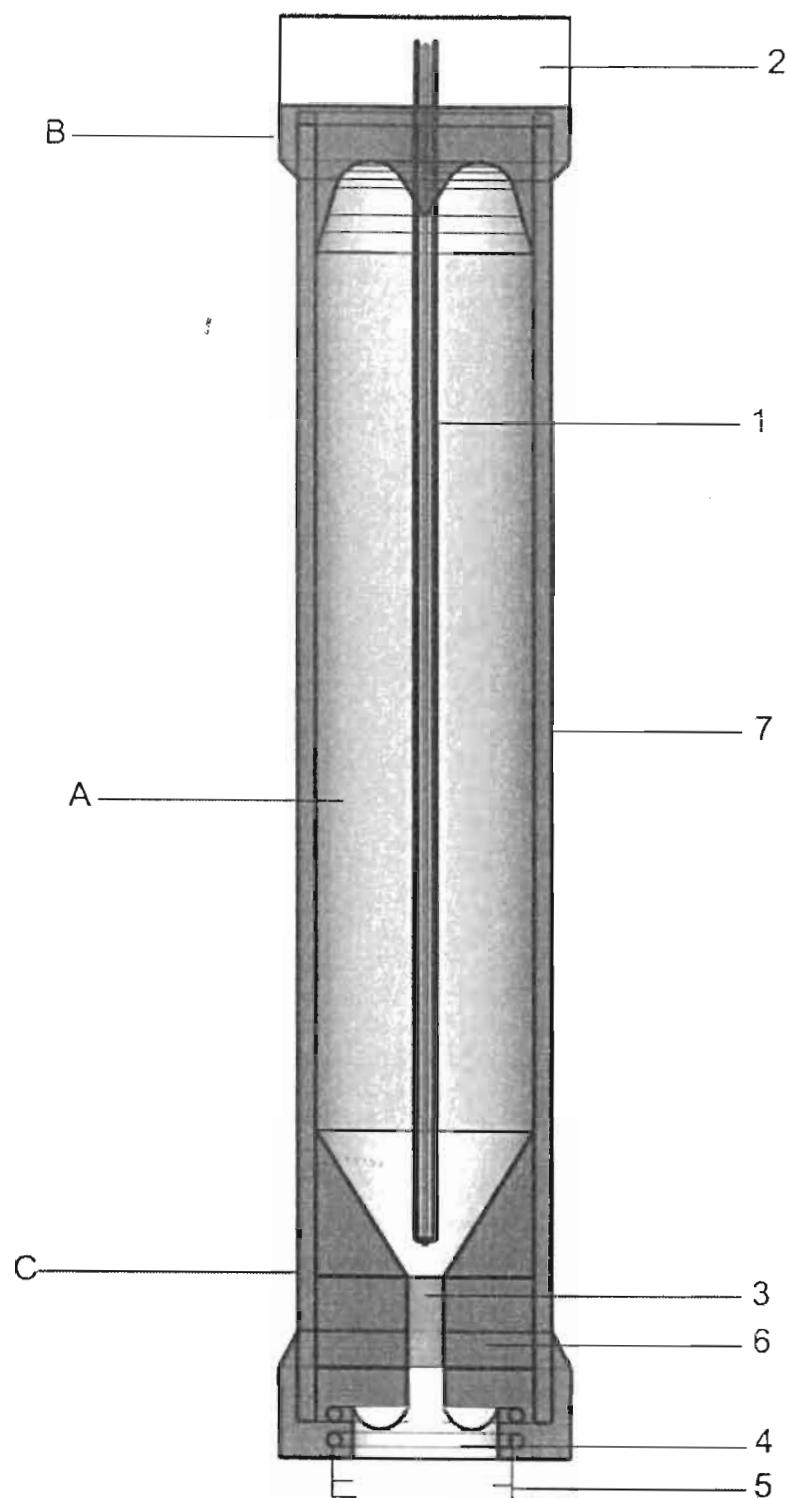


Figura 1