



(12)

## CERERE DE BREVET DE INVENȚIE

(21) Nr. cerere: **a 2019 00225**

(22) Data de depozit: **08/04/2019**

(41) Data publicării cererii:  
**27/11/2020** BOPI nr. **11/2020**

(71) Solicitant:  
• MOISIN MIHAIL ȘTEFAN AUGUSTIN  
TRAIAN, STR. VIITORULUI, NR.8,  
VICTORIA, BV, RO

(72) Inventatorii:  
• MOISIN MIHAIL ȘTEFAN AUGUSTIN  
TRAIAN, SR.VIITORULUI, NR.8, VICTORIA,  
BV, RO

### (54) CIRCUIT PENTRU CONTROLUL TENSIUNII PRIN COMUTAREA SARCINII

(57) Rezumat:

Invenția se referă la un circuit de control al tensiunii prin comutarea sarcinii. Circuitul (100), conform inventiei, cuprinde un element de comutare (131) conectat între un terminal al sarcinii electrice (R1d) și un terminal al unei impedanțe de control (Rc) și un circuit de control al tensiunii (132) conectat la elementul de comutare (131), prin care circuitul de control polarizează elementul de comutare în starea conductivă pentru o porțiune a jumătății de ciclu a unei tensiuni alternative care energizează sarcina, perioadă în care valoarea de vârf a tensiunii alternative pe sarcină este mai mare decât o valoare de prag predeterminată.

Revendicări: 8

Figuri: 3

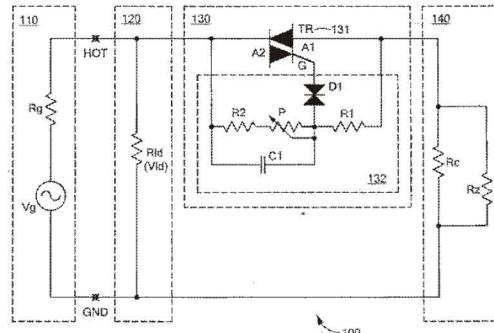


Fig. 1

Cu începere de la data publicării cererii de brevet, cererea asigură, în mod provizoriu, solicitantului, protecția conferită potrivit dispozițiilor 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).



OFICIUL DE STAT PENTRU INVENTII ŞI MARCI
Cerere de brevet de Invenție
Nr. .... a 2019 00225
Data depozit ..... 08 -04- 2019

65

## **Circuit pentru Controlul Tensiunii prin Comutarea Sarcinii**

### **Domeniul Inventiei:**

Prezenta inventie este conceputa in legatura cu circuitele electrice sau electronice in general si cu circuitele electrice pentru controlul tensiunii pe o sarcina, in particular.

### **Fundamentalul Inventiei:**

Dupa cum se cunoaste din acest domeniu, exista o varietate de circuite pentru limitarea energiei transmisa catre o sarcina, cum ar fi circuite de control pentru aplicatii de iluminat, care ajusteaza luminozitatea unei surse de lumina. Ca exemplu dau aici circuite pentru controlul puterii prin feedback, descrise in brevetele No. US5,686,799; US5,691,606; US5,798,617; US5,955,841; US7,099,132.

In toate aceste aplicatii, circuitele de control al energiei transmisa catre o sarcina opereaza in mod current de la o sursa de tensiune constanta, cum ar fi reteaua electrica.

Exista insa applicatii unde, in domeniul generarii energiei in general si in domeniul generarii ‘Energiei Verzi’, din surse neconventionale, in particular, tensiunea generata nu este constanta ci depende de sarcina electrica.

Pe masura ce sarcina scade, sau devine mai ‘usoara’, tensiunea generata creste, uneori la nivele neacceptabile ale valoarilor efective, tranzientilor si tensiunilor de varf.

### **Sumarul Inventiei:**

Aceasta inventie descrie un circuit de control al tensiunii care elimina supra-tensiunile, tensiunile tranziente si tensiunile de varf neacceptabile, prin comutare electronica ori ajustarea sarcinii electrice, intr-un system sau aplicatie unde tensiunea generate este variabila.

Dau ca exemplu o aplicatie din dpmeniul generarii ‘Energiei Verzi’, unde energia este extrasă dintr-o conductă magistrală de gaz metan sub presiune, prin trecerea fluxului de gaz printr-un motor sau o turbină de gaz conectată la un Generator Electric, ansamblu pe care aici îl vom numi grup Moto-Gen.

be —  
2019-04-08

O sarcina electrica este conectata la acest grup Moto-Gen, pentru a furniza energia necesara pentru statile de reglare si masuratori (SRM) izolate, care altfel nu au acces la reteaua de distributie electrica, pentru satisfacerea nevoilor lor proprii de energie.

In timp ce inventia este prezentata si descrisa mai intai in legatura cu circuitele conectate la un grup Moto-Gen pentru furnizarea energiei catre sarcini electrice, se intlege ca inventia isi gaseste aplicatii si in circuite pentru alimentare sarcinilor cu energie in general, ca si in controlul supra-tensiunilor si protectia impotriva tranzientilor de current.

Intr-o prima implementare a inventiei, un circuit de control al tensiunii include un element de comutatie cuplat intre un terminal al sarcinii electrice si un terminal al unei impedante de control. Circuitul de control al tensiunii, pozitioneaza elementul de comutatie in starea ne-conductiva, pentru o portiune a jumatatii de ciclu a tensiunii alternative, in care tensiunea de varf a acestei jumatati de ciclu este mai mica decat o tensiune de prag predeterminata, dintre faza (HOT) si nulul (GND) tensiunii generate.

In mod corespunzator, circuitul de control al tensiunii pozitioneaza elementul de comutatie in starea conductiva, pentru o portiune a jumatatii de ciclu a tensiunii alternative, in care tensiunea de varf a acestei jumatati de ciclu este mai mare decat o tensiune de prag predeterminata, dintre faza (HOT) si nulul (GND) tensiunii generate.

Intr-o alta implementare a inventiei, circuitul include un element de detectare a tensiunilor tranziente, conectat la circuitul de control al tensiunii, pentru implementarea protectiei impotriva supra-tensiunilor si tranzientilor de current.

#### **Descrierea pe scurt a Figurilor:**

Inventia va fi mai usor inteleasa prin descrierea Figurilor atasate.

**Fig.1** reprezinta o schema a circuitului de control a tensiunii, in conformitate cu inventia.

**Fig.2** reprezinta grafic formele de unda ale tensiunii pe sarcina (Rld)

**Fig.3** este o reprezentare schematica a unei aplicatii a Circuitului de Control a Tensiunii prin Comutarea Sarcinii, in concordanta cu inventia.



### Descrierea Detaliata a Inventiei:

**Fig.1** descrie o aplicatie a circuitului pentru controlul tensiunii in concordanta cu aceasta inventie. Circuitul (100) include un Generator de Tensiune (Vg) cu o Impedanta Interna (Rg), (110), o Impedanta de Sarcina (Rld), (120), conectata intre primul terminal de intrare, Faza (HOT) si al doilea terminal de intrare, Nul (GND), un Circuit de Comutatie (130) conectat intre unul din terminalale de intrare si un terminal al Impedantei de Control (Rc), (140), celalalt capat al Impedantei de Control (Rc) fiind conectat la celalalt terminal de intrare.

Un element de comutatie (131) face parte din Circuitul de Comutatie (130) iar un circuit de Control al Tensiunii (132) este conectat in circuit cu elemental de comutatie (131).

In general, circuitul de control al tensiunii (132) selecteaza zonele sau starile conductive si ne-conductive ale elementului de comutatie (131), in asa fel incat impedanta de control Rc, (140), este conectata sau deconectata de impedanta de sarcina, Rld in mod dinamic, pentru portiuni din ciclul tensiunii alternative. In felul acesta, impedanta de control statica Rc, devine efectiv o impedanta dinamica, ce opereaza intre doua valori extreme, limitele celor doua valori fiind determinate de conectarea continua sau deconectarea continua dintre Rc si Rld, implementate de catre elemental de comutatie.

Acest element de comutatie (131) este indicat in Fig.1 ca fiind un Triac (TR), avand trei terminale: A1, G si A2. Este usor de inteles, pentru cei exersati in proiectarea circuitelor electronice, ca o varietate larga de elemente de comutatie, cum ar fi Tranzistoare Bipolare (BJTs) sau Tranzistoare cu Efect de Camp (FETs) pot fi folosite in scheme similare de constructie ale acestei aplicatii particulare. Un reductor de tensiune, construit din doua impedance R1, R2 si un potentiometru P este conectat intre terminalele A1 and A2 ale elementului de comutatie (TR), avand un Diac (D1) conectat intre punctul median al reductorului de tensiune si terminalul G al Triacului (TR).

Un capacitor C1 sau o alta impedanta potrivita, poate fi conectat in mod optional in circuit cu impedanta R2 si potentiometrul P, pentru a facilita detectarea tranzientilor de tensiune, operand in mod corespunzator elemental de comutatie, pentru a directiona energia acestor tranzienti in Elementul de Absortie si Suprimare a Tranzientilor, Rz, ce face parte din impedanta de control.



Pe masura ce circuitul opereaza spre conectarea si energizarea impedantei de control  $R_c$ , elemental de comutatie 131 este polarizat in starea de conductie de catre un potential aplicat terminalului G, de catre tensiunea instantanee dezvoltata pe impedanta  $R_1$ , care declanseaza Diacul D1, in momentul in care aceasta tensiune atinge nivelul tensiunii de declansare a Diacului, care in mod proportional defineste tensiunea de prag ( $V_{th}$ ) intre terminalele de intrare. Aceasta determina ca elemental de comutatie sa tranzitioneze in starea conductiva, unde va ramane in mod natural, in cazul in care acest element de comutatie este un Triac, pana la sfarsitul jumatatii de ciclu al tensiunii. La sfarsitul acestei jumatati de ciclu, elemental de comutatie va intra in mod natural in starea ne-conductiva, scenariul de mai sus repetandu-se pentru urmatoarea jumata de ciclu si la fel pentru ciclurile urmatoare.

**Fig.2** reprezinta grafic forma de unda a tensiunii de sarcina ( $V_{ld}$ ), in relatie cu tensiunea de prag ( $V_{th}$ ), care este pre-setata in orice aplicatie particulara.

Raportul dintre impedantele  $R_1$ ,  $R_2/P$ ,  $C_1$ , in combinatie cu tensiunea de declansare a Diacului D1, definesc impreuna tensiunea de prag ( $V_{th}$ ) dintre cele doua terminale de intrare, Hot si Gnd. Valoarea acestei tensiuni de prag ( $V_{th}$ ) este in mod evident setata deasupra valorii tipice stationare a tensiunii de operare a sarcinii ( $V_{ld}$ ) dar, ca o masura de siguranta, sub valoarea maxima acceptabila a tensiunii de sarcina ( $V_{ldmax}$ ), dupa relatia: ( $V_{ld} < V_{th} < V_{ldmax}$ )

Atata vreme cat tensiunea de sarcina ( $V_{ld}$ ) este mai mica decat tensiunea de prag ( $V_{th}$ ) ( $V_{ld} < V_{th}$ ), elemental de comutatie TR (131) ramane in starea ne-conductiva, tinand impedanta de control (140) deconectata electric de impedanta de sarcina ( $R_{ld}$ ).

Forma de unda a tensiunii de sarcina ( $V_{ld}$ ) este reflectata in forma de unda **2.A**, din Fig.2

Cand sarcina scade, cum ar fi in situatia unui consumator deconectat, tensiunea de sarcina ( $V_{ld}$ ) tinde sa creasca, in primul rand din cauza impedantei interne a generatorului ( $R_g$ ). In momentul in care aceasta tensiune instantanee de sarcina ( $V_{ld}$ ) tinde sa depaseasca tensiunea prestabilita de prag ( $V_{th}$ ), elemental de comutatie TR va comuta in starea de conductie si va conecta impedanta de control ( $R_c$ ) in circuit cu impedanta de sarcina ( $R_{ld}$ ). Chiar daca in aceasta reprezentare particulara a circuitului cele doua impedance,  $R_{ld}$  si  $R_c$ , sunt conectate in paralel, este usor de



intelese pentru cei versati in proiectarea circuitelor electronice, ca exista o larga varietate de conectari electrice posibile intre cele doua impedante, care conduc la efecte finale similare.

Ca urmare a conectarii instantanee a impedantei de control ( $R_c$ ) cu impedanta de sarcina ( $R_{ld}$ ), generatorul electric devine efectiv si instantaneu ‘reincarcat’ pentru restul portiunii de jumataate de ciclu, cand cele doua impedante sunt conectate impreuna iar tensiunea pe impedanta de sarcina ( $R_{ld}$ ) devine in mod efectiv limitata si controlata, ramand la nivelul tensiunii de prag.

Aceast lucru este reflectat in forma de unda **2.B** din Fig.2

Aceasta conectare instantanee dintre cele doua impedante previne de asemenea propagarea tranzientilor de tensiune.

Intrucat circuitul de control al tensiunii (132) selecteaza regiunile de conductie si ne-conductie ale fiecarei jumatati de ciclu pentru elemental de comutatie (131), impedanta de control  $R_c$  (140) este conectata sau deconectata de impedanta de sarcina  $R_{ld}$  intr-un mod dinamic, pentru portiuni ale fiecarei jumatati de ciclu de tensiune. In felul acesta, impedanta de control statica  $R_c$  devine in mod efectiv o impedanta dinamica, cu o valoare efectiva determinata de durata conexiunii electrice dintre  $R_c$  si  $R_{ld}$ , peste intregul ciclu al tensiunii.

De preferat impedanta de control (140) trebuie sa fie apropiata in valoare de valoarea nominala a impedantei de sarcina (120), pentru a fi capabila sa opereze in mod efectiv controlul tensiunii, in cazul in care intreaga impedanta de sarcina, sau toti consumatorii sunt deconectati, intentionat sau accidental.

**Fig.3** reprezinta o schema tipica a unei aplicatii in care energia ‘Verde’, adica energia extra din surse neconventionale, nu este generata prin arderea gazului metan ci prin recuperarea energiei inmagazinate in conductele de gaz metan sub presiune.

In mod normal, in aplicatiile curente, aceasta energie inmagazinata se pierde in procesul de decompresie a gazului metan sub presiune, decompresie necesara pentru satisfacerea nevoilor de gaz ale retelelor locale de distributie care opereaza la presiuni joase.

Conducta de gaz metan sub presiune (60) (Gas H.P.) este conectata in mod current printr-un regulator de presiune (70) (P.R.), intr-o conducta de gaz metan sub presiune medie (80) (Gas



M.P.), apoi intr-un grup Moto-Gen group (110), compus din cel putin un motor sau turbina de gaz (111) (A.M.) si cel putin un generator electric (112) (E.G.), cuplate mecanic impreuna.

Acest intreg ansamblu este incapsulat intr-un container sau cilindru rezistent la explozie (114), atunci cand gazul metan sau alt gaz inflamabil este folosit ca agent de activare a grupului Moto-Gen. Gazul metan sub presiune medie ajunge prin conducta (80) in interiorul cilindrului unde activeaza motorul sau turbina (A.M.) care genereaza cuplul necesar pentru operarea generatorul electric (E.G.), care la randul lui genereaza energia electrica necesara impedantei de sarcina (Rld).

Dupa decompresie, prin procesul de recuperare si conversie a unei parti din energia gazului in electricitate, gazul de joasa presiune (Gas L.P.) ce este eliberat, este directionat catre consumatorii locali prin conducta de joasa presiune (90).

Firele electrice de la generatorul electric (112) sint trecute prin barierele de presiune (P.B.) (113), din mediul de presiune medie in interiorul cilindrului, in mediul de presiune atmosferica ambianta ale conexiunilor sau terminalelor de intrare faza (HOT) si nul (GND), pentru a realiza conectarea la impedanta de sarcina (L.I.) (120), circuitul de comutatie (S.C.) (130) si impedanta de control.

In cazul extrem in care toti consumatorii ce impreuna definesc impedanta de sarcina (Rld) sunt deconectati, impedanta de control (Rc) va fi complet conectata in locul impedantei de sarcina, mentionand in felul acesta tensiunea aproape de tensiunea de prag (Vth). Totusi, in aceasta situatie extrema, pentru a evita puterea disipata de lunga durata pe impedanta de control (Rc), care in general este doar o disipatie de protectie, presiunea medie a gazului (Gas M.P.) poate fi coborata printr-un control additional executat prin operarea regulatorului de presiune (70) (P.R.), dupa cum este indicat prin linia punctata de control (150).

Se intlege ca acest circuit de control al tensiunii prin comutarea sarcinii, asa cum este aratat si descripties aici, poate avea o varietate larga de aplicatii, incluzand regulatoarele si stabilizatoarele de tensiune in general. Orice persoana exersata in proiectarea circuitelor electronice va sti sa aprecieze avantajele acestei inventii, bazat pe descrierea de mai sus. Inventia nu este limitata la ceea ce este prezentat si descris mai sus, cu exceptia revendicarilor ce urmeaza.

**Valorile tipice ale componentelor pentru aplicatia 1000W/220V sunt:**

- Tensiunea de prag  $V_{th}=232\text{VRms}$
- $R_1=6.49\text{ kOhm}/0.25\text{W}$
- $R_2=27.4\text{ kOhm}/1\text{W}$
- $P = 10.0\text{ kOhm}/0.5\text{W}$
- $C_1 = 1.0\text{nF}/1\text{kV}$
- TR= BTA06 6A/800V (Triac)
- D1 = DB-32 (32V Diac)
- $R_c = 50\text{ Ohm}/1000\text{W}$
- $R_z = \text{MOV } /270\text{VRms}$

**Revendicari:**

1. Un circuit de control al tensiunii prin comutarea sarcinii, ce cuprinde:  
un element de comutatie conectat intre o impedanta de sarcina si o impedanta de control si un circuit de control al tensiunii conectat la elementul de comutatie, prin care circuitul de control polarizeaza elemental de comutatie in starea conductiva pentru o portiune a jumatatii de ciclu a unei tensiuni alternative care energizeaza sarcina, perioada in care valoarea de varf a tensiunii alternative pe sarcina este mai mare decat o valoare de prag predeterminata.
2. Circuitul descris in revendicarea 1 in care puterea pe sarcina este controlata prin ajustarea tensiunii de prag.
3. Metoda pentru controlul tensiunii pe o sarcina intr-un circuit, descrisa prin: selectarea valorii unei tensiuni de prag la care o tensiune alternativa este limitata sau controlata, prin actionarea unui circuit de comutatie ce controleaza la randul lui o impedanta ce se conecteaza cu impedanta de sarcina pentru perioada de timp in care valoarea instantanea a tensiunii alternative tinde sa depaseasca valoarea tensiunii de prag.
4. Metoda pentru controlul tensiunii pe o sarcina intr-un circuit, descrisa prin:  
conectarea unui element de comutatie la un terminal al unei sarcini electrice;  
conectarea unui circuit de control la elemental de comutatie;  
conectarea unei impiedante de control la elemental de comutatie astfel incat circuitul de control polarizeaza elemental de comutatie in conductie atunci cand tensiunea intre terminale este mai mare decat o tensiune de prag prestabilita.
5. Metoda de generare a energiei electrice din gaz metan sub presiune, descrisa prin:  
trecerea unui flux de gaz metan printr-un motor sau turbina, conectata mecanic cu un generator electric.

6. Metoda descrisa in revendicarea 5 in care motorul si generatorul sunt incapsulate intr-un recipient etans anti-exploziv.
7. Metoda descrisa in revendicarea 5 in care cel putin o bariera de presiune este folosita pentru trecerea firelor electrice de la generator la sarcina.
8. Metoda descrisa in revendicarea 5 in care presiunea fluxului de gaze este controlata printre bucla de control cuprinzand circuitul de control.

LOAD-SWITCH VOLTAGE CONTROL CIRCUIT  
Mihail S. Moisin

1/3

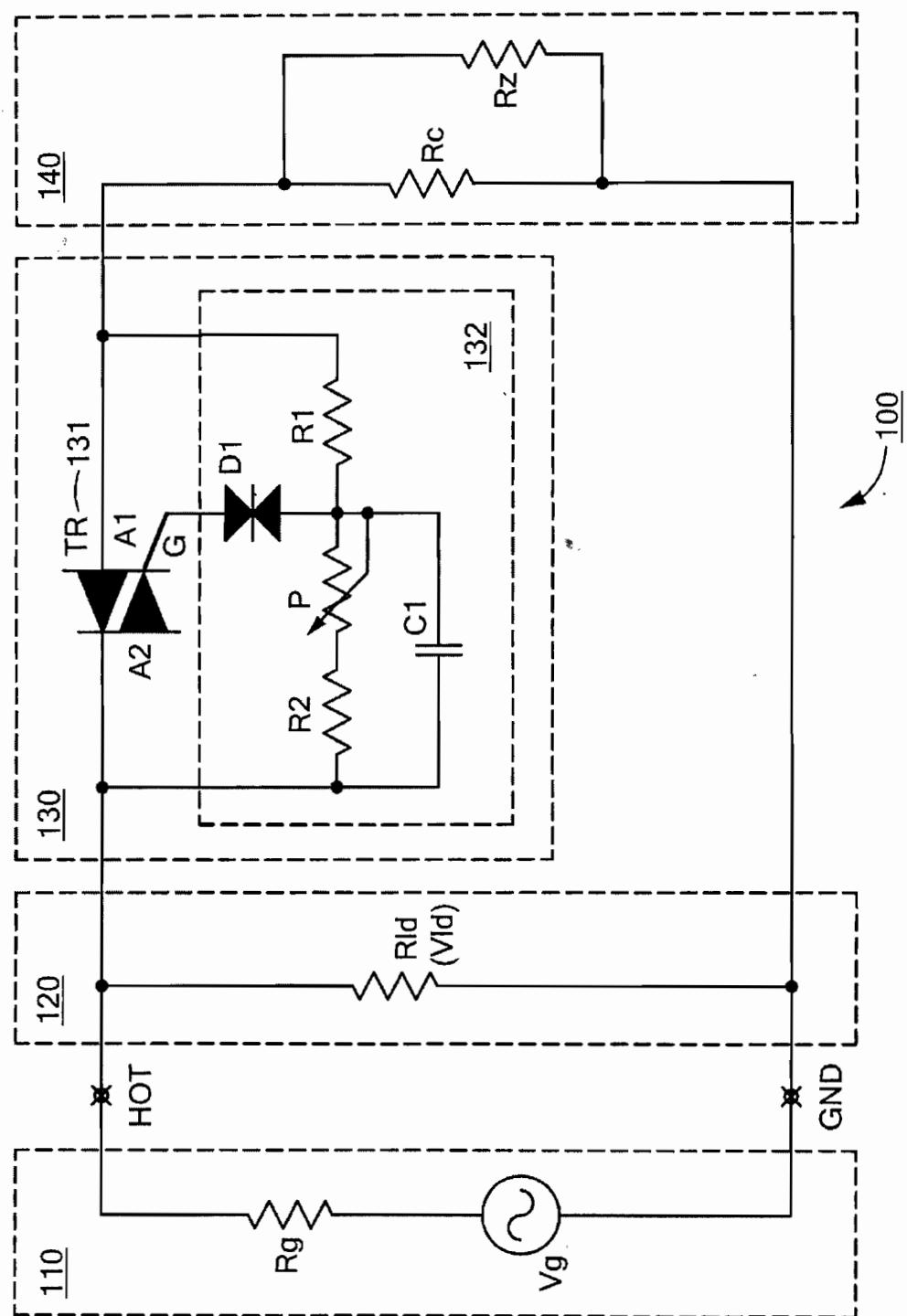
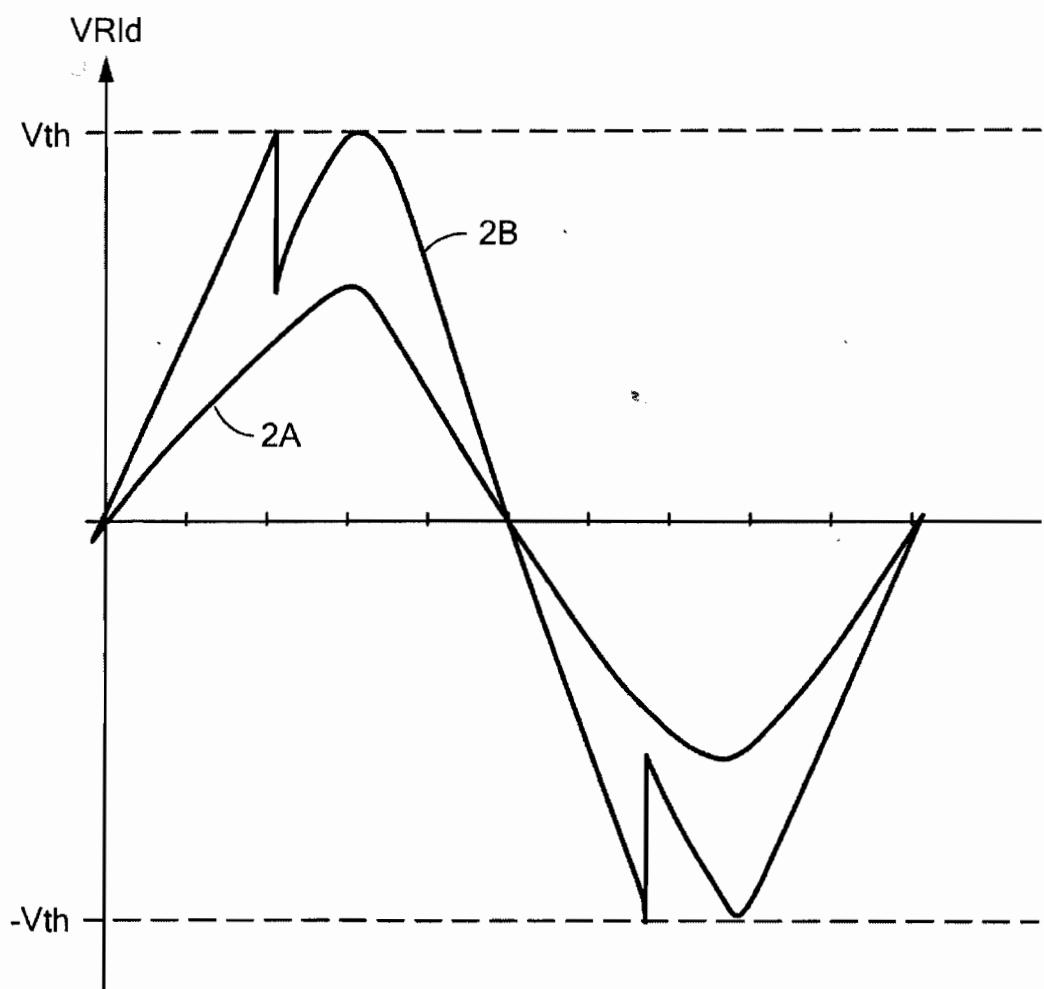


FIG. 1

LOAD-SWITCH VOLTAGE CONTROL CIRCUIT  
Mihail S. Moisin

2/3

**FIG. 2**

—  
ba —

LOAD-SWITCH VOLTAGE CONTROL CIRCUIT  
Mihail S. Moisin

3/3

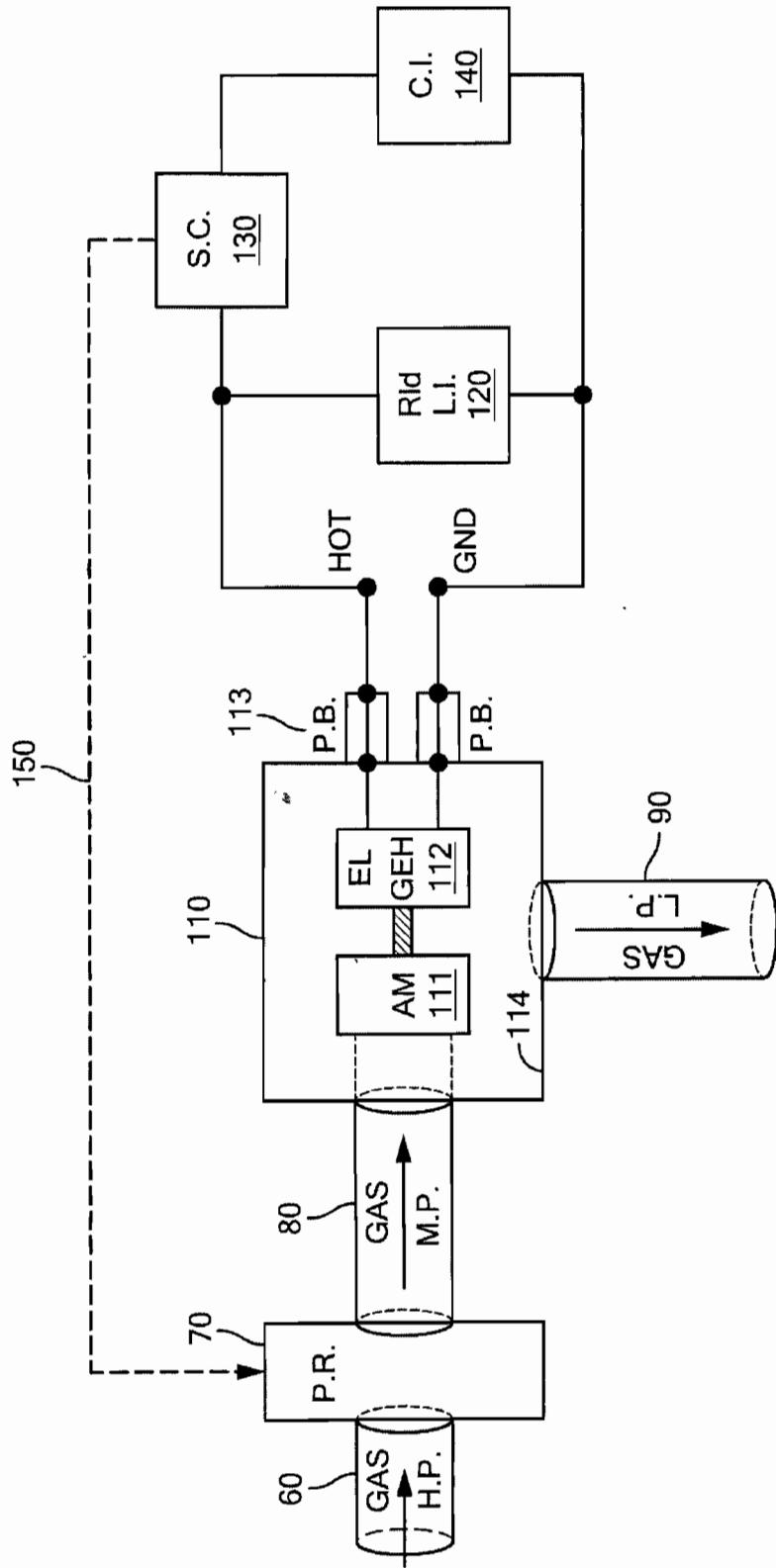


FIG. 3