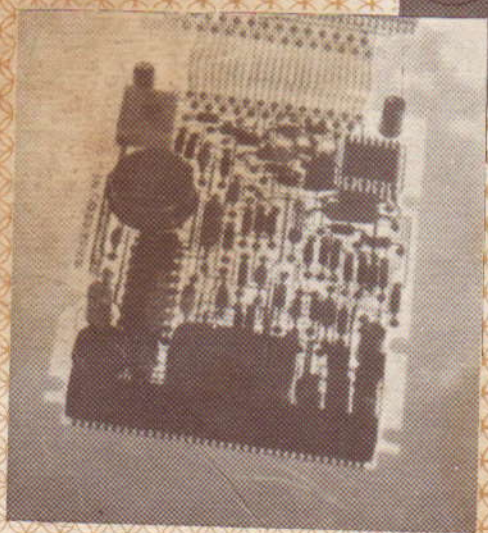
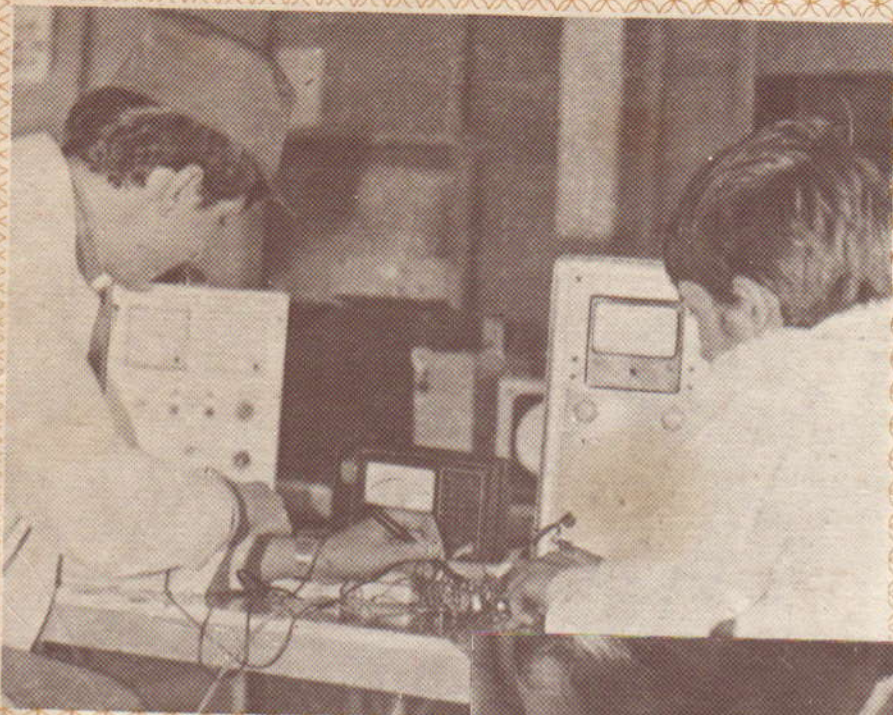


ALMANAH

'84



T
E
H
N
I
U
M



CUPA U.T.C.

competiție cu multiple valențe educative

REGULAMENT

RADIOAMATORISM

(telegrafie sală și radiogoniometrie)

I. ORGANIZARE

Concursurile se organizează pentru tinerii cuprinși în activitatea de pregătire a tineretului pentru apărarea patriei în cercurile tehnico-aplicative de radioamatorism, organizate în cadrul

centrelor de pregătire a tineretului pentru apărarea patriei, al caselor și cluburilor tineretului, în vîrstă de 14—20 ani, băieți și fete.

Fiecare concurs va avea două etape:

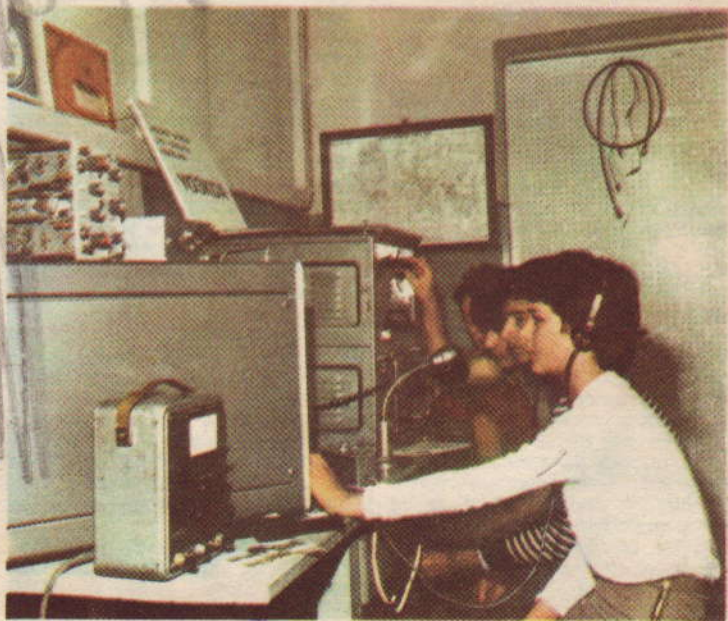
- județeană;
- finală pe țară.

1. Etapa județeană se va desfășura la data (perioada) stabilită în calendarul competițional spor-

An de an, sute de mii de tineri sînt angrenați în spectaculoasele întreceri sportive dotate cu Cupa U.T.C. Noua ediție a popularelor manifestări ale ambiției și cutezanței, ale îndemnării și curajului cunoaște o premieră mult dorită de mii de constructori amatori, și anume radioamatorismul. Disciplină sportivă cu multiple valențe educative, radioamatorismul a cunoscut în ultimii ani o dezvoltare dinamică, numărul cercurilor tehnico-aplicative cu acest profil depășind 1 500, iar numărul participanților fiind de peste 15 000. Ca o dovadă a popularității și complexității sale, radioamatorismul (telegrafie sală și radiogoniometrie) se înscrie din acest an printre disciplinele sportive ale căror concursuri sînt dotate cu Cupa U.T.C., finala primei ediții pe țară desfășurându-se între 26 și 28 august la Pitești.

Înscrise în marea competiție națională a „Daciadel”, concursurile dotate cu Cupa U.T.C. demonstrează încă o dată cu prisosință baza largă de masă a sporturilor tehnico-aplicative practice anuale de sute de mii de tineri — elevi, muncitori, studenți. Urmărind finalizarea practică a etapelor de pregătire prin verificarea cunoștințelor dobîndite, competițiile din cadrul Cupei U.T.C. contribuie la dezvoltarea calităților fizice, la perfecționarea unor deprinderi aplicative, constituind, totodată, un important mijloc de stimulare a participanților la întreaga activitate de pregătire a tineretului pentru apărarea patriei. Probele și normele tehnico-tactice ale fiecărui concurs din cadrul fiecărei discipline se află la dispoziția tinerilor concurenți la comitetele județene și municipale ale U.T.C. Desfășurată, pe primele ediții ale Almanahului „Tehnum” au fost popularizate aceste norme pentru concursurile de kîrting, modelism, parașutism, tir și schi-biatlon.

Pentru o cunoaștere cât mai bună a condițiilor de organizare și desfășurare a competițiilor dotate cu Cupa U.T.C., publicăm precizările tehnice privind concursul destinat radioamatorilor. (C.S.)



tiv al comitetului județean U.T.C., fiind organizată de comitetul județean U.T.C. în colaborare cu comisia județeană de radioamatorism.

2. Etapa finală pe țară se organizează la data și locul stabilit în calendarul competițiilor sportive editat de C.C. al U.T.C.

La etapa finală vor participa câte 2 tineri pentru fiecare concurs, indiferent de sex.

II. INDICAȚII TEHNICE

A. Pentru concursul de telegrafie sală

1. Concursul de telegrafie sală se organizează la două probe:

- recepție viteză;
- transmitere viteză.

2. Concurenții sînt obligați să prezinte organizatorului de concurs următoarele:

- buletinul de identitate;
- căști cu impedanța de 2 200 ohmi prevăzute cu ștecher standard;

— manipulatorul telegrafic, care, în cazul folosirii unuia electronic, trebuie să acționeze la ieșire asupra unui releu polarizat.

3. a. Concursul de recepție viteză

Fiecare sportiv va participa la următoarele probe:

— recepția unui șir de radiograme formate din grupe a câte 5 litere;

— recepția unui șir de radiograme formate din grupe a câte 5 cifre.

b. Concursul de transmitere viteză

Fiecare sportiv va participa la următoarele probe:

— transmiterea timp de două minute a unui număr cît mai mare de semne dintr-o radiogramă cu litere;

— transmiterea timp de două minute a unui număr cît mai mare de semne dintr-o radiogramă cu cifre.

4. A. Pentru concursul de recepție viteză se vor respecta următoarele reguli:

1. a. Transmiterea radiogramelor se va face o singură dată. Radiogramele vor fi înregistrate în prealabil pe bandă magnetică și vor fi verificate de arbitri. Această prevedere se va adapta corespunzător în situația folosirii unui computer specializat.

b. Textul înscris în timpul concursului va trebui transcris pe foaia oficială de concurs primită de la arbitru. La înscrisul textului clar, la capăt de rînd, se va evita despărțirea unui cuvînt.

c. La transcrierea literelor se vor folosi numai litere mari de tipar. Se vor folosi orice culori de cerneală sau creion în afară de

culoarea roșie. Corecturile arbitrilor se vor face folosind exclusiv culoarea roșie.

d. Terminînd transcrierea, concurentul își va înscrie pe colțul din dreapta sus al foii de concurs numele, prenumele și județul.

e. În textele date spre verificare se consideră greșeală: înscriserea greșită a semnelor, lipsa semnelor sau inversarea semnelor în cadrul unei grupe sau al unui cuvînt.

Se admit 5% greșeli în semne absolute la fiecare radiogramă. Peste acest număr de greșeli, concurentul va primi 0 puncte la radiograma respectivă. O greșeală se penalizează cu 5 puncte.

II. Ambele probe se vor desfășura și cota conform următoarelor reguli:

a. Radiograma cu litere. Proba constă din recepția unui șir de radiograme cu viteză crescătoare, fiecare radiogramă avînd la fiecare viteză durată de 1 minut. Vitezele vor crește cu 10 s/m. Între două viteze se va face o pauză de 20 de secunde. Fiecare început de radiogramă este marcat de o grupă specială: ooooo (oscar) la litere sau 00000 (zero) la cifre, grupă care nu se va înscrie pe foaia de recepție.

Transmiterea primei radiograme se va face la viteză de 40 de semne/minut.

Concurentul va urmări întreaga transmitere și va recepționa numai acele radiograme, convenabile pentru el, la vitezele cele mai mari. Cînd viteză transmiterii va depăși posibilitatea concurentului, acesta va pune creionul pe masă și în cea mai deplină liniște, fără a părăsi locul, așteaptă sfîrșitul probei.

Apoi concurentul își alege două radiograme astfel: o radiogramă în care este sigur că nu are mai mult de 5% greșeli și o a doua cu care speră să obțină un punctaj mai mare, dar care poate merge la un procentaj riscant de greșeli. În cazul în care concurentul consideră că are una din radiograme foarte sigură, poate preda numai o singură radiogramă.

Transcrierea celor două texte va dura maximum 30 de minute.

Se ia apoi o pauză de 30 de minute, după care începe recepția cifre, după aceleași reguli ca și la litere.

Cele două radiograme la fiecare probă vor fi verificate de arbitri, iar pentru cotare se va reține cîte o singură radiogramă

(litere și cifre), și anume aceea care îi conferă concurentului cel mai mare număr de puncte. Se acordă un punct pentru fiecare semn EFECTIV înscris corect.

Funcție de viteză la care s-a făcut recepția, se va acorda un multiplicator de viteză egal cu 1% din viteză respectivă. De exemplu, la 160 s/m multiplicatorul este de 1,6.

Din totalul punctelor posibile de realizat se scad punctele datorate greșelilor, restul punctelor rămase se înmulțesc cu multiplicatorul de viteză, rezultînd punctajul radiogramei.

b. Radiograma cu cifre: aceleași reguli ca și la litere.

III. Scorul final al unui concurent rezultă din adunarea punctelor obținute la cele două radiograme recepționate.

3. Pentru concursul de transmitere viteză se vor respecta următoarele reguli:

1. a. Probele se desfășoară individual.

b. Ocupînd locul de transmitere, concurentul se legitimează, după care, timp de cîteva secunde, poate transmite semnale de verificare. Fiecare radiogramă de concurs va fi precedată de preambulul: V V V N W =. Timpul de concurs este cronometrat din momentul transmiterii primului impuls din radiograma de concurs.

c. În cadrul unei radiograme transmise, se consideră greșeală transmiterea greșită a semnelor, lipsa semnelor sau inversarea semnelor în cadrul unei grupe sau al unui cuvînt.

Pentru corectarea unei greșeli se va transmite semnalul EROARE (minimum șase puncte), după care transmiterea se va relua de la începutul grupeii sau al cuvîntului greșit.

Se admit 5% greșeli în semne absolute la fiecare radiogramă. Dacă se depășește acest procentaj de greșeli necorectate, concurentul va primi zero puncte. O greșeală necorectată se penalizează cu 5 puncte.

d. Proba de transmitere este supravegheată de 6 arbitri. Arbitrul principal notează greșelile necorectate. Ceilalți 5 arbitri urmăresc calitatea și acuratețea transmiterii, atribuind fiecare cîte o notă cuprinsă între 0,0 și 3,0 din 0,1 în 0,1. Nota 3 se poate atribui numai în cazul cînd transmiterea s-a făcut fără nici o greșeală. Din cele cinci note atribuite, o notă cu valoarea cea mai mică și o notă cu valoarea cea mai mare se anulează, iar dintre

cele trei rămase se va face media

aritmetica, medie ce va constitui coeficientul de calitate al transmiterii.

II. Probele se vor desfășura și cota pe baza regulilor următoare:

a. Radiograma cu litere: proba constă din transmiterea în timp de două minute a unui număr cât mai mare de semne dintr-o radiogramă compusă din 50 de grupe a câte 5 litere. Dacă textul oferit este insuficient pentru timpul afectat, concurentul va continua transmiterea, reluând textul de la început.

Se acordă un punct pentru un semn EFECTIV corect transmis.

Din totalul punctelor posibile de realizat se scad punctele datorate greșelilor, restul înmulțindu-se cu coeficientul de calitate, produsul împărțindu-se la 2 pentru a obține punctajul final corespunzător transmiterii medii pentru un minut.

b. Radiograma cu cifre: aceleași reguli ca și la textul cu litere.

III. Scorul final al concurentului se determină prin adunarea punctelor obținute la cele două probe de transmitere viteză.

Alte precizări

a. Toate probele de recepție și de transmitere se vor înregistra magnetic în timpul desfășurării lor, înregistrarea constituind probă în caz de contestație.

b. Semnalele radiotelegrafice folosite în concursuri sînt cele din anexa regulamentelor de radiotelegrafie sală editate de F.R. Radioamatorism.

c. Vitezele transmiterii semnalelor în toate cazurile sînt evaluate conform etalonului internațional PARIS.

Restricții. Sancțiuni

a. În timpul desfășurării probelor, este interzis concurenților să colaboreze între ei sau să producă perturbații. Arbitrul principal, constatînd asemenea abateri, este împuternicit a hotărîi descalificarea concurentului vinovat la probele la care a fost în disciplinat.

b. La probele de recepție și de transmitere, fiecare concurent are dreptul la o singură încercare.

A doua încercare se poate aproba de către arbitrul principal numai în cazul întreruperii instalației de recepție sau celei de transmitere, al defectării instalației de control și înregistrare.

Defectarea manipulatorului concurentului nu este motiv pentru repetarea probei.

c. Concurenții care în timpul probelor de transmitere dovedesc o transmitere foarte defec-



tuosă sau depășesc baremul de greșeli necorectate vor fi imediat oprîți din lucru, acordîndu-se nota 0. Hotărîrea o ia arbitrul principal.

B. Pentru concursul de radiogoniometrie

1. Concursul de radiogoniometrie se organizează pe bandă de 3,5 MHz.

2. Fiecare concurent este obligat:

— să prezinte în stare de funcționare receptorul de concurs;

— la locul startului să prezinte ceasul, busola și fluierul (fluier ce va fi folosit în caz de urgență);

— la linia startului să se prezinte cu un echipament sportiv corespunzător.

În plus, fiecare sportiv poate avea asupra sa: radiobusolă, piese de schimb, alimentare electrică suplimentară, pe care să le poată folosi la nevoie numai pentru el pe tot timpul concursului.

3. În cadrul concursului, fiecare sportiv va trebui să descopere, în timpul limită afectat, un număr de 4 emițătoare radioelectrice.

Timpul limită nu poate fi mai mare de:

— 12 minute/km pentru băieți;

— 14 minute/km pentru fete.

Timpul limită va fi afișat la locul concursului (timpul stabilit este afectat unui kilometru în linie dreaptă, pe hartă).

Concursul se va desfășura în conformitate cu Regulamentul campionatului republican de radiogoniometrie de amatori (luîndu-se în considerare modificările survenite prin hotărîrea Federației române de radioamatorism și comunicate cu scrisoarea nr. 0404/1983, capitolul II, punctul 2.4., și capitolul III, punctele 3.1., 3.2., 3.3., 3.4.).

III. STABILIREA CLASAMENTULUI

A. Pentru radiotelegrafie sală:

— **Individual** — scorul final este stabilit prin însumarea punctelor de la recepție viteză cu cele de la transmitere viteză.

— **Pe echipe** — pentru fiecare dintre locurile ocupate de un sportiv în clasamentul individual se acordă un număr de puncte în funcție de locul și numărul total al participanților la concurs, scorul pe echipe fiind dat de însumarea punctelor celor doi concurenți.

B. Pentru radiogoniometrie

— **Individual** — separat pentru băieți și fete.

— **Pe echipe** — respectîndu-se prevederile punctelor 3.5.2. a și b din Regulamentul campionatului republican de radiogoniometrie de amator.

C. **Clasamentul pe județe** se stabilește prin adunarea locurilor ocupate de echipe la cele două concursuri (în clasament fiind luate în considerare județele cu participare la ambele concursuri).

În cadrul primel edțiilor a finalei Cupei U.T.C. la radioamatorism au fost desemnați următorii câștigători: telegrafte sală: **Allin-căi Manuela (Județul Bacău)**; echipe: **municipiul București**; radiogoniometrie: **Birleanu Gabriela (Județul Galați)**, **Radu Manuel**.

Câștigătoarea Cupei U.T.C. la radioamatorism a fost desemnată echipa **Județului Bacău**.

SANTIERELE NATIONALE

ȘCOALĂ A TINERETULUI

În acest an, ziua de 19 august a marcat un eveniment major în viața organizației revoluționare a tinerei generații din patria noastră, și anume aniversarea a trei decenii și jumătate de la înființarea primelor șantiere naționale ale tineretului.

Uteciștii de azi, întreaga generație tină, cunosc marea semnificație a primelor șantiere, știu ce eforturi eroice au depus primii brigadieri în ceea ce deve-

nise linia înfrâ a luptei victorioase pentru reconstrucția țării, pentru începuturile edificării socialismului în patria noastră.

Desfășurată într-o perioadă de puternic avânt creator, când oamenii muncii de pe întreg cuprinsul țării au raportat noi și remarcabile succese în toate domeniile de activitate, impresionanta sărbătoare dedicată aniversării, la care a participat tovarășul **NICOLAE CEAUȘESCU**,

secretarul general al Partidului Comunist Român, președintele Republicii Socialiste România, a constituit o vibrantă manifestare dedicată activității pline de abnegație desfășurate de tineri pe șantierele patriei și, în același timp, un moment de emoționantă evocare a participării tinerei generații la dezvoltarea și înflorirea României, la înălțarea ei pe culmi tot mai înalte de civilizație și progres.

Sărbătorirea celor 35 de ani de la organizarea primelor șantiere naționale ale tineretului a constituit și un prilej de strălucit bilanț ale cărui pagini de început se scriau la scurt timp după vibranta chemare adresată tinerei generații, prin glasul tovarășului **NICOLAE CEAUȘESCU** în calitatea sa de atunci, de conducător al organizației revoluționare a tineretului comunist. Răspunsul la această chemare și-a găsit expresia elocventă în impresionanta mișcare de masă a brigadierilor desfășurată cu exemplară dăruire revoluționară de sute de mii de muncitori, țărani, elevi și studenți, care, în contextul larg al angajării întregului popor, au pus temelia importanțelor obiective economice și social-culturale ridicate după înfăptuirea revoluției de eliberare socială și națională, antifascistă și antiimperialistă pe pământul pa-



Munca însuflețită a tinerilor brigadieri schimbă geografia dinamică a patriei.

Țării mai mult cărbune
— o realitate semnată de
brigadierii uteciști.



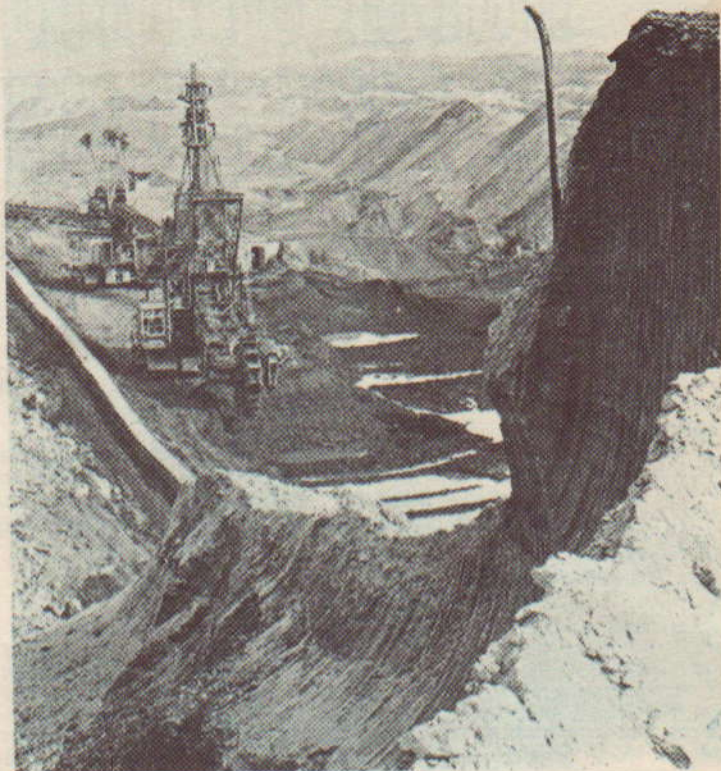
trii noastre.

Ultimii 18 ani, ce consemnează perioada de cînd în fruntea partidului se află tovarășul **NICOLAE CEAUȘESCU**, ani atît de bogăți pentru întreaga țară, au însemnat o perioadă plină de împliniri fără precedent și pentru tinerii brigadieri prezenți pe marile șantiere naționale. Marea încredere pe care partidul, secretarul său general, o arată tinerilor a făcut ca sarcinile pe care aceștia și le-au asumat în vastul program de edificare socialistă a țării să devină tot mai complexe, culminînd cu marile răspunderi încredințate pe șantierul Canalului Dunăre-Marea Neagră. Încurajați permanent în activitatea lor de sfaturile și îndemnul tovarășului **NICOLAE CEAUȘESCU**, mobilizați de prezența conducătorului partidului și statului în mijlocul lor, brigadierii, călți la eroica școală a muncii și a curajului, au înscris mereu noi și impresionante fapte în cronica muncii patriotice, în istoria nouă a patriei.

Comandamentelor economiei naționale tinerii le-au răspuns prin fapte, declanșînd energie, punînd la lucru puterea apelor, construind șosele, căi ferate, canale, drumuri.

Tinerii brigadieri au înălțat lăcașuri de cultură, școli, grădinițe, teatre, spitale, stadioane, cinematografe. Vor rămîne înscrise, fără îndoială, în cronica vie a anilor construcției socialiste realizările de seamă ale tinerei generații legate de punctele fierbinți ale șantiierelor naționale de la Canalul Dunăre-Marea Neagră, Sistemul hidroenergetic și de navigație Porțile de Fier—II, Centrala termoelectrică pe șisturi bituminoase Anina, Combinatul petrochimic Midia-Năvodari, Sistemul de desecări București Nord, Sistemul de irigații și îmbunătățiri funciare Vișoara, de la șantierele Moțru și Rovinari, acolo unde tinăra generație și-a afirmat personalitatea creatoare.

Exprimînd prin fapte recunoștința profundă față de tovarășul **NICOLAE CEAUȘESCU**, pentru gloria părintească pe care o poartă tinerei generații, formării ei în spirit comunist și afirmării ei multilaterale, pentru rolul însemnat acordat în societate, tineretul de pe întreg cuprinsul țării, fără deosebire de naționalitate, se angajează să-și îndeplinească și în viitor marile răspun-



deri ce îi revin, acolo unde patria are nevoie, contribuind astfel, cu toate forțele, la înfăptuirea programului de edificare a societății socialiste, de înaintare a țării spre comunism.

Cuvîntul secretarului general al partidului la impresionanta aniversare a celor 35 de ani de la înființarea șantiierelor naționale ale tineretului a înfățișat elocvent grandiosul program de participare la transformarea naturii într-o etapă nouă de dezvoltare a patriei, etapă în care tinerii muncitori, țărani, elevi și studenți trebuie să acționeze cu pasiune și romantism revoluționar pentru a fi la înălțimea epocii, continuînd și îmbogățind nobilele tradiții ale muncii patriotice, pentru a spori aportul la înfăptuirea obiectivelor stabilite de Congresul al XII-lea și Conferința națională ale parti-

dului, dovedindu-se astfel demni continuatori ai făuririi socialismului și comunismului pe pămîntul țării.

Tinăra generație se va implica activ în complexul program pentru obținerea unor producții agricole bune în orice condiții de climă, realizînd în viitorii ani 500 000 de hectare de irigații, plus alte lucrări de desecări și de ameliorare a solului.

Moment cu multiple semnificații, aniversarea celor trei decenii și jumătate de la organizarea șantiierelor naționale ale tineretului a constituit un eveniment de neuitat în viața organizației revoluționare a tineretului, un impresionant omagiu adus muncii patriotice desfășurate în anii edificării socialismului în scumpa noastră patrie. (C.S.)

ROLUL SPORTURILOR TEHNICO-APLICATIVE ÎN EDUCAREA TINERETULUI

Ing. ROMUL CHIOREAN

Marile invenții au fost făcute de savanți care erau în același timp e.u. diși. Cu simple incursiuni nu se poate reuși mare lucru. Trebuie atacat pe un front larg. Numai într-o asemenea manieră se va putea produce o străpungere mai importantă în frontul inamic al necunoscutului.

ȘTEFAN ODOBLEJA

Formarea omului nou, ctitor al societății socialiste multilateral dezvoltate prezente și al societății comuniste de mâine, ocupă un loc de maximă importanță în documentele programatice ale partidului, în gândirea și luările de poziție ale marelui om politic și de stat, care este secretarul general al P.C.R., tovarășul **NICOLAE CEAUȘESCU**, președintele României.

Transformarea opțiunii în realitate, a dorinței în fapte presupune înțelegerea aceluia mecanism de maximă complexitate și finețe care este personalitatea în devenire, omul tânăr cu aspirații, vise și limite, cu idoli, speranțe și dezamăgiri. Psihologia și pedagogia, ca să numim doar două dintre științele solicitate din plin în această acțiune, se văd confruntate cu probleme dintre cele mai delicate. Revoluția științifico-tehnică (RST) contemporană, impactul ei social cu întregul val de prefaceri care o însoțesc ridică mari semne de întrebare în ceea ce privește depistarea aptitudinilor, cultivarea lor, formarea de deprinderi folositoare pentru „clipa” în care tânărul „intră” efectiv în viața socială. Semne de întrebare la fel de mari ridică afirmațiile lui **Alvin Töffler** din celebra sa carte **Șocol viitorului**: „Curiozitatea științifică în sine este una din cele mai puternice

forțe motrice ale societății noastre... Un învățământ cu adevărat supraindustrial nu este posibil decât dacă depășim spre viitor concepția noastră despre timp. **NIMIC NU TREBUIE INTRODUS ÎN PROGRAMĂ ANALITICĂ DACĂ NU ARE JUSTIFICARE TEMEINICĂ DIN PUNCT DE VEDERE AL VIITORULUI**”.

Semnele de întrebare, tulburătorul „CUM”?, adresate acestor deziderate și opțiuni își găsesc răspunsuri formulate în cele mai diverse moduri, exprimând diferitele tendințe și previziuni asupra viitorului. Cu toată diversitatea lor, majoritatea răspunsurilor converg spre o anumită logică ce poate fi exprimată schematic prin următoarele propoziții:

● viitorul va pretinde tuturor oamenilor o activitate intelectuală mereu sporită, consecință a implementării rezultatelor celor mai noi ale cuceririlor RST;

● cunoștințele profesionale acumulate vor avea o viață din ce în ce mai scurtă, perimarea lor având loc cu viteze din ce în ce mai mari, rezultat tot al **benefacțiilor RST**;

● complexitatea problemelor ce se cer a fi rezolvate va opune specialistului unilateral super-specializat, care beneficiază de aportul industriei informatice prin memorii gigant, specialistul polyvalent interdisciplinar, bene-

ficiar al tehnicilor de creativitate tot mai evaluate și al unui terminal **Intelligent**, prin intermediul căruia va modela și va simula funcționalitatea celor mai **bizare** soluții tehnice;

● restrângerea tot mai pronunțată a ariei activităților fizice în viața economică, a muncii așa-zis brute în general, va implica angrenarea oamenilor în activități extraprofesionale menite să le conserve **fizicul** și în deminarea, abilitatea manuală, prin practicarea sportului și activităților cu caracter de **hobby**;

● selecția și orientarea profesională potrivit testelor de aptitudini vor deveni din ce în ce mai relative, schimbările tot mai dese și variate, implicate de cerințele reale ale activităților economice determinând modificări dese ale formației profesionale și trecerea de la un gen de activități la altul;

● **CERINȚELE FUNDAMENTALE ALE ÎNVĂȚĂMÎNTULUI CONTEMPORAN DESCHIS** cu adevărat **SPRE VIITOR SÎNT ACELEA DE FORMARE** a deprinderii de a **Învăța continuu**, de cultivare a curiozității creative și a **setei informaționale**, de **prevenire a șocului viitorului** prin obișnuirea tânărului cu existența reală a mijloacelor de producție și de prelucrare informațională din ce în ce mai sofisticate și cu o uzură morală tot mai rapidă.

supuse unor schimbări revoluționare a căror curbă evolutivă caracteristică este exponențială și care vor antrena în timpul vieții schimbări importante și în profilul profesional al tânărului ce se pregătește pentru viață.

Într-o astfel de viziune se observă foarte clar că societatea se află într-o competiție foarte aprigă cu timpul, că organizarea activității sociale pînă în cele mai mici detalii spre a obține maximul de eficiență de-a lungul unei vieți devine o condiție sine qua non a supraviețuirii și integrării armonioase în concertul planetar al cărui tempo crește amețitor. Compatibilitatea necesităților sociale cu cele individuale, armonizarea intereselor membrilor unei societăți înseamnă, în ultimă instanță, cheia succesului în făurirea unei punți trainice între prezent și viitor, în reușita istorică a întregii societăți.

Necesităților societății de prosperitate economică, de creștere continuă și de asigurare a rezervelor și a unor activități sociale necesare, dar neproductive, i se opun necesitățile individuale concretizate în realizarea unei vieți în care activitatea socială utilă conferă individului o repartiție materială care să satisfacă într-o măsură cât mai mare aspirațiile de confort material ale lui și ale familiei și suficient timp așa-zis liber pentru odihnă și activități care să-l mulțumească spiritual. Analiza obiectivă a acestor necesități, în condițiile existenței unei conștiințe sociale reale, evidențiază că întreaga problemă se reduce de fapt la un singur element — timpul —, la organizarea cu maximă eficiență, personală și socială, a celor trei de 8, respectiv 8 ore activitate socială utilă (muncă), 8 ore relaxare și 8 ore odihnă, care împreună formează ziua de 24 de ore.

Deci, avînd în vedere că ziua are 24 de ore (din păcate pentru unii, din fericire pentru alții), că există un număr de ore obiectiv necesare pentru refacerea fiziologică a organismului și că pentru un regim de activitate socială de maximum 8 ore/zi s-au sacrificat mulți semeni ai noștri, se pune întrebarea: cum ar trebui organizat timpul liber pentru ca individul să se relaxeze într-adevăr, iar societatea să poată beneficia de această activitate de relaxare individuală? Cu alte cuvinte, cum s-ar putea realiza în 24 de ore o activitate care să exprime prin prisma eficienței ei, personale și sociale, un număr sporit de ore, să zicem 30 de

ore, de exemplu. Pare absurd, dar matematica ne dă un răspuns obiectiv și pertinent la această problemă. Mînd cu A, B și C durata nominală a activității sociale utile, respectiv durata nominală a relaxării și a odihnei, și cu A', B' și C' duratele reale, efective ale celor trei activități, problema se formulează astfel: cunoscînd că $AUBUC=24$ și $A + B + C = 24$, cum se poate obține $A'UB'UC'=24$ și $A'+B'+C'=30$. Răspunsul este foarte simplu: dacă $C=C'$, respectiv timpul de odihnă rămîne neschimbat, atunci este necesar ca $A'OB'=6$ sau, cu alte cuvinte, în timpul relaxării să se practice o activitate care să fie utilă și societății.

îndemînare, răbdare, fantezie creatoare, concentrare și alte trăsături de personalitate, care se cer a fi cultivate și dezvoltate spre folosul personal și cel social totodată — reprezintă răspunsul optim la marea problemă a utilizării cu maximă eficiență a timpului liber.

Nomenclatorul sporturilor tehnico-aplicative este destul de vast și în continuă creștere, de aceea ne vom referi în continuare la cîteva aspecte ale radioamatorismului și ale modelismului, sporturi populare, cu o priză deosebită, mai ales la tineri.

Radioamatorismul — sport ce cuprinde o arie largă de preocupări, de la începători, care abia



Se ajunge astfel la celebra maximă: **Odihnește-te de muncă prin muncă** sau, într-o versiune modernizată, **autoperfecționează-te continuu și lărgeste-ți orizontul cunoașterii spre a deveni omul zilei de mîine**, parafrazînd ascuțita remarcă a lui Ion Bibert **Omul nu este o ființă implinită definitiv: el este o realitate în devenire, pe calea umanizării progresive. Un animal rămîne egal cu el însuși în cursul întregii sale vieți. Omul, dimpotrivă, dacă nu se înfăptuiește pe sine pe trepte mereu suitoare, zi cu zi, el decade sub nivelul uman.**

Sporturile tehnico-aplicative, prin caracterul lor complex, implicînd cunoaștere științifică, informare și documentare permanentă, competiție, mișcare în aer liber — în majoritatea cazurilor

descifrează tainele electronicii, și pînă la cei avansați, **superprofesioniști**, care realizează aparatură pentru legături radio pe urme de meteorizi, **reflexii lunare** (probabil și planetare în viitorul nu prea îndepărtat, cele **via satelită** trecînd deja în sfera cotidianului), televiziune de amator pe unde scurte, stații radio comandate de microprocesoare ș.a.m.d. — este o activitate cu satisfacții personale și eficiență socială deosebită. Cum oare ar putea fi altfel cînd mecanicul, medicul, agricultorul, juristul, comerciantul sau chiar electronistul profesionist, după orele afectate activității sociale utile conform organizării sociale impuse, își îmbogățește cunoștințele cu cele mai noi cuceriri ale electronicii, această **buturugă mică** ce a re-

voluționat, în cel mai autentic sens al cuvântului, viața industrială. Din păcate, se uită nepermis de ușor (iar foarte mulți nici măcar nu știu) că radioamatorii sînt adevărații pionieri ai telecomunicațiilor, că acești pasionați ai undelor radio, **izgoniți** din frecvențele cărora le-au descoperit tainele, se îndreaptă spre așa-zisele domenii de frecvență **necomerciale** pe care tot ei, cu perseverența și ingeniozitatea caracteristică, le transformă în **comerciale**, fiind **izgoniți** din nou, conform parcă unui blestem camusian. Sisifi moderni, cu letconul (ciocanul sau pistolul de lipit) în mînă și cu mintea iscodind viitorul, radioamatorii ar merita mai multă popularizare și mult mai mult sprijin din partea societății. Pentru că, realiști fiind, în afară de cei cîțiva **privilegiați ai soartei**, care-și pot procura componentele dorite, conform necesităților construcțiilor vizate, marea majoritate se **zbat** într-un cerc vicios — își propun ceva, caută uneori ani în șir componentele dorite și, cînd au totul sau aproape totul, realizează că ceea ce-și propuseseră este deja uzat moral. Urmează abandonul sau se ia totul de la capăt, intrîndu-se într-un cerc vicios care, de cele mai multe ori, nu duce la nimic. Și cînd ne gîndim ce investiție socială de eficiență economică incalculabilă reprezintă acești radioamatori, cînd ne gîndim că electronica și informatica ne **invadează** pur și simplu viața, sub cele mai diverse aspecte... Cîți interdisciplinari, de care economia modernă are nevoie ca omul de aer, nu se găsesc în rîndul acestor pasionați și cîți nu s-ar putea forma îmbinîndu-se utilul cu plăcutul?! Și cît ar fi de simplu...

Modelismul, un alt sport de o frumusețe și complexitate deosebită, cunoscînd mai mult sau mai puțin din necazurile radioamatorismului, presupune răbdare, ingeniozitate, îndemînare, cultivînd gustul pentru frumos. Considerînd că orice nouă realizare tehnică trece printr-o fază obligatorie, **modelul funcțional**, vom realiza imediat că marea majoritate a inventatorilor au fost modelişti. Răsfoind literatura în care se află mărturiile despre inventatorii din cele mai diverse domenii, observăm că de mici copii foarte mulți dintre ei au construit modele care au prefigurat realizările de mai tîrziu. **Edison, Vlaicu, Gogu Constantinescu, Coandă** au fost modelişti desăvîrșiți. Și ca ei au fost și sînt alții alții. Mai e oare



nevoie să pledăm pentru necesitatea sprijinirii acestui sport, pentru necesitatea îndrumării tinerilor spre modelism? Eficiența socială este evidentă. Dar, din păcate, uneori tocmai lucrările evidente nu se văd, nu se distinge esențialul din cauza unor amănunte neesențiale. Iar cînd ne gîndim că mulți modelişti devin și radioamatori din nevoia de a-și telecomanda modelele...

Ar fi multe de scris despre sporturile tehnico-aplicative, însă spațiul unui articol este mult prea restrîns pentru a putea cuprinde în el însemnări ce ar umple tomuri întregi. Considerăm că am reușit să conturăm cititorului o opinie și să generăm un subiect de meditație pentru cei

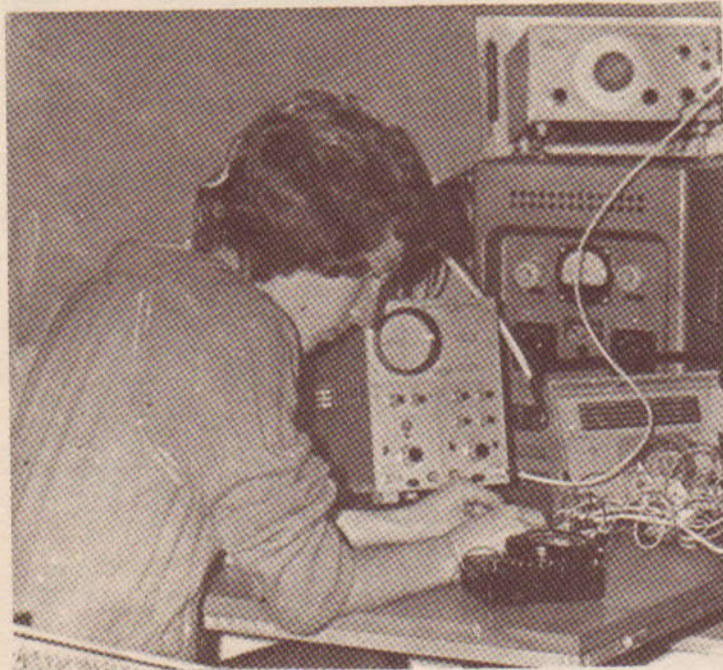
ce se ocupă de problemele tinerilor.

Am fi nedrepti dacă am încheia acest articol fără a aminti că nu trebuie să se piardă nici un moment din vedere că și aceste activități contribuie la formarea culturii generale a omului, că fără o cultură generală solidă, cu cunoștințe dintre cele mai variate nu se poate aborda nimic în spirit creativ, constructiv, **Coandă** împreună cu **Einstein** și cîțiva prieteni apropiați, toți geniali în domeniile științei și tehnicii, au alcătuit o formație de muzică de cameră celebră pentru calitatea sa. **Nicolae Teclu** a studiat alături la Politehnica din Viena, cît și la Academia de arte frumoase din Berlin. **Victor Babeș** a studiat științele naturii și filozofia, **Gheor-**

ghe Marinescu, creatorul școlii românești de neurologie, a studiat medicina și ingineria, fiind atras cu pasiune de matematici, **Ioan Cantacuzino** a urmat literale, filozofia, medicina și științele naturii, **Emanuel Bacaloiu** a fost doctor în matematică, fizică și chimie, **Traian Vuia** a fost inginer, dar și doctor în drept, **Anghel Saligny** a studiat astronomia, dar a devenit inginer constructor, **Coandă** a fost elevul celebrului sculptor **Rodin**, iar **N. C. Paulescu** cunoștea filozofie, greacă, latină, desen, medicină, științele naturii, cîntînd în același timp la pian și orgă. Iar pentru că veni vorba de pian și orgă, **Gogu Constantinescu** nu tot oare de la pian și armonia muzicală a ajuns la sonicitate? Dar să-l lăsăm pe el însuși să mărturisească crezul său: „**Numeroși sînt filozofii care observă o demarcație între artă și știință și încă și mai mulți cei care pretind că pentru un om de știință este**

absolut necesar de a trăi închis într-un laborator înconjurat de sticle, curele și tot felul de aparate și mașini și că, pentru a studia o problemă de fizică, matematică nu este vorba de a te ocupa de Haydn, Beethoven sau Wagner. Pe cînd eu, de cînd eram de 15 ani, nu eram printre acești filozofi...”.

Știință, artă, hobby... Unde oare este locul fiecăruia dacă nu în viața noastră de zi cu zi, în formarea omului zilei de mîine, a personalității mutilateral dezvoltate cu adevărat. Pentru că, așa cum arăta laureatul Premiului Nobel pentru fizică, savantul **Piotr L. Kapîța**, „**În decursul evoluției sociale se va produce un fel de selecție nu numai între sistemele sociale, ci și înăuntrul lor, spre beneficiul personalităților creatoare, celor mai multilateral dezvoltate, care corespund dezvoltării progresiste a societății**”.



CALENDAR ianuarie

● În ianuarie 1922, **Nicolae Iorga** propune Parlamentului român o lege ce prevede înființarea la Paris și Roma a două școli românești ce aveau ca scop „stabilirea legăturilor între știința românească și cea occidentală, precum și formarea, într-un mediu de înaltă intelectualitate și riguroasă disciplină, a celor mai buni dintre studenții noilor generații”. La Paris (de fapt, la Fontenay aux Rose) cursurile au început sub direcția lui **Nicolae Iorga** în iulie același an, iar la Roma în același timp sub direcția lui **Vasile Părvan**.

● La 22 ianuarie 1914 Federația Internațională de Aeronautică eliberează **Elenei Caragiani** brevetul de pilot nr. 1 591, România avînd astfel prima femeie-pilot. Pe atunci în vîrstă de 27 de ani, **Elena Caragiani** învățase pilotajul la Cotroceni, îndrumată fiind de căpitanul **Fotescu**. În perioada următoare ea a făcut numeroase zboruri în Mexic și pe continentul american, fiind corespondentă de război pentru presa franceză.

● La 24 ianuarie 1838 un pictor obscur, **Samuel Morse**, prezintă la Universitatea din New York un aparat cu ajutorul căruia se puteau transmite la distanță mesaje — telegraful fără fir. **Atențiune Univers** au fost primele cuvinte transmise. Experiența a reușit, dar americanii nu i-au acordat brevetul cuvenit. I l-au acordat mai tîrziu englezii la 20 iunie 1840. **Morse** a murit în 1872 cu satisfacția generalizării invenției sale.

RUGĂM PE TOȚI CITITORII CARE POSEDĂ DOCUMENTAȚII, SCHIȚE, MATERIALE TEORETICE SAU REALIZĂRI PRACTICE, ÎNSOȚITE DE FOTOGRAFII REFERITOARE LA DIVERSE TIPURI DE GAZOGEN, PRECUM ȘI LA CENTRALE EOLIENE DE DIFERITE PUTERI, SĂ IA LEGĂTURA CU REDACȚIA PRIN SCRISORI SAU LA TELEFON 17 60 20/2059.

Muzeul tehnicii și civilizației populare din SIBIU

Ing. CRISTIAN CRĂCIUNOIU

Ideea de a înființa în 1963 un muzeu al tehnicii populare, completare firească și cu valențe superioare în planul cunoașterii civilizației neamului, a creației folclorice, a ingeniozității inventatorului popular, vine să completeze imaginea noastră despre strămoși, despre leagănul civilizației

noastre, despre continuitatea și stabilitatea ocupațiilor pe teritoriul românesc.

Respectînd cu fidelitate adevărul istoric, întemeindu-se pe cercetări științifice etno-sociologice complexe, muzeul ilustrează bogăția și varietatea moștenirii tehnice populare prin construcții,

ilustrații, ateliere, scule și dispozitive, unele simple sau complicate, într-un spațiu expozițional gândit pentru a permite integrarea perfectă a acestora în mediul ambiant, Dumbrava Sibiului, locul ideal pentru o astfel de desfășurare de funcționalitate și pitoresc, de unitate stilistică, de creație generată prin nenumărate moduri de utilizare a materiei prime predominante, ceea ce am putea numi civilizația lemnului.

Nenumărate și ingenioase utilizări ale unor meșteșuguri, măiestrii, pe care astăzi le numim tehnologii primare, ale unor surse de energie pe care astăzi le etichetăm secundare, ar putea și pot contribui încă la punerea în valoare, pe plan economic de această dată, a tuturor resurselor umane și naturale de care dispunem, cu aceleași principii, dar cu potențialul industriei avansate.

O vizită în acest muzeu, din păcate încă neinclus în circuitele turistice O.N.T., poate și în intenția nemărturisită de a-i păstra unicitatea și ineditul în circuitul valorilor internaționale, este interesantă sau agreabilă, revelatoare sau fascinantă, în funcție de orizontul cultural al fiecăruia, dar indiscutabil este necesară...

Moșii plutoare cu
două corpuri și rotă
centrală.



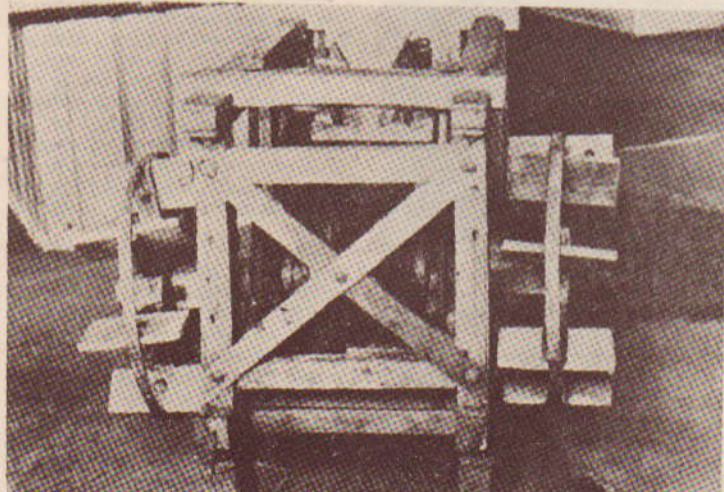


Muzeul ilustrează preocupări vechi din domeniul utilizării energiilor neconvenționale, un loc deosebit ocupînd cea eoliană. Multitudinea morilor eoliene din diverse zone etnografice ilustrează utilizarea pe scară largă a acestui tip de energie în secolul trecut.

Morile acestea nu sînt conduse de calculator, nu au convertoare de frecvență „solid state”, rotoarele nu sînt radial-axiale, cu pas

variabil și profiluri cu denumiri celebre, dar au o calitate pe care nu o au turbinele eoliene actuale și probabil nici cele viitoare: sînt confecționate cu resursele disponibile în locul construcției și cu investiții atît de mici încît devin rentabile din primul moment de funcționare.

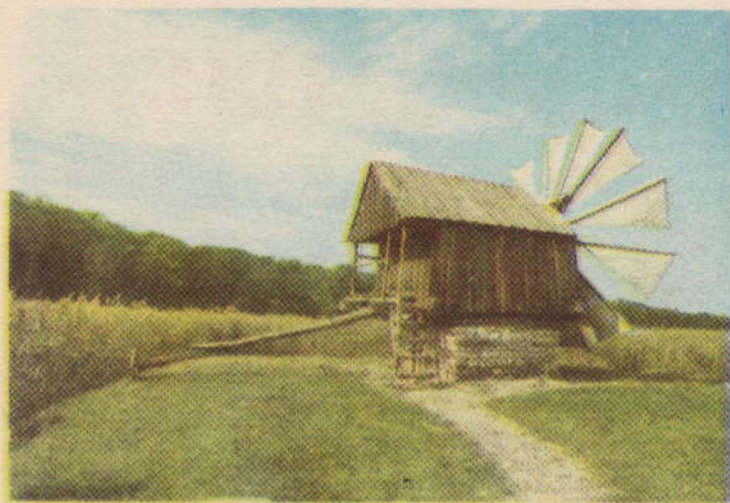
Macheta mecanismului unei mori cu un singur flotor și două rotoare.



**Detalii ale corpului
lor plutitoare ale morii**

Soluții constructive variate, unele puțin constitui subiecte de brevet, de la prinderea palelor de butuc la lăgăruire și lanț cinematic, demonstrează viabilitatea unor dispozitive la care s-a renunțat nu din comoditate sau nerentabilitate, ci, pur și simplu, din necunoaștere. Țările puternic industrializate, S.U.A., U.R.S.S., Olanda, Franța, Marea Britanie, exploatează un număr impresionant de microcentrale eoliene, iar numărul construcțiilor crește continuu. Foarte numeroase, peste 1 000 identificate numai în secolul trecut, în zone cu slabe resurse hidroenergetice, morile de vînt ne amintesc că noile descoperiri științifice nu pot elimina soluțiile tradiționale decît însoțite de argumentul forte și deseori neglijat, prozaic denumit „preț”.

Un aspect inedit îl prezintă în cadrul instalațiilor hidraulice, de putere morile plutitoare, capodopere ale tehnologiei populare, salvate și conservate aici și nicăieri în altă parte. Soluție ingenioasă de compensare a debitelor de apă variabile, cît și a satisfacerii cerințelor de pe o întregă zonă, moara plutitoare



Moară de vînt cu pînze,
Curcani, jud. Constanța



Moară cu roată verticală.
Dăbica. jud. Hunedoara



**Moară de mină, Bumbu-
lești, jud. Vîlcea**

este de fapt o „ambarcație de deservire și servicii auxiliare” înainte de a fi o simplă instalație hidraulică.

Construcția și continua perfecționare a acestui tip de moară, soluționarea problemelor de stabilitate și compensare a autofrînării sînt merite indiscutabile, dar cîte generații de meșteri au contribuit la perfecționare... Oricum, moara a dispărut cam de o generație și astăzi redescoperim posibilitățile ei de utilizare.

Traseul de vizitare riguros conceput ne transportă în diverse zone etnografice ale țării, iar vizita, asemenea unei povești, se deapănă pe firul curgător al unei ape, aici simbol al surselor de energie. Într-un cadru peisagistic excepțional încadrat tematic cu itinerarul marcat de Coș-buc:

„Pe malul apei se-mpletesc Cărări ce duc la moară...”, vizita trece prin gospodării de meșteri, fie ei morari sau fluierari, pe lângă dispozitive mai simple sau mai complexe, joagăre, dîrste și viltori, crame sau teascuri și se oprește pe malul lacului.

Aici, între nuferi, papură și trestie, se găsesc o cherhana cu plasele întinse la uscat, lotci ce miros a gudron și note explicative cuprinzînd funcționarea dispozitivelor de prelucrare și depozitare a peștelui. Tot aici se găsesc morile de vînt cu rotoare rigide sau din pînză, iar pentru cei care doresc o experiență nautică imediată bărci cu rame de închiriat.

Un bogat material ilustrativ este pus la îndemîna amatorilor, ghidul muzeului este și el foarte frumos redactat, iar grija pentru vizitator rezidă și din cursele orare de minicar ce leagă Dumbrava de centrul orașului Sibiu.

Recomandăm tuturor celor aflați în trecere prin Sibiu acest muzeu pitoresc ca așezare, dar de cea mai înaltă ținută ca prezentare și activitate științifică.

un eveniment: 1983- ANUL MONDIAL AL COMUNICAȚIILOR

În urmă cu 6 ani a fost emisă ideea unui an mondial al comunicațiilor, avînd drept obiectiv evidențierea realizărilor spectaculoase obținute în domeniul mijloacelor de comunicație, precum și găsirea unor modalități mai eficiente de a ajunge la o utilizare maximă a acestor mijloace menite să reducă decalajul care separă în prezent țările în curs de dezvoltare de țările industrializate.

În cursul sesiunii sale din iulie 1977, Consiliul economic și social al O.N.U. (ECOSOC) a recomandat Adunării Generale adoptarea unei rezoluții prin care să proclame intervalul 1978—1987 ca Deceniu al transporturilor și comunicațiilor în Africa, sugerînd ca, la momentul oportun, să fie propus un an mondial al comunicațiilor. În cursul celei de-a 3-a sesiuni a sa, desfășurată în 1978 și după examinarea unui raport, Consiliul de administrație al Uniunii Internaționale a Telecomunicațiilor — U.I.T. — a adoptat Rezoluția 820, intitulată **Anul mondial al comunicațiilor**, în care a recomandat țărilor membre ale Uniunii să sprijine propunerea de a proclama 1983 ca an mondial al comunicațiilor.

În iulie 1980, ECOSOC a adoptat, în cursul sesiunii sale, o rezoluție intitulată **Anul mondial al comunicațiilor: crearea unor infrastructuri ale comunicațiilor**, care recomandă ca Uniunea Internațională a Telecomunicațiilor să fie desemnată ca instituție responsabilă a Anului mondial al comunicațiilor, însărcinată cu coordonarea aspectelor programelor și a activităților altor instituții și, pe această bază, în cooperare cu celelalte organisme interesate din sistemul O.N.U., să continue pregătirea anului mon-

dial și în special să mobilizeze resursele necesare pentru acoperirea bugetului pentru anul mondial.

Ca urmare a acestei rezoluții, Secretarul general al Uniunii Internaționale a Telecomunicațiilor a convocat, la 29 septembrie 1980, la sediul U.I.T., o reuniune interorganizațională la care au participat un mare număr de organisme și instituții specializate ale Națiunilor Unite.

La 19 noiembrie 1981, Adunarea Generală a O.N.U. a adoptat în unanimitate Rezoluția 36/40 și a proclamat oficial 1983 drept **Anul mondial al comunicațiilor: crearea unor infrastructuri ale comunicațiilor**, Uniunea Internațională a Telecomunicațiilor fiind desemnată ca instituție responsabilă a Anului, care să coordoneze aspectele interorganizaționale ale programelor și activitățile celorlalte instituții.

Printre principiile și obiectivele Anului mondial al comunicațiilor se numără:

- Anul mondial al comunicațiilor reprezintă un ansamblu specific de activități care vizează lărgirea cîmpului de aplicare și întărirea eficienței comunicațiilor ca factor motrice al dezvoltării economice, sociale și culturale.

- Anul mondial al comunicațiilor pune accentul pe dezvoltarea și perfecționarea infrastructurilor comunicațiilor considerate ca un catalizator și un factor esențial al dezvoltării.

- Încurajînd studiile, coordonarea și accelerarea creării unor infrastructuri ale comunicațiilor, Anul mondial va permite să se înregistreze un salt în dezvoltarea unei rețele mondiale complete a comunicațiilor în care nimeni nu va rămîne izolat de comunitatea locală, națională sau

internațională.

- Programul Anului mondial reclamă mobilizarea tuturor resurselor posibile — financiare, umane, guvernamentale, industriale, interguvernamentale, neguvernamentale și resursele oferite de numeroase alte organe și organizații — ale căror interese sînt legate de realizarea obiectivelor sale.

- Anul mondial este axat pe dezvoltarea infrastructurilor comunicațiilor la nivel național. Creșterea mijloacelor de comunicație variază considerabil de la o țară la alta. În funcție de state, ea este minimală, extrem de rapidă, dezordonată sau dezechilibrată. Fără să impună un „plan director”, Anul mondial oferă posibilitatea de a efectua la nivel național o analiză, un studiu și o planificare realistă pentru a răspunde astfel în modul cel mai rapid și cel mai eficient la nevoile fiecărei țări în domeniul comunicațiilor.

- O atenție specială este acordată nevoilor țărilor în curs de dezvoltare în domeniul comunicațiilor.

Și radioamatorismul în esență este subordonat pe plan internațional Uniunii Internaționale a Telecomunicațiilor, instituție care este responsabilă Anului mondial al comunicațiilor.

Sport cu multiple valențe educative, radioamatorismul se bucură în țara noastră de un deosebit interes în rîndurile tineretului, fapt evidențiat și de introducerea acestei discipline în rîndul sporturilor dotate cu Cupa U.T.C. — manifestare de mare amploare ce reunește anual în întreceri cu faze locale, județene și naționale sute de mii de tineri din țara noastră.

Această activitate a căpătat în

1983
ANNEE MONDIALE
DES
COMMUNICATIONS



ultima vreme o mare amploare, fapt ilustrat de existența a circa 1 500 de cercuri tehnico-aplicative cu profil radio și transmisiuni în care, sub îndrumarea și cu sprijinul organelor și organizațiilor U.T.C., își desfășoară activitatea peste 15 000 de tineri.

Cu o bogată activitate competițională, mișcarea radioamatorilor este jalonată și de numeroase manifestări științifice, simpozioane naționale, sesiuni de comunicări și referate, schimburi de experiență, care au menirea să îmbogățească bagajul de cunoștințe al participanților, să aplice cele mai noi realizări, să dezvolte în ultimă instanță coordonatele practicării unui sport tehnico-aplicativ din ce în ce mai mult îndrăgit.

Adevărată punte a cunoașterii între oameni, practicarea radioamatorismului contribuie, prin

mijloace specifice, și la o mai bună cunoaștere și înțelegere între popoare, de altfel și obiectiv al Anului mondial, dimensiunile activității în țara noastră fiind o parte integrantă a nobilei aspirații pentru pace a poporului român, exprimat cu claritate în cuvântările secretarului general al partidului, tovarășul **NICOLAE CEAUȘESCU**, în numeroase documente de partid și de stat.

Radioamatorismul, sport cu implicații în activități social-utile în variate domenii — transporturi, marină, comunicații, medicină, meteorologie, ecologie etc., de asemenea, sport al tinerilor, dar nu numai al lor —, rămîne o nobilă poartă spre cunoaștere și înțelegere, ce contribuie în forme specifice și la materializarea obiectivelor Anului mondial al comunicațiilor.

YO3KDA

De obicei, vîrsta stațiilor colective ale radioamatorilor se măsoară de la data înființării lor. Pentru YO3KDA, stația colectivă a Asociației sportive C.N.F.-Măgurele, ar trebui făcută o excepție deoarece majoritatea radioamatorilor sînt tineri, iar printre cei mai pasionați practicanți ai sportului desfășurat pe unde se numără mulți elevi de liceu și chiar de școală generală.

Cu sediul în localul unei grădinițe, fostă școală primară, unde a predat și Ion Slavici, și nu departe de locul unde Eminescu a creat poezia „Lacul”, YO3KDA numără pînă în prezent 25 de radioamatori autorizați, alți 33 care au absolvit examenul de autorizare și, în perspectivă, încă 25-30 de viitori radioamatori, care încep în toamnă „ucenicia” în radiotehnică, telegrafie și trafic radio.

Activitatea radioclubului se desfășoară în mai multe direcții: înțiere și perfecționare în telegrafie, radiotehnică teoretică și practică (construcții, reglaj și depanare) și chiar limbi străine. Printre instructorii pasionați, ei înșiși radioamatori cu experiență, se numără **Emil Popescu**, YO3RY, **Ilie Moldovan**, YO3CZD, **Dumitru Blujdescu**, YO3AL, **Ștefan Hârtoanu**, YO3CUI, **Ioan Mărzea**, YO3CUN.

Dotarea radioclubului, realizată cu sprijinul Federației române de radioamatorism și al Centrului național de fizică Măgurele, cuprinde aparate ca: emițătoare-receptoare de unde scurte și ultrascurte, generatoare de semnal radio și audio, surse de alimentare stabilizată și diverse alte instrumente de măsură și control, unele de construcție proprie.

Printre participările radioamatorilor de aici la concursurile sportive organizate sub egida Daciadei se numără campionatele naționale pe unde scurte, Trofeul „Carpați”, concursul „Floarea de mină”, Cupa „Mineul”. Numeroase diplome atestă rezultatele meritorii obținute în aceste competiții de membrii radioclubului YO3KDA. Cu prilejul

educația tehnică a tineretului

vizitei noastre la YO3KDA a avut loc „botezul” unor noi radioamatori, tânărul maistru strungar **Florin Ganclu** și subinginerul **Gheorghe Steclaru**, adică prima legătură în eter stabilită cu indicativul propriu, și anume YO3DFI și, respectiv, YO3DFG.

Bucuria primei legături a fost dublată și de faptul că interlocutorul — un radioamator buzoian — se interesa de substanțiala lucrare prezentată de radioamatorii de la YO3KDA la recentul Simpozion național al radioamatorilor, lucrare intitulată **Filtre de bandă îngustă în scară cu rezonatoare cu cuarț identice**. Contribuind în domeniul specific de activitate la lărgirea ariei de cuprindere a acțiunilor de recuperare, reciclare și reutilizare a unor subsansambluri și părți componente ale unor aparate și instalații, colectivul radioclubului YO3KDA propune interesante variante de valorificare a rezonatoarelor de surplus provenite din declasarea unor echipamente profesionale.

Cel mai tânăr radioamator, **Daniel Pulu**, nu depășește vârsta de 11 ani. Elev în clasa a IV-a, Daniel este de pe acum un radiotelegrafist de performanță. Dacă la școală matematica este pe primul plan, la radioclub atenția se îndreaptă spre creșterea vitezei în telegrafie și perfecționarea în stenografie (necesară pentru recepționarea mesajelor radio).

Cu o activitate zilnică, programul radioclubului se succede riguros pentru inițierea în telegrafie cu YO3RY, pentru trafic radio și limbi străine cu YO3ZM, pentru radiotehnică cu YO3AL, pentru tehnici de laborator cu YO3CZD și YO3CUN și pentru radiotelegrafie de performanță cu YO3COW.

Dincolo de ieșirile în eter, de munca plină de abnegație și răbdare depusă pentru formarea tinerilor radioamatori, de bogata activitate competițională în care sînt antrenați tinerii, sînt de menționat proiectele de viitor, proiecte ce onorează colectivul



radioclubului YO3KDA. Printre acestea se numără organizarea a încă două cercuri tehnico-aplicative de radioamatorism la care ar urma să participe elevi și studenți de pe platforma Măgurele, realizarea unui sistem perfecționat de antenă, sporirea „zestrei” de aparate existente în dotare cu altele a căror concepție și realizare să fie integral semnate de membrii radioclubului (dealtfel, în prezent se află „în șantier” un frecvențmetru). Nu este deloc lipsit de semnificație și faptul că munca radioamatorilor de aici a

fost sprijinită efectiv de cadre din conducerea Federației române de radioamatorism, a Institutului central de fizică, a Consiliului popular Măgurele.

Autentic centru de educație tehnică, de formare și perfecționare a tinerilor radioamatori, stația colectivă YO3KDA rămîne un elocvent exemplu de emulație, un îndemn continuu spre marile performanțe, ce nu pot fi obținute altfel decît prin muncă și pasiune, prin dăruire exemplară, atribute firești ale întregii activități a radioamatorilor.

vă invităm să vizitați

MUZEUL

C.F.R.



Biografia unei importante, dar puțin cunoscute, instituții de educație patriotică și cultură cum este Muzeul C.F.R. începe în 1939 când acesta a fost inaugurat în câteva săli ale Stadionului Giulești. În urma bombardamentelor din 1944 puține exponate au scăpat de foc și distrugere. Reînființat în 1969, cu ocazia centenarului liniei București—Giurgiu, Muzeul C.F.R. materializează pentru vizitatori istoria pasionantă a căilor ferate în obiecte, documente de epocă, fotografii, machete și reconstituiri. Epopea feroviară românească apare astfel la dispoziția vizitatorilor, evident fragmentar, dar elocvent organizată cronologic în marile etape de dezvoltare, ce au demonstrat și demonstrează în continuare capacitatea creatoare a poporului român și în acest

domeniu, expresie a civilizației dar și izvor de istorie, moment fertil de cultură, dar și instrument de educație patriotică.

De la câteva exponate ce evocă transporturile în antichitate ajungem la poștaliaoanele și berlinele începutului de secol XIX și la demarajul efectiv al epopeii feroviare: 19/31 octombrie 1869 — inaugurarea primei căi ferate din țară București-Filaret-Giurgiu, urmată la scurt timp de a doua, Roman-Ițcani (15 decembrie 1869).

În Muzeul C.F.R. sînt evocate, prin panouri, obiecte, machete, principalele momente ale istoriei unui domeniu primordial pentru afirmarea economică a țării — prima linie construită de ingineri români (Buzău-Mărășești, 1881), prima locomo-

tivă cu abur românească (Reșița, 1926), prima locomotivă diesel-electrică (1960), primul tronson feroviar electricat (1965), primul container românesc de mare capacitate (1970), realizarea prototipului instalației de comandă automată cu calculatorul de proces (1981).

Prin documente, acte (printre care și originale ale firmanelor Imperiului Otoman), obiecte de mobilier, cărți sînt evocate marile figuri de ingineri, savanți, legislatori români care au contribuit la progresul rețelei feroviare începînd cu **Ion Ghica** și **Mihail Kogălniceanu**, **Elie Radu** și **Anghel Saligny** (cărui a s-a

Vizitatorii Muzeului C.F.R. pot admira elegantul automotor ce străbatea căile ferate românești la începutul deceniului cinci.

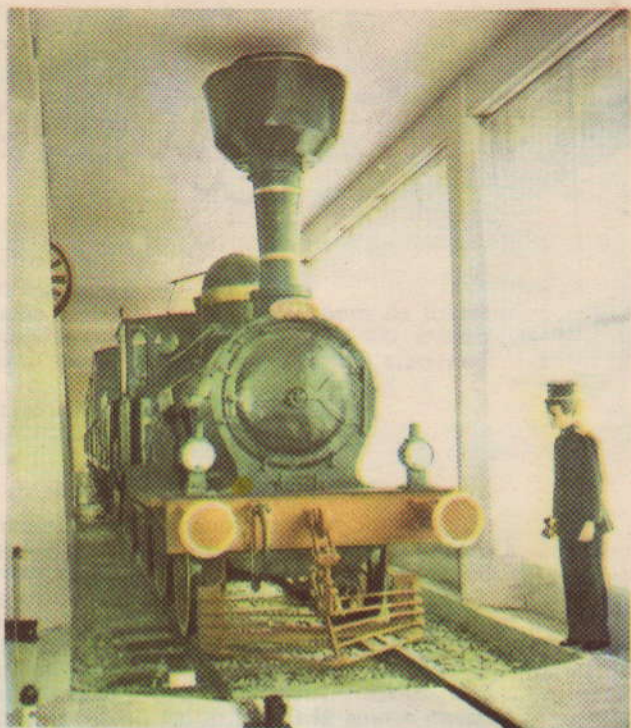
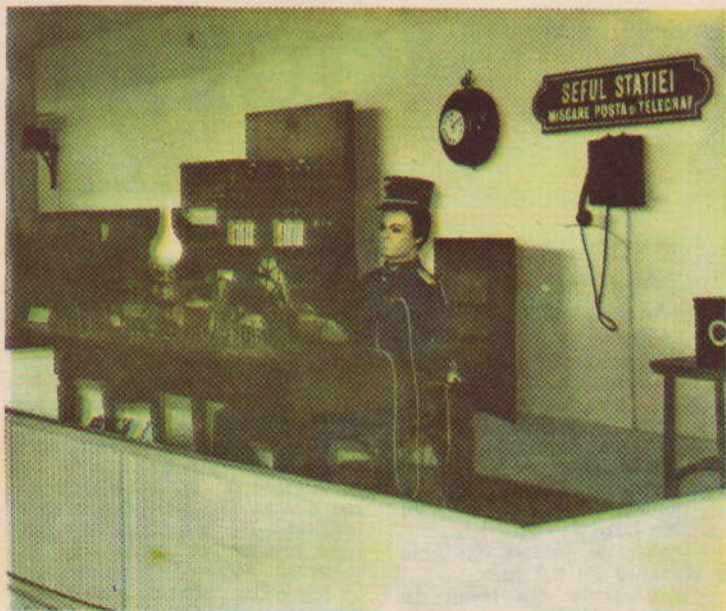


rezervat un spațiu cu mobilier personal, cărți, obiecte) pînă la ultimele promoții de ingineri și oameni de știință români, care au implementat electronica și informatica în proiectarea, construcțiile, tehnologiile și traficul feroviar.

Pentru orice constructor amator, pentru fiecare hobbyist, Muzeul C.F.R. poate constitui un popas instructiv, plin de învățăminte. Dezvoltarea mișcării amatorilor de miniconstrucții feroviare, a constructorilor de rețele de căi ferate în miniatură și a vehiculelor specifice, fapt datorat și puternicei rețele de formare a cadrelor și specialiștilor din domeniu, indică elocvent complexitatea activității constructorilor amatori.

Este suficient să sugerăm că o vizită la Muzeul C.F.R. poate constitui un fertil izvor de inspirație atît pentru cei ce mînuiesc trenulețele (mecanice, electrice, electronice), dar și pentru filателиști (care au la îndemînă

Biroul șefului de stație, mișcare, telegraf și poștă, reconstituit cu minuție documentară de muzeografi de la Muzeul C.F.R.



Vestita locomotivă „Călugăreni” ce a parcurs la mijlocul secolului trecut unul dintre primele drumuri feroviare românești; locomotiva a fost prezentă și la aniversarea centenarului C.F.R. pe aceeași rută București—Giurgiu.

panouri cu tematică specifică), pentru numismați (un panou cu medalii și plachete inspirate de evenimentele din domeniu), pentru cineamatori (nu oare sosirea unui tren în gara La Ciotat a inaugurat oficial arta a 7-a?).

Autentică lecție de istorie și educație patriotică (să nu uităm traseele Bumbăști-Livezeni, Salva-Vișeu, Dunăre-Marea Neagră, unde tineretul patriei s-a identificat cu momente de referință ale construcțiilor socialismului), o vizită la Muzeul C.F.R. rămîne o veritabilă invitație la cunoaștere, la aprofundarea sensurilor majore ale devenirii contemporane a patriei. (C.S.)

MODELISM

Promovarea sporturilor tehnico-aplicative, faptul că modelismul cu disciplinele sale (aero, navo, auto și rachetomodelism) capătă din ce în ce mai mulți practicanți demonstrează încă o dată faptul că generația tânără este animată de preocupări majore menite să contribuie la dezvoltarea sa multilaterală, la stimularea interesului pentru cercetare, proiectare și tehnică la dezvoltarea sa fizică și intelectuală armonioasă

Sport inclus în evantaiul larg al disciplinelor dotate în fiecare an cu trofeele Cupei U.T.C., modelismul constituie un pasionant și elocvent argument pentru o realitate de netăgăduit, și anume faptul că generația tânără este permanent racordată la fluxul dinamic al pregătirii sale pentru muncă și viață.

Antrenați în cercurile applicative ale caselor de cultură, școlilor, instituțiilor, cluburilor sportive, zecile de mii de practicanți ai modelismului sînt, pe bună dreptate, considerați practicanții unor sporturi tehnice cu mari valențe educative, necesare formării lor. Astfel, nu se poate vorbi de aeromodelism fără cunoștințe serioase de desen tehnic și fizică, nu se poate vorbi de rachetomodelism fără o pregătire serioasă în domeniul chimiei, iar în ceea ce privește navomodelismul opțiunea presupune, dincolo de îndemînare și minuțiozitate, un bogat bagaj teoretic din disciplinele tehnice fundamentale. Electronica, domeniu de mare anvergură, își găsește și în modelism un teren larg de aplicabilitate. În paginile ce urmează oferim tinerilor modelişti cîteva interesante subiecte, nu numai de meditație, care se pot constitui în adevărate invitații la realizări practice, capabile de performanțe înalte conform exigențelor marilor concursuri.

RACHETOMODEL S6 A

DORIN TODOROC,
maestru al sportului

Rachetomodelele prezentate în continuare au fost proiectate și experimentate în cadrul C.S.T.A. — Suceava, fiind două modele de performanță cu care am obținut locul II la categoria S3A. Coechipierul meu Ion Botușan a obținut tot locul II la categoria S6A, la concursul țăriiilor socialiste desfășurat la Sofia în septembrie 1982, pe echipe obținînd locul I (S3A) și locul II (S6A) la același concurs.

Construcția celor două modele este foarte simplă, după cum urmează:

- tubul se execută din două straturi de hîrtie pentru categoria S6A și din balsa de 0,8—1 mm pentru categoria S3A;
- conul din lemn de balsa va fi scobit interior;
- inelele de ghidare din tablă de aluminiu de 0,2 mm;
- aripioarele din lemn de balsa de 1 mm.

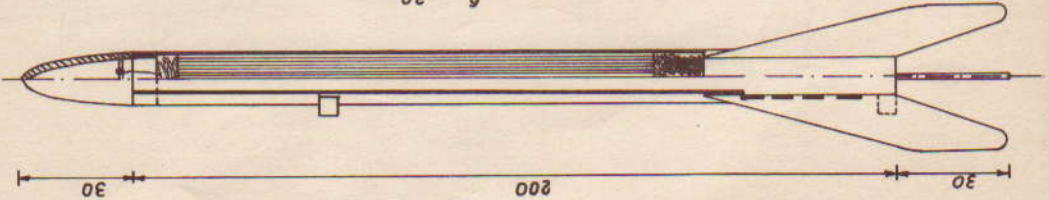
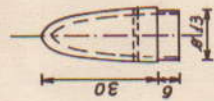
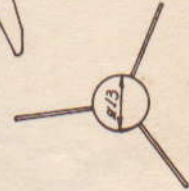
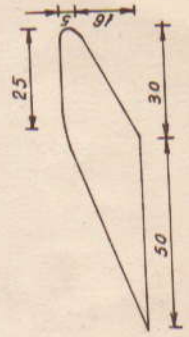
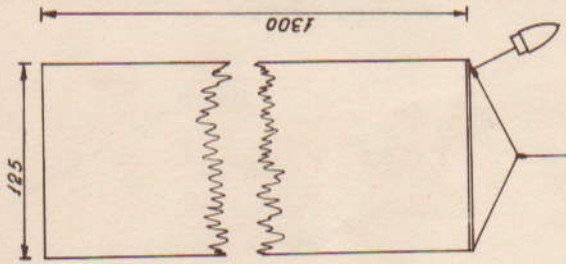
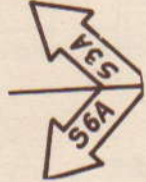
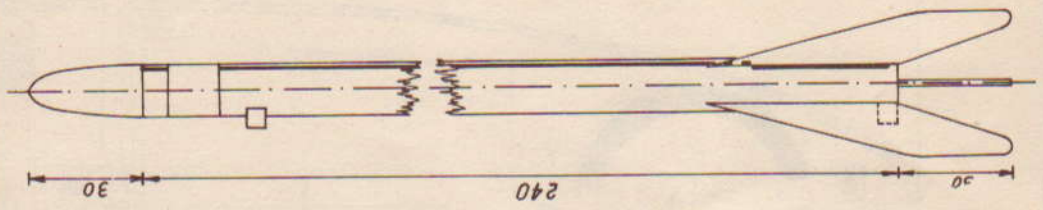
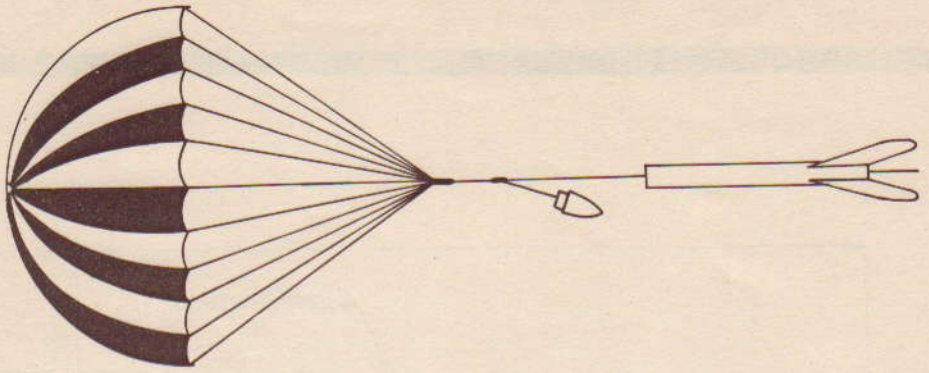
Modelul pentru categoria S3A este identic cu cel pentru S6A, singura diferență fiind lungimea tubului.

Strimerul se va executa din foile metalizată pliată sub formă de armătură, avînd raportul minim de 1/10.

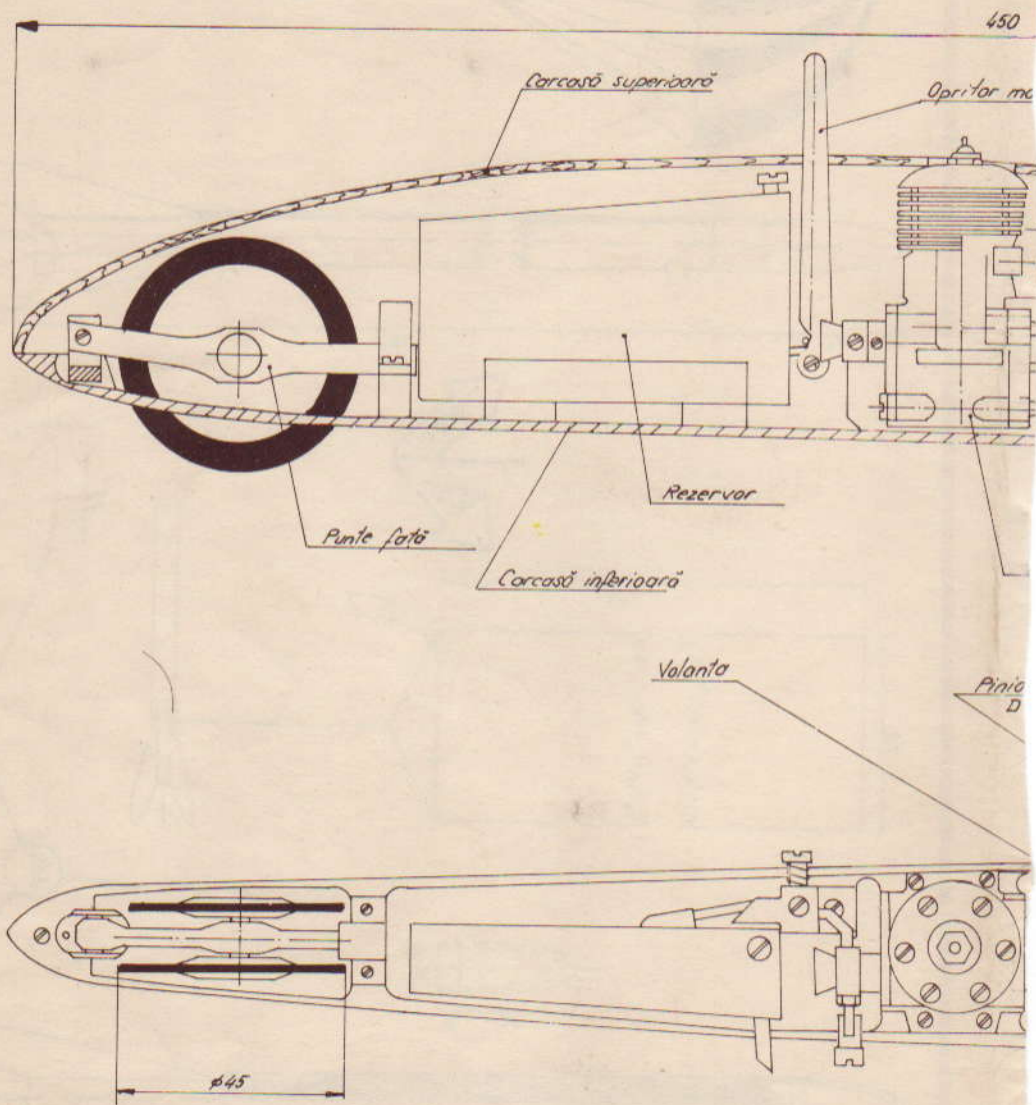
Parașuta este confecționată din foile de polietilenă avînd diametrul de 700 mm și este prevăzută cu 16 suspante.

O noutate în metoda de prindere a modelului de sistemul de recuperare o constituie eliminarea elasticului, acest sistem fiind înlocuit cu o ață dublă de tipul celei folosite la cizmărie.

Pentru vopsirea parașutei se va folosi tuș diluat cu alcool metilic.

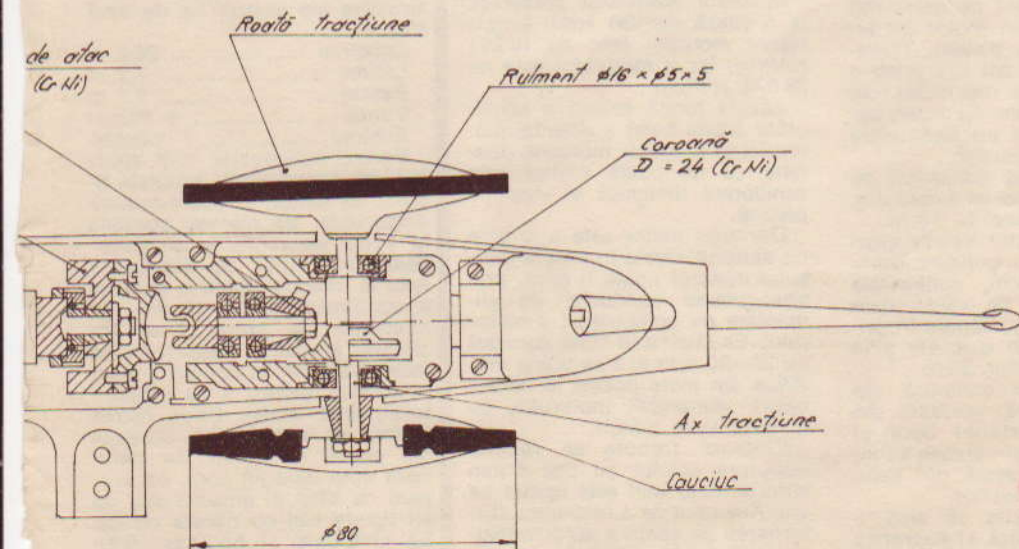
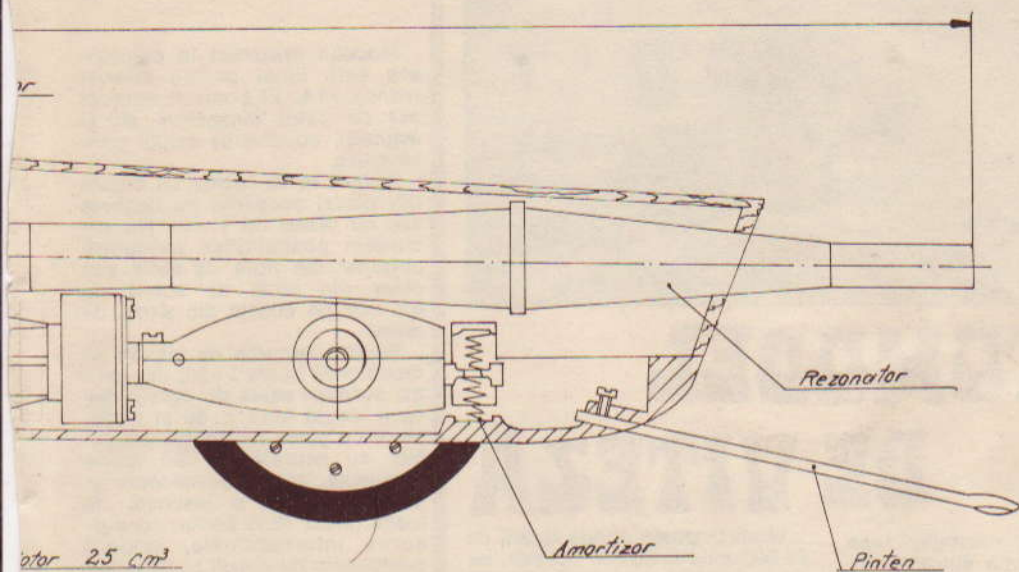


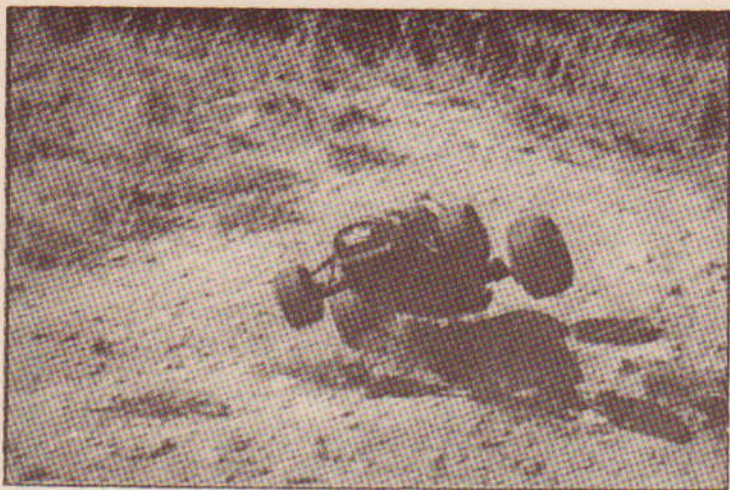
AUTOMODEL DE VITEZĂ



CU MOTOR DE 2,5 cm³

Dr.ing. CIOCIANU NEDELCU





AUTOMODEL DE VITEZĂ

Automodelul prezentat face parte din categoria automodelor cu tracțiune pe roată (pentru viteză).

El este prevăzut cu patru roți și acționat cu un motor cu ardere internă (cu piston). Transmisia se face direct sau printr-o punte, la una sau mai multe roți.

Contactul roților cu solul trebuie să formeze un dreptunghi sau un trapez paralel.

Concursurile se desfășoară pe piste circulare special amenajate, având un diametru de 18 m.

Datorită vitezelor relativ mari care se obțin în concurs (între 130 și 320 km/h), construcția unui automobil de viteză cere multă atenție și pricepere în privința preciziei de execuție și a calității materialelor alese.

Caroseria este compusă din carcasa inferioară, realizată din duraluminu, material ușor și foarte rezistent, și carcasa superioară, ce se execută din lemn sau din mase plastice.

Caroseria trebuie să aibă o formă aerodinamică și suprafața exterioară bine lustruită pentru a nu opune rezistență la înaintare. De asemenea, carcasa trebuie să acopere cu mici excepții toate ansamblurile automodelului.

Motorul poate atinge turații de 25 000 pînă la 30 000 rot/min, iar roțile motoare pînă la 15 000 rot/min.

În cazul modelului prezentat, la o viteză de 230 km/h turația roților motoare este de 15 251 rot/min, iar a motorului este de 26 079 rot/min.

Aceste turații impun o echilibrare foarte bună a volantei motorului și a roților motoare, operație ce se poate realiza prin echilibrare dinamică și execuție precisă.

Opritorul motor este o pîrghie cu ajutorul căreia în timpul mersului motorul poate fi oprit, prin ștrangularea conductei de alimentare cu combustibilul a motorului. Ea rămîne în afara carcasei cu 20—30 mm și i se poate modifica din mers poziția în sensul opririi alimentării motorului, cu ajutorul unei mături.

Pintenul trebuie să rămîna deasupra solului cu cca 5 mm cînd automodelul este așezat pe sol. Are rolul de a împiedica răsturnarea pe spate a automodelului la demaraje puternice și este prevăzut la partea finală cu o plăcuță din material dur, rezistent la uzură.



Modelul prezentat în continuare este ideal pentru telecomandă F1A. El poate fi abordat afit de către începători, cit și avansați, cu diverse soluții constructive.

Corpul se va realiza cu coaste din placaj acoperite cu baghete sau cu placaj de 1 mm. Nu excludem posibilitatea executării corpului din fibră de sticlă sau chiar din tablă de alamă de 0,3 mm pe coaste din sîrmă de alamă.

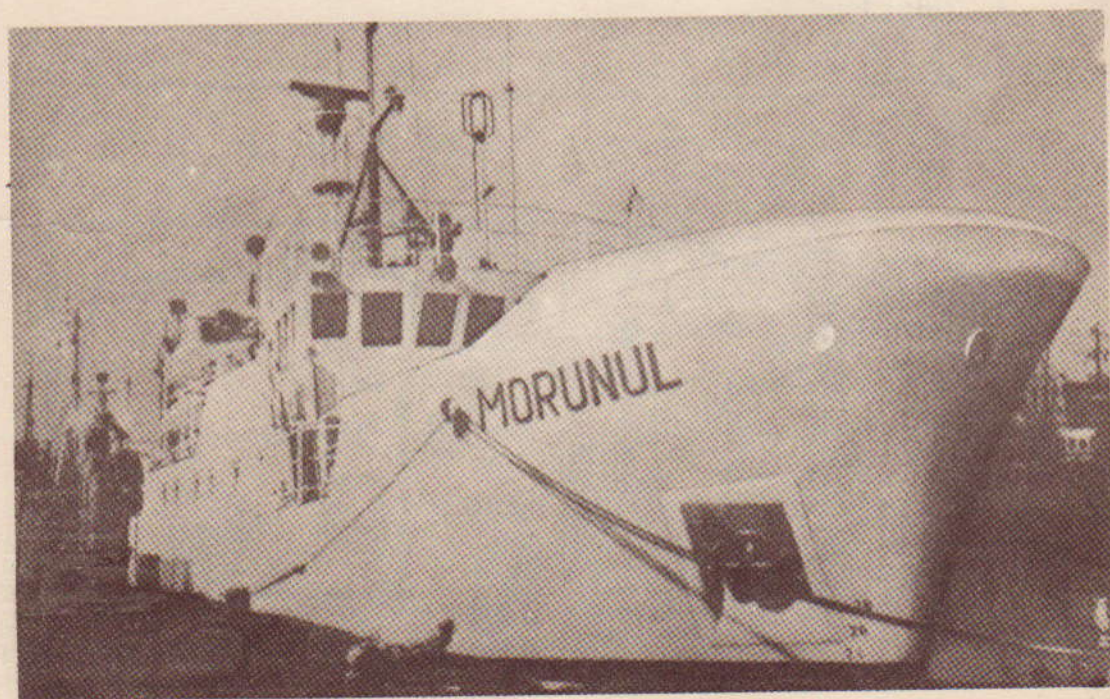
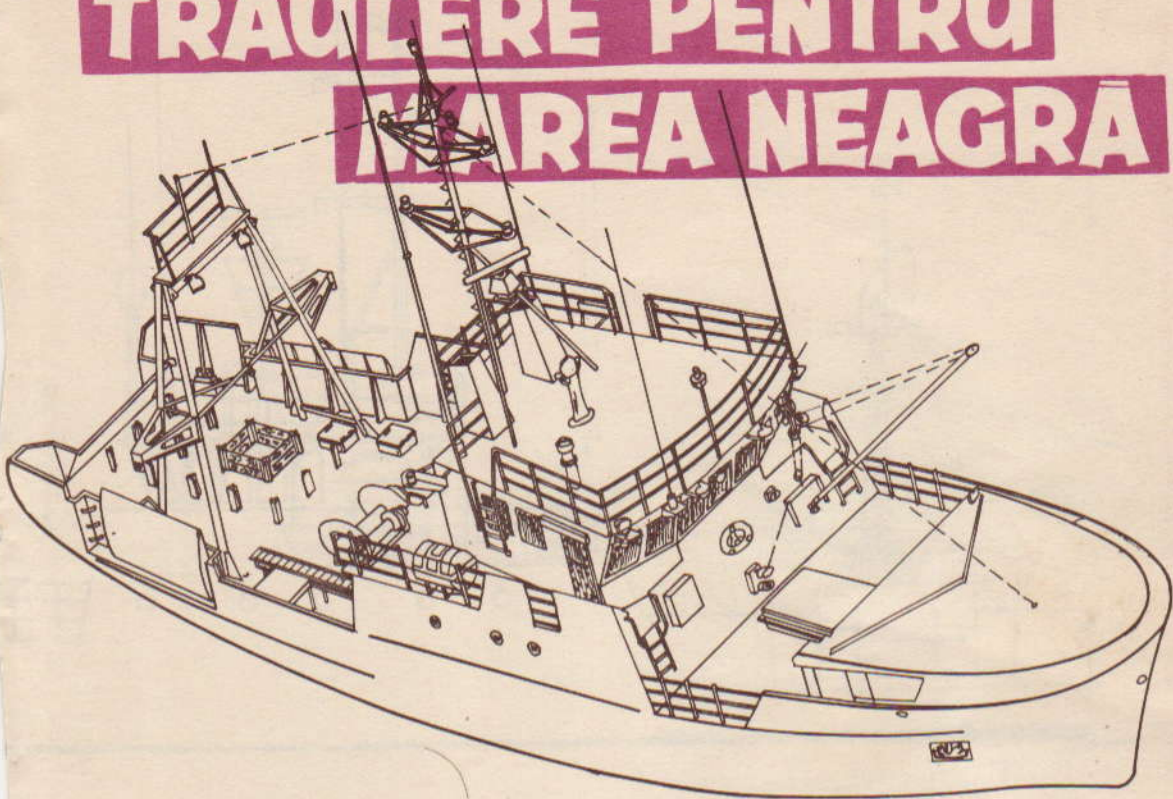
Pentru cercurile de inițiere se recomandă scara 1 : 50, dar pentru avansați scara de construcție va fi aleasă între 1 : 50 și 1 : 30, pentru a putea realiza toate detaliile cu acuratețe. Fiind foarte complexe, aceste pescadoare ar putea constitui o machetă de înaltă ținută chiar pentru concursurile internaționale, evident completate cu detalii și un dosar de documentație corespunzător.

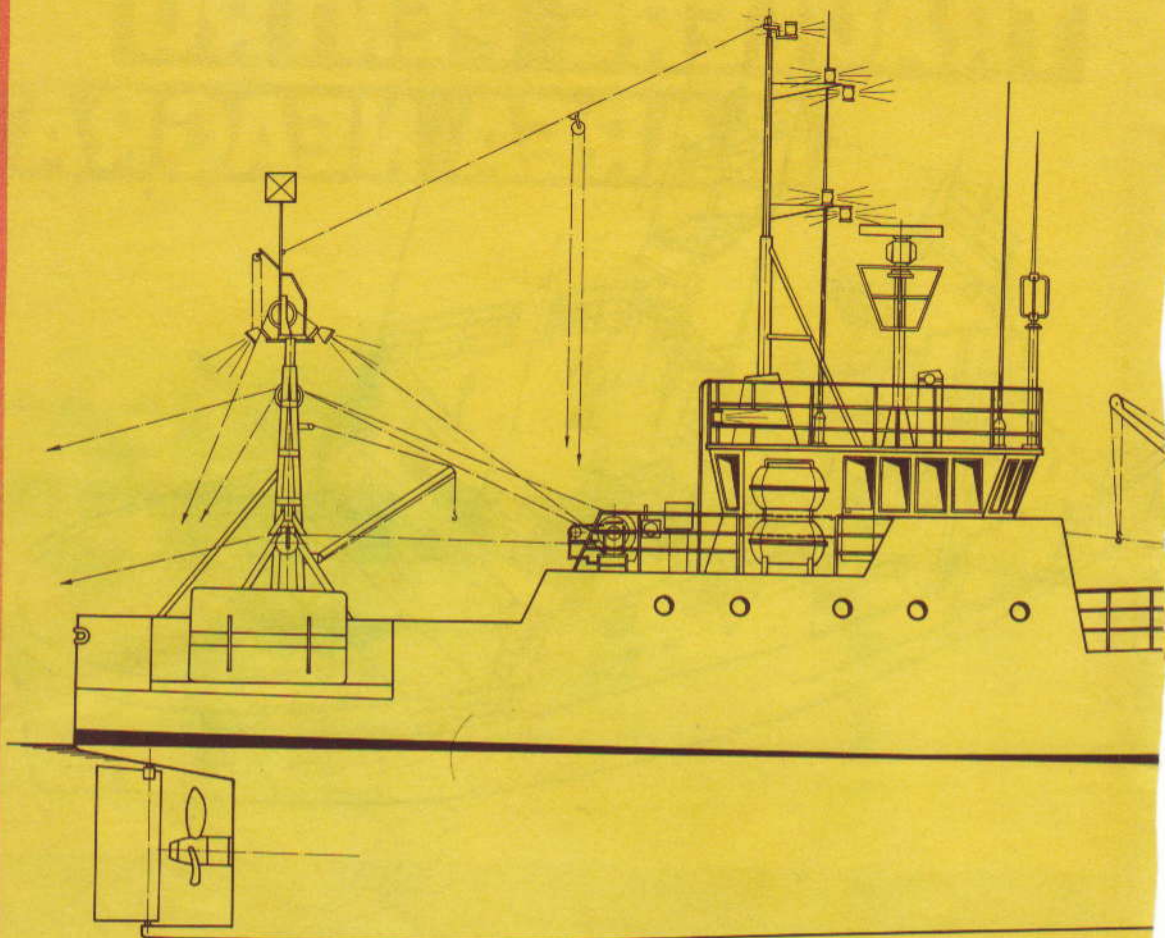
Principalele dimensiuni constructive ale acestui tip de navă sînt:

Lungime	26,2 m
Lățime	7,2 m
Pescaj	2,7 m
Viteză	9 noduri
Echipaj	7 oameni.

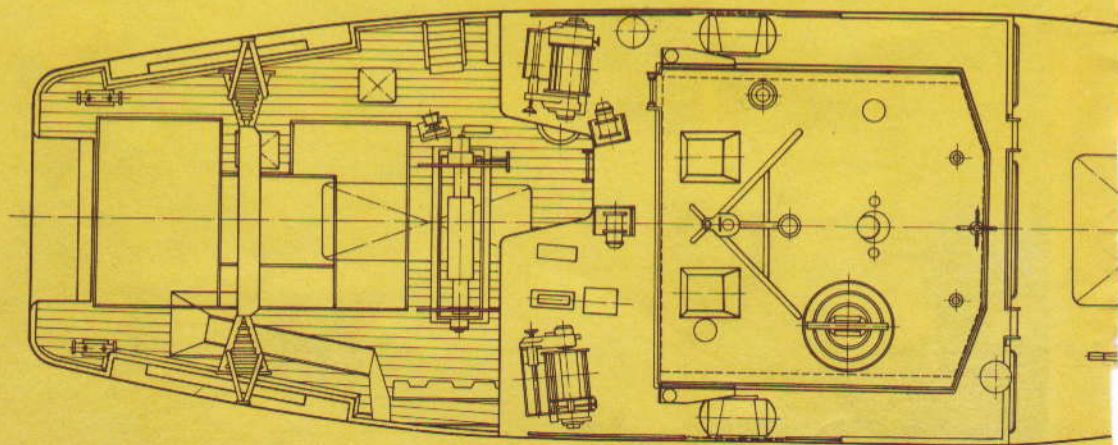
Pentru construcție vom alege o scară convenabilă, adaptată tipului de motor, și acumulatori disponibile. Se măresc coastele la scara convenită și se decupează pe contur. Se decupează apoi la interior, lăsînd o grosime a conturului de 12—15 mm. Se montează pe chilă și se încliează. Montarea baghetelor se face alternativ, în babord și apoi în tribord, pentru a nu produce torsionarea chilei. După lipirea filelor, se asamblează bordajul din placaj de 1 mm. Se șlefuește apoi întregul corp, se acoperă cu tifon și emailită sau un alt tip de clei cu uscare rapidă. Se chituește și apoi se șlefuește. Se montează tubul portelice și axul cîrmei. Cabina se execută din tablă de alamă de 0,3 mm sau din material plastic de 2 mm.

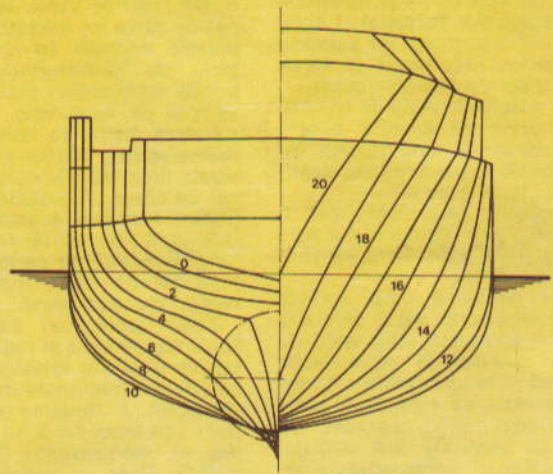
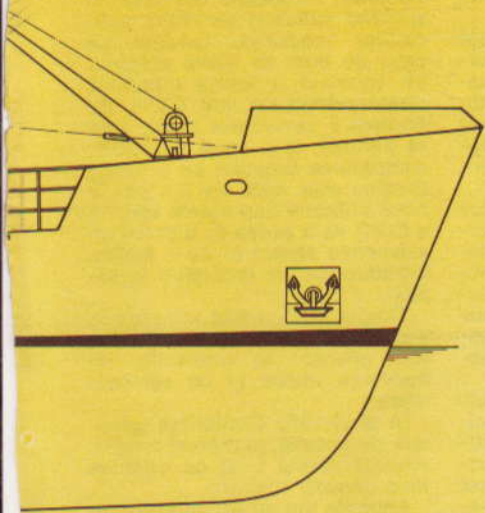
TRAUERE PENTRU MAREA NEAGRĂ



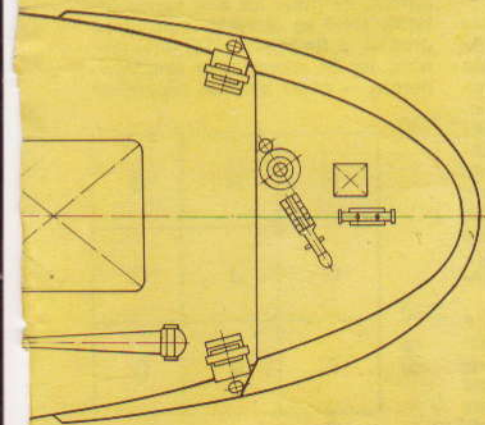


0 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 11 | 12 | 13 | 14





15 | 16 | 17 | 18 | 19 | 20



DICTIONAR YO

(DUPĂ CONVENȚIA UIT — 1973)

Radiocomunicațiile între stațiile de amatori din țări diferite sînt interzise dacă administrația uneia din țările în cauză și-a notificat dezacordul.

Cînd sînt permise, transmisiunile între stațiile de amatori din țări diferite trebuie să se facă în limbaj clar și să se limiteze la mesaje de ordin tehnic, avînd legătură cu încercările și remarcile cu caracter pur personal și care, dat fiind importanța lor scăzută, nu justifică recurgerea la serviciul public de telecomunicații.

Este absolut interzis să se utilizeze stațiile de amatori pentru transmiterea de comunicații internaționale provenind sau destinate la terțe persoane.

Dispozițiile precedente pot fi modificate prin aranjamente particulare între administrațiile țărilor interesate.

Orice persoană care dorește să obțină o autorizație pentru a manevra aparatele unei stații de amator trebuie să dovedească faptul că este aptă pentru transmiterea manuală corectă și pentru recepționarea corectă de texte în semnale ale codului Morse. Totuși administrațiile interesate pot să nu reclame aplicarea acestei prescripții dacă este vorba de stații utilizînd exclusiv frecvențe mai mari de 30 MHz.

Puterea maximală a stațiilor de amatori se stabilește de către administrațiile interesate, ținînd seama de aptitudinile tehnice ale operatorilor și condițiile în care aceste stații trebuie să funcționeze.

Putere: De fiecare dată cînd este menționată puterea unui emițător radioelectric etc., ea trebuie exprimată sub una din formele de mai jos, funcție de clasa de emisiune, utilizînd simbolurile arbitrare indicate:

- putere de vîrf (PX sau pX);
- putere medie (PY sau pY);
- putere la purtătoare (PZ sau pZ).

Pentru diferite clase de emisiune, rapoartele între puterea de vîrf, puterea medie și puterea la

purtătoare, în condițiile funcționării normale și în absența modulației, sînt indicate în avizele CCIR, care pot fi utilizate ca ghid.

În formule, simbolul „p” indică puterea în wați și simbolul „P” puterea în decibeli relativă la un nivel de referință.

Putere de vîrf (a unui emițător radioelectric): Media puterii furnizate liniei de alimentare a antenei de către un emițător în funcționare normală în cursul unui ciclu de radiofrecvență corespunde amplitudinii maxime a envelopei de modulație.

Putere medie (a unui emițător radioelectric): Media puterii furnizate liniei de alimentare a antenei de către un emițător în funcționare normală, evaluată pe durata unui interval de timp relativ lung în raport cu perioada componentei de modulație cu frecvența cea mai joasă.

Timp universal coordonat: Noul regulament al radiocomunicațiilor prevede folosirea în activitățile internaționale de radiocomunicații a timpului solar mediu al meridianului Greenwich (GMT). Cele ce urmează — extrase din documentele CCIR — sînt de natură să prezinte considerentele care au condus la o asemenea decizie.

În 1967, definiția atomică a secunde sistemelor internaționale de unități (SI) a fost la originea unei importante mutații: trecerea de la măsurarea timpului astronomic la cea a timpului atomic. Pînă în jurul anului 1976, CCIR s-a ocupat în mod activ de definirea unui sistem internațional de timp atomic denumit timp universal coordonat (UTC) și de specificația în detaliu, dispozițiile necesare pentru punerea în aplicare a timpului UTC la scara internațională.

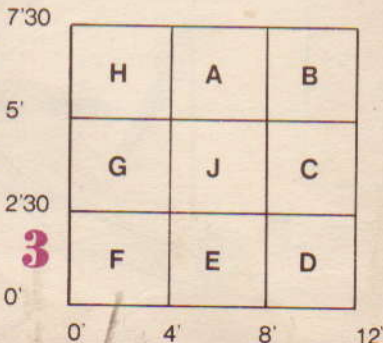
În materie de coordonare a serviciilor de semnale orare, progresele obținute grație trecerii de la timpul astronomic la timpul atomic sînt considerabile. Unele scări de timp UTC stabilite de serviciile de semnale orare diferă

între ele cu mai puțin de 1 μ s. După un timp relativ scurt pe care l-au luat lucrările menționate mai sus, s-a ajuns prin urmare la o incertitudine de mai mult de o mie de ori mai mică decît cea dinaintea. Deși impresionante, rezultatele obținute nu răspund suficient cerințelor aplicațiilor moderne, fondate pe baze de timp de înaltă precizie. Se constată o foarte puternică cerere privind un nou sistem de difuzare a semnalelor orare, care să permită, la o scară mondială, compararea timpului cu o incertitudine mai mică de 0,1 μ s. O nouă și foarte importantă sarcină a CCIR va fi aceea de a defini un asemenea sistem și de a facilita introducerea sa recurgînd la sateliți.

Timpul UTC a fost introdus în anul 1972 prin avizul CCIR nr. 460 referitor la emisiunile de frecvențe etalon și de semnale orare.

În anul 1975 Conferința generală de greutate și măsuri a recomandat timpul UTC ca bază de timp oficială.

Anumite țări au promulgat deja noi legi în materie de timp în care timpul legal nu se mai bazează pe timpul solar mediu la meridianul Greenwich, ci pe UTC. Deși măsurătorile diferă între ele cu mai puțin de o secundă, meritele lor sînt foarte diferite cînd se dorește măsurarea precisă a timpului. UTC este definit, iar în numeroase amplasamente — chiar imediat disponibili



cu o incertitudine mai mică de 1 μ S, spre deosebire de mai multe ms, cît măsoară incertitudinea inerentă determinării timpului astronomic.

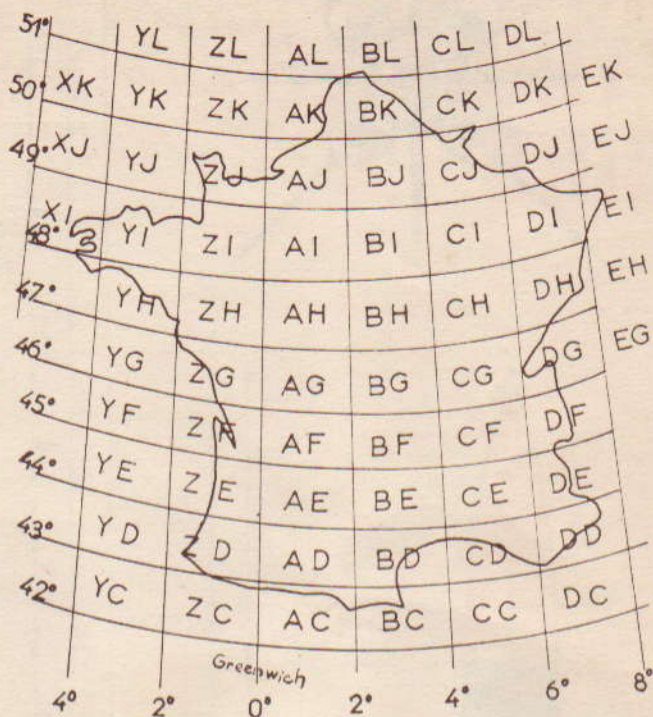
Unitatea scării de timp UTC este secunda SI, care este unitatea timpului legal în numeroase țări. Deoarece nu se difuzează decît semnale orare UTC și frecvențele etalon asociate, scara de timp UTC a fost aleasă să servească la referința generală pentru timpul oficial, precum și pentru toate serviciile internaționale.

QRA-LOCATOR: Sistem grafic prin care se poate determina cu ușurință poziția geografică a unei stații de radioamator.

Caroiajul pe hartă este efectuat din 2 în 2 grade pe meridiane plecînd de la meridianul zero (Greenwich) și din grad în grad pentru paralele plecînd de la ecuator. Fiecare pătrat astfel determinat (primar) are în corespondență două litere (fig. 1).

Fiecare pătrat primar este împărțit în 80 de mici pătrate secundare (8 pe vertical, 10 pe orizontal, fig. 2), notate cu cifre de la 1 la 80.

La rîndul său, fiecare pătrat secundar este divizat în 9 pătrate și notate cu litere de la A la J. Un exemplu de QRA al unei stații de radioamator NE41C este dat în figura 3.



60'

52'30

45'

37'30

30'

22'30

15'

7'30

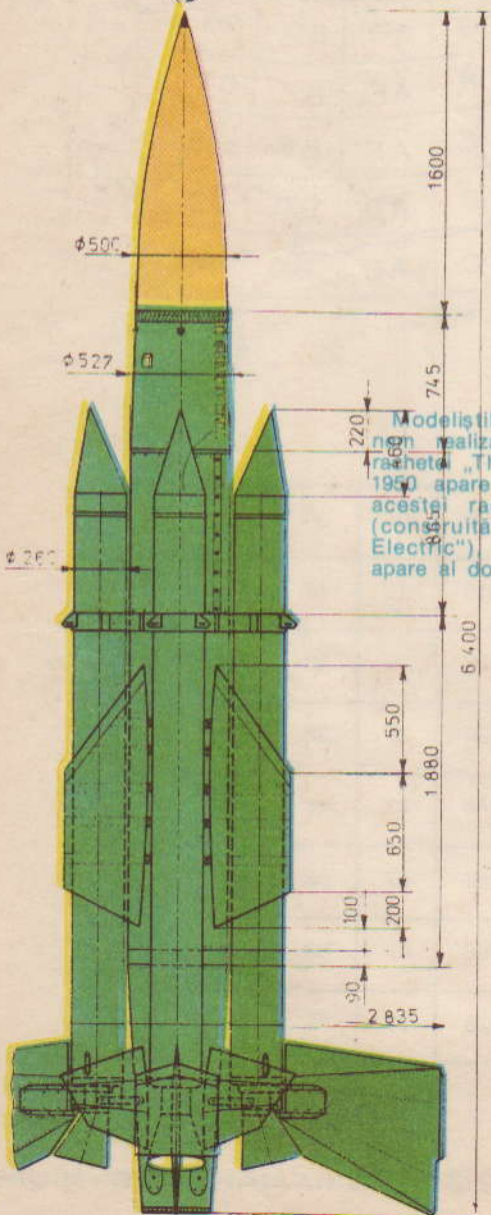
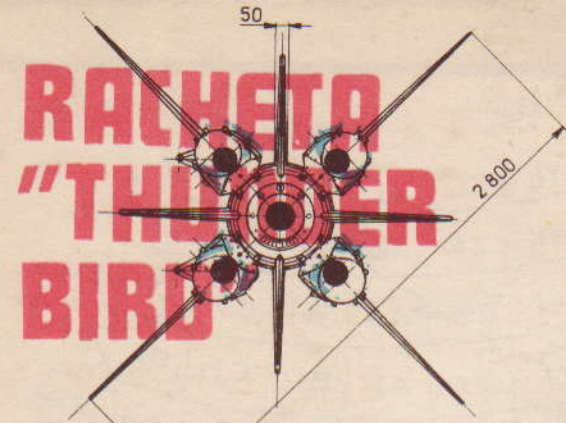
0'

01	02	03	04	05	06	07	08	09	10
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20
21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
31	32	33	34	35	36	37	38	39	40
41	42	43	44	45	46	47	48	49	50
51	52	53	54	55	56	57	58	59	60
61	62	63	64	65	66	67	68	69	70
71	72	73	74	75	76	77	78	79	80

0 12' 24' 36' 48' 1° 12' 24' 36' 48' 2°

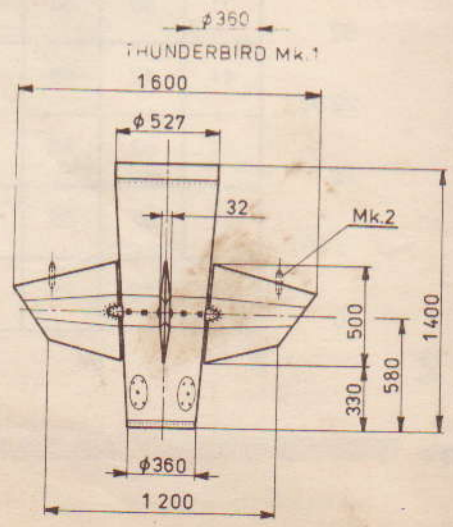
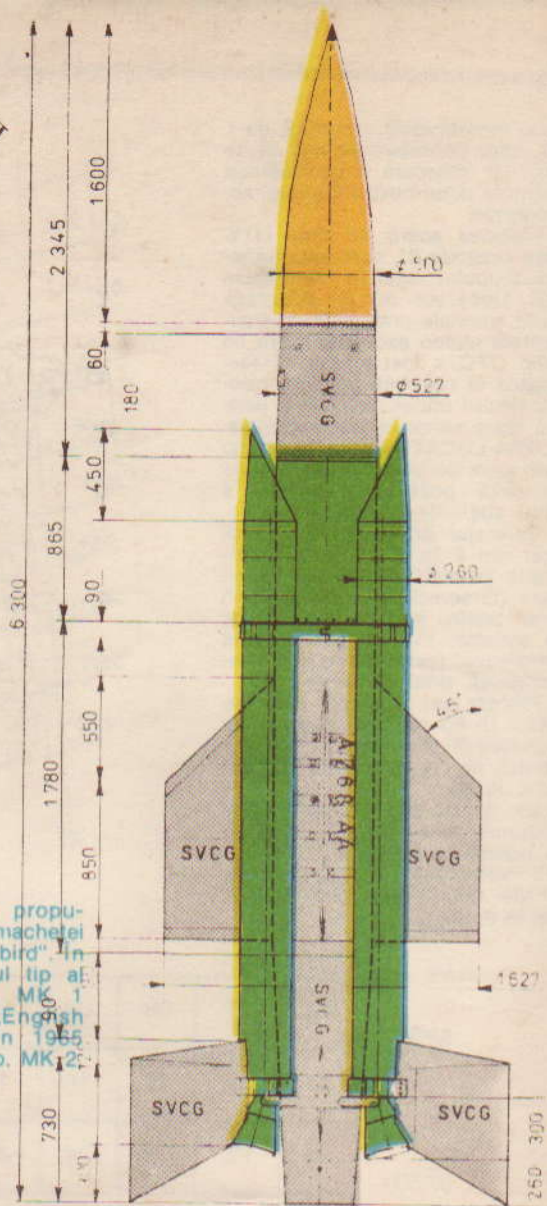
2

RACHETA "THUNDER BIRD"



420
THUNDERBIRD MK.2

Modeliștilor le propun realizarea rachetei "Thunderbird". În 1950 apare primul tip al acestei rachete, MK 1 (construită de "English Electric") iar în 1955 apare al doilea tip, MK 2.



Mk.1 Mk.2



Sport cu multiple valențe educative, radioamatorismul se numără printre sporturile așa-numite de elită, sport care impune participanților temeinice cunoștințe științifice și tehnice.

A fi radioamator înseamnă să ai un atestat al unui bogat bagaj din domeniul fizicii, electronicii, mecanicii, propagării undelor electromagnetice, dar, mai presus, al unei atitudini a bunelor relații între oameni și al prieteniei.

Radioamatorismul, în același timp, prin formele sale de organizare, pregătește tineri elevi și muncitori spre a deveni buni specialiști în producție, utili societății și țării în toate situațiile.

RADIOAMATORISM

yr

in memoriam 1935-1939

DUPĂ „RADIO UNIVERSUL“

Strădania depusă de radioamatori pentru a învinge greutățile cu care au avut de luptat chiar de la început a fost pe deplin răsplătită, radioamatorii reușind să dovedească lumii înțregi rodul muncii lor. Astăzi ei și-au asigurat un reprezentant în Comisiunile Internaționale create pentru studierea și soluționarea tuturor chestiunilor în legătură cu undele electromagne-

tice întrebuințate ca mijloc de comunicație.

Primul folos al muncii radioamatorilor a fost însăși întrebuințarea pe o scară din ce în ce mai mare a undelor scurte pentru serviciile regulate de transmisiuni electromagnetice. Nu vrem să spunem prin aceasta că domeniul undelor scurte nu ar fi fost găsit util de către marile laboratoare, unde mijloacele de

cercetare cele mai perfecționate stau la îndemina cercetătorilor și le ușurează sarcina. Trebuie să recunoaștem însă că domeniul undelor scurte a fost folosit prima oară de către radioamatori, iar prin numărul lor și prin răspindirea lor în toate punctele globului pămîntesc au rezolvat mult mai repede această problemă. Rezultatele pot fi privite cu mare încredere, deoarece ele

au fost verificate de nenumărați radioamatori și pentru diferite condițiuni de propagare.

La noi în țară în iarna 1938—1939, când poleiul distrușese liniile telefonice, stațiunea unuia din amatorii noștri a fost întrebuițată pentru comunicațiile oficiale făcute diferitelor centre din țară.

Avântul radioamatoricesc cuprinde în special tineretul adolescent, constituind un bun și folositor mijloc de educație a acestui tineret, pe care îl susține de multe ori de la alte ocu-

pații ce l-ar putea îndrepta pe căi greșite. În afară de aceasta, radioamatori, fiind grupați în asociații, dezvoltă în sufletul acestor tineri simțămîntul de prietenie și de disciplină, atât de greu de impus la vîrsta la care toți doresc să se impună.

Trebuie să amintim, de asemenea, faptul că radioamatorii își însușesc cunoștințele necesare și fac efectiv încercări asupra lucrurilor învățate, nesiliți de nimeni, deci pentru propria lor plăcere și pe propria lor cheltuială. Asupra fenomenelor observate ei discută cu colegii lor mai

pricepuți. În felul acesta, ei ajung să poată fi întrebuițati ca radiotelegrafiști sau ca tehnicieni bine pregătiți, fără ca autoritățile să fie nevoite să cheltuiască bani cu școli sau salarii pentru a-și asigura personal în caz de necesitate specială, adică atunci cînd au nevoie de un număr sporit de astfel de specialiști. În afară de aceasta, în diferite cazuri, stațiunile și materialul de experimentare al tuturor radioamatorilor poate fi întrebuițat, transformarea lui pentru nevoile obștești fiind ușor de făcut.

DX

În 1924 se realizează prima legătură radiotelegrafică Europa—America, între amatorii W1MO din Washington și F8AB din Nisa, pe o lungime de undă de circa 100 m. Tot în 1924 amatorii reușesc să coboare către undele

din ce în ce mai mici — 80, 30 și chiar 20 m — stabilind performanțe.

În 1925, cunoscutul radioamator englez G2MM din Caterham a reușit să stabilească o legătură radiotelefonică cu Noua Zeelandă. Undele emise de postul său au parcurs o distanță de aproximativ 20 000 km, stabilind astfel recordul lumii. Un an mai târziu se fac primele încercări de 5 m.

RECORDURI

Pentru comunicațiile rapide la scurtă distanță folosind un echipament redus, amatorii americani au un considerabil aport în ultimul timp. Lucrul lor a fost stimulat prin concursurile organizate metodic de către organizațiile respective. Revista amatorilor californieni, „Radio”, în numărul său din noiembrie, ne aduce vestea performanței realizate de curînd de către amatorii W6QZA și W6MKS, care au făcut o legătură pe frecvența de 112 megacicli (2,7 m), fiind distanțați cu 400 km unul de altul.

Pentru YR-1 va fi deci interesant de pomenit și ceva despre

propagarea pe banda de 7 Mc (40 m). Revista „Radio” publică observațiunile amatorului W9BNX (Mr. E.H. Conklin), care stabilește o corespondență perfectă între numărul petelor solare și frecvența pe care se pot realiza legături depărtate (Dx), pe care o denumește „frecvență critică”. Diagramele pe care le reproduce arată influența pe care o au petele solare. Din aceleași diagrame se vede cit de justificată este propagarea extraordinară pe 7 Mc, de care s-au bucurat amatorii în toamna anului 1935, lucru pe care l-am pomenit mai sus.

Foarte mulți amatori s-au interesat în ultima vreme despre condițiile de înscriere în Asociația amatorilor români de unde scurte.

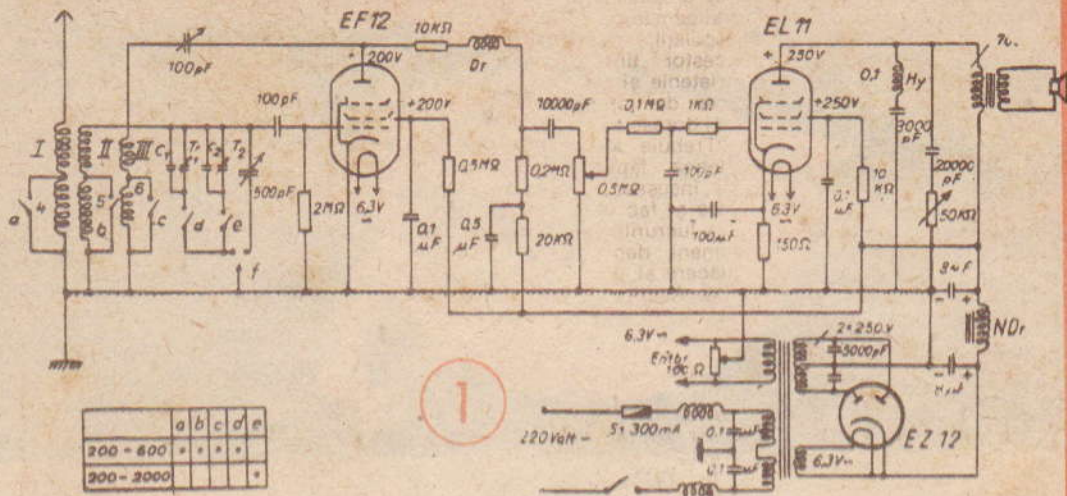
Raamintim că AARUS este unica asociație din țară care grupează pe cei ce se interesează de emisia de amator și cuprinde două secțiuni principale: emițători și receptori. Pentru înscrierea în secțiunea „emițători”, este necesar un stagiul de 6 luni în secțiunea „receptori”. Deci, pentru început, orice amator se va înscrie în secțiunea „receptori”. Pentru înscrierea în această secțiune, amatorul va face o cerere pe formula „tip”, cerut în prealabil secretariatului AARUS. Cotizația anuală este de 240 lei. Pentru secțiunea „emițători” se vor repeta aceste formalități, amatorul trebuind să completeze cererea cu recomandarea a doi membri din secțiune cu vechime de cel puțin un an. Secțiunea „emițători” se subdivide în două: membri activi și membri aderenți. Ca membri aderenți sînt încadrați minorii. Membrii aderenți plătesc o taxă de înscriere de 100 lei și o cotizație anuală de 300 lei. Membrii activi plătesc 100 lei pentru înscriere și 400 lei cotizație anuală.

SONDAJ

Fiecare abonat de televiziune din Anglia a primit un chestionar cu întrebări referitoare la alegerea programelor. Din cele 4 000

de răspunsuri sosite, care se împart între 91% amatori și 9% profesioniști, se constată că, în general, publicul este satisfăcut de felul cum se alcătuiesc programele. În ceea ce privește preferințele arătate de amatori, ei

preferă piese teatrale și numere de varietăți transmise direct din teatre. Alții cer demonstrații de dansuri noi, pușini preferă filme culturale. Pentru toți însă este egal dacă anunțarea se face prin crainici sau crainice.



un radioreceptor mereu modern

Publicat spre sfârșitul deceniului 4 în Radio Universal, receptorul alăturat, așa cum este prezentat și în titlu, poate fi construit și folosit cu rezultate bune

utilizând piese recuperate.

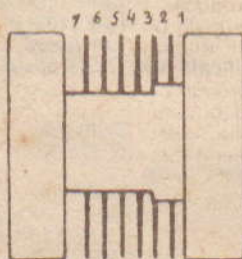
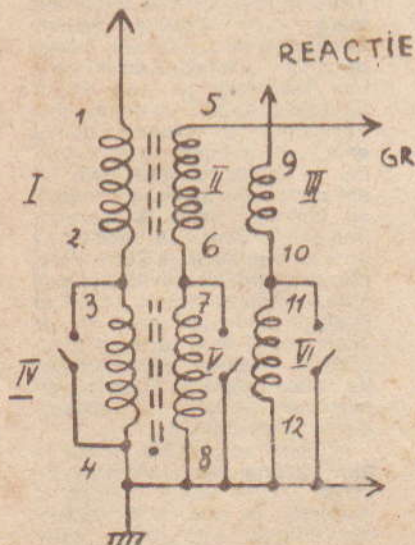
În esență, este vorba de un radioreceptor cu reacție ce utilizează în etajul de radiofrecvență o pentodă cum ar fi EF80; EF6,

6J7; 6J1; 6J5; E180 F etc.

Al doilea tub este un amplificator de audiofrecvență. Aici poate fi montat unul din tipurile: EL 84, EL 90, ECL 82 (partea pentodă), 6P3 etc. Desigur este recomandat să nu se mai planțeze un tub redresor, ci două diode de tipul F407.

Bobinele sînt construite pentru gamele undelor lungi și medii. În tabel este indicată sîrma lițată, dar poate fi folosită și sîrmă CuEm 0,1.

IN MEMORIAM



TABLOUL BOBINELOR

UNDE MEDIUM

ANTENA	ACORD	REACTIA
1-2	5-6	9-10
8-12 spire	6 x 13spire	6x2 spire
Liță 3x0,08 șant 7	Liță 20x0,05 șant 1-6	Liță 3x0,08 șant 1-6 peste acord

UNDE LUNGII

ANTENA	ACORD	REACTIE
3-4	7-8	11-12
20-30	6 x 38 spire	6x6 spire
Liță 3x0,08 șant 7	Liță 3x0,08 șant 1-6	Liță 3x0,08 șant 1-6 peste acord



SOARELE

1. NOȚIUNI ASTRONOMICE GENERALE

Soarele este situat în centrul sistemului planetar din care face parte și Pământul. Acesta se învârtă în jurul Soarelui într-un an.

Iată câteva date fundamentale despre Soare:

Distanța față de Pământ

— mijlocie	149,6 milioane km
— maximă	152,1 milioane km
— minimă	147,1 milioane km

Înclinația axei de rotație față de planul elipticii — 82°48'30"

Diametrul

— aparent	31'59"
— real	1,392 milioane km

Volumul

1,412 · 10¹⁸ km³

Masa

1,99 · 10³³ g

Densitatea mijlocie

1,41 g/cm³

Accelerația gravitației la suprafață

27 398 cm/s²

Durata medie a rotației

— siderală	25,38 zile
— sinodică	27,275 zile

Viteza mișcării față de stelele apropiate

19,4 km/s

Luminozitate totală

3,86 · 10³³ erg/s =

= 3,86 · 10²³ kW

pe cm² de suprafață solară

6,35 · 10¹⁰

erg/cm²s = 6,35

kW/cm²

Constanta solară

1,374 · 10⁶

erg/cm²s = 1,97

cal/cm²/min =

= 1,374 kW/m²

Tipul spectral

G 2

Temperatura efectivă

5 800 K

Pentru a aprecia ce reprezintă aceste date fundamentale, câteva explicații și comparații sînt necesare. Variația distanței Soare-Pământ se explică prin forma eliptică a orbitei acestuia din urmă, distanța minimă fiind cea din periheliu (începutul lui Iulie). Diametrul real al Soarelui întrece de 109,24 de ori pe cel al Terrei și este chiar de 3,6 ori mai mare decît distanța Pământ-Lună. Volumul Soarelui întrece de circa 1,3 milioane de ori volumul Pământului, iar masa Soarelui întrece de 333 mii de ori masa Pământului. Densitatea Soarelui este ceva mai mare decît a apei, dar nu reprezintă decît cam 1/4 din densitatea medie a Pământului. Un corp ajuns la suprafața Soarelui ar cîntări de circa 28 de ori mai mult decît pe Terra, datorită accelerației gravitației, mult sporită. Prin constantă solară se înțelege cantitatea totală de radiație solară care cade pe o suprafață dispusă perpendicular pe razele solare la exteriorul atmosferei terestre, la distanța medie Soare-Pământ.

În ceea ce privește rotația în jurul propriei axe, pe care deplasarea petelor solare o pune în evidență¹, ea este de 27 de zile, dar aceasta este rotația sinodică, căci în acest timp și Pămînt-

tul s-a deplasat pe orbită. Rotația siderală este de aceea sensibil mai mică. Totodată, Soarele nu se rotește ca un corp solid, ci cu viteze diferite, după latitudi.

În 1851 a fost descoperită relația între variația diurnă a declinației magnetice și faza ciclului solar decenal, prima probă a efectelor geofizice importante ale activității Soarelui. Se știe ce importanță au aceste efecte pentru activitatea radioamatorilor fiindcă ele influențează propagarea undelor radio. Pe suprafața Soarelui au loc frecvent erupții, ele fiind strâns legate de cîmpurile magnetice ale centrului activ.

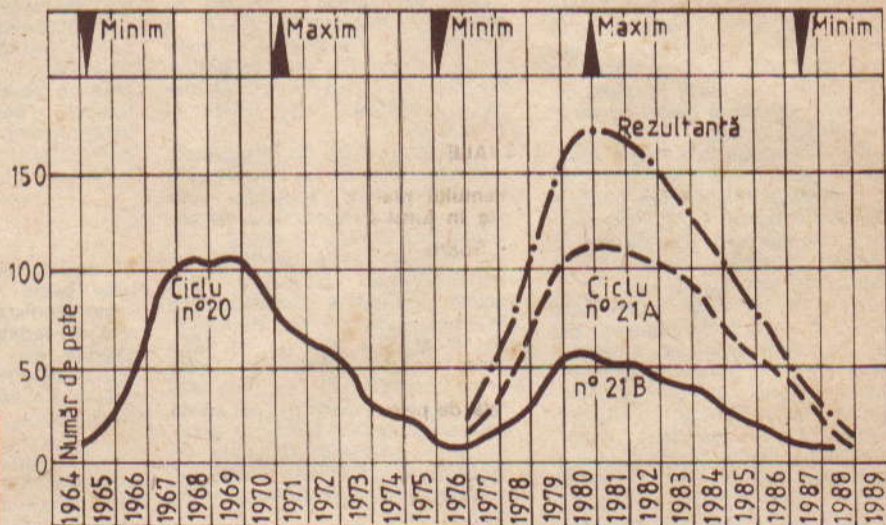
Aceste erupții produc o radiație radioelectrică complexă și o emisie intensă în domeniul razelor ultraviolete și X. Ele emit, de asemenea, radiații corpuscu-

Ele parvin la Pămînt într-un interval de circa 40 de ore și provoacă furtuni magnetice și perturbații ionosferice importante (aurorale, boreale etc.).

În afara variațiilor, emisiunile de unde hertziene ale Soarelui, ce corespund emisiunilor netermice, relevă existența fenomenelor de coroană, puțin sau deloc accesibile observației optice. Furtunile de „zgomot” sînt conservate în unde metrice. Ele presupun în mod normal o întărire a nivelului mediu al emisiunii, însoțită de salturi foarte scurte (mai puțin de o secundă); aceste salturi sînt de tip monocromatic și nu ocupă decît banda de frecvență de 5 MHz; furtunile se produc în toată banda undelor metrice și sînt frecvent observate de radioamatori pe 144 MHz, cînd antenele sînt orientate spre vest la

zate devin bune conducătoare de electricitate și se comportă ca niște oglinzi în care sînt reflectate undele radioelectrice după incidența, altitudinea, înclinarea, deformațiile și densitatea stratului. Unda reflectată poate atinge un punct foarte îndepărtat de stația emițătoare. Frecvențele nu se reflectă în mod identic. Pentru undele decimetrice, fenomenul începe să fie destul de bine cunoscut și de mult timp se publică previziuni destul de exacte ale propagării.

Pentru undele metrice, de numai 20 de ani au fost constatate reflexii pe aurorele boreale și pe straturile sporadice E, dar încă nu se pot stabili previziuni exacte; se știe numai că reflexiile sînt mai frecvente în timpul anilor de intensă activitate solară și recent s-a stabilit că straturile sporadice pot avea alte



Curba de activitate pentru ciclul 20 și previziunea pentru ciclul 21.

lare: raze cosmice (energie 10 MeV pînă la 10 GeV) și particule aurorale (energie sub 10 keV)².

¹ De asemenea, efectul Doppler-Fizeau.

² keV (kilo-electron-volt) este energia comunicată unui electron accelerat de o diferență de potențial de 1 000 V.

MeV (mega-electron-volt) este energia comunicată unui electron accelerat de o diferență de potențial de 1 MV (un milion de volți).

GeV (giga-electron-volt) este energia comunicată unui electron accelerat de o diferență de potențial de 1 GV (10¹² V).

apusul Soarelui. Sursele de zgomot se situează pe coroană la o altitudine medie de 500 000 km și pot persista mai multe zile.

Nu se știe încă de ce numai anumite grupe de pete solare sînt surse de asemenea furtuni.

2. ACȚIUNEA ASUPRA PROPAGĂRII UNDELOR RADIOELECTRICE

Radiațiile solare ce ajung în straturile înalte ale atmosferei creează acolo o ionizare mai mult sau mai puțin intensă, fenomen demonstrat în 1924 de doctorul Pettit; straturile ioni-

cauze. Pentru moment rămîne ca cei ce doresc să exploateze fenomenul să observe apariția petelor pe Soare sau să urmărească emisiunile ce oferă informații asupra numărului și importanței acestora.

Cînd o pată apare pe suprafața Soarelui, efectele sale se fac simțite circa 26 de ore mai tîrziu, timpul necesar ca particulele să atingă atmosfera terestră; efectele sînt cu atît mai intense cu cît pata este mai importantă (particulele ating atmosfera într-un unghi mai eficace). Petele mai importante reapar cîteodată după 25—27 de zile

după ce au făcut ocolul Soarelui. În emisiunile solare observate este foarte dificil să prevezi efectele exacte din cauza marii complexități a cauzelor.

3. CICLURILE SOLARE, OBSERVAREA LOR, STUDII ÎN CURS

Activitatea solară este exprimată în două feluri: numărul lui Wolf, care ține cont de numărul petelor și care a putut fi reconstituit pînă în 1749, și de suprafața totală a petelor, care este măsurată de Observatorul Greenwich din 1874. În 1843 un astronom amator, Schwabe, a descoperit variația ciclică a numărului de pete solare a căror perioadă de recurență este de circa 11 ani, cu diferențe variind de la 8 la 14 ani (ultimele cifre avansate sînt de la 10,8 la 11,3 ani). Ciclul a avut o creștere rapidă, un maximum cu o durată mai mult sau mai puțin lungă și o descreștere destul de lentă. Alura ciclului este destul de variabilă și s-a presupus că existau perioade secundare mai lungi (au fost invocate o perioadă de 80 de ani și una de 400 de ani).

S-a observat, de asemenea, că latitudinile nord și sud, unde se formează majoritatea petelor, variază în cursul unui ciclu pentru a se apropia de ecuator la sfîrșitul acestuia. Ciclul următor pleacă mai aproape de poli.

Ciclurile au fost numerotate începînd de la 1 de Observatorul din Zürich începînd din 1755. Tînd cont de periodicitatea medie de 11 ani, ciclul 20 s-a terminat în martie 1976 și a făcut loc ciclului 21, în care trăim acum. Nici unul dintre ciclurile observate pînă azi nu s-a comportat identic. Previziunile pentru ciclul 21 erau destul de pesimiste, maximumul activității solare nîcînd să descrească; or, aceste previțiuni s-au aflat în contradicție cu măsurătorile ulterioare ale numărului lui Wolf pe de o parte și pe de altă parte cu măsurătorile fluxului solar pe 2,8 GHz. Alte previțiuni au fost dimpotrivă foarte apropiate de valorile măsurate. Mai mulți autori care au studiat previžiunile perturbărilor ionosferice și efectul lor asupra telecomunicațiilor au emis ipoteza influenței efectului mării planetare asupra Soarelui cîorespunzător anumitor poziții ale principalelor planete ale sistemului solar: Mercur, Venus, Jupiter și Pămînt. K. D. Wood, de la Universitatea din

Colorado, a stabilit o relație între efectul mării planetare și numărul de pete din 1850. F.M. Smith (G8 KG) a reluat această relație în „Radiocomunicații” (Iulie, 1976, p. 494—499); el compară mecanismul ciclului solar cu funcționarea unui oscilator sincronizat cu o sursă exterioară, această sursă fiind pentru Soare străfundurile oceanului planetar. Avînd rezerve asupra altor interacții posibile, autorul crede că minimumul ciclului 20 va fi atins la sfîrșitul anului 1977, cu numărul lui Wolf 50 și că maximumul ciclului 21 va avea loc la sfîrșitul anului 1980 cu o valoare egală sau superioară lui 150. De fapt, activitatea solară a trecut printr-un minimum de 10 în 1976 și a început să crească în timpul lui 1977, cu o creștere puternică în 1978 pînă la începutul lui 1979. În timpul iernii 1978—1979, FMU (frecvențele maxime utilizate) au depășit deseori 50 MHz cu recepția în S.U.A. a emisiunilor televiziunii franceze, canalul F1; diverse balize, 50 MHz, au putut fi auzite la distanțe cuprinse între 4 000 și 10 000 km.

De remarcat că nu întotdeauna anumite fenomene intense ale activității solare (de pildă trecerea unui grup mare de pete prin meridianul central al discului solar) produc efecte geofizice cîorespunzătoare. Explicația este aceea că radiația corpusculară a Soarelui, care are un rol însemnat în această privință, nu părăsește în mod uniform astrul zilei, ci în „evantai”, în fascicule dirijate divergent, care pot să atingă sau, nu atmosfera Terrei. În general însă, paralelismul dintre intensificarea „activității solare” și a fenomenelor geofizice este un fapt cîurent.

Aurorile polare se produc atunci cînd fluxul corpuscular încărcat electric provenit de la Soare este deviat în cîmpul magnetic al Pămîntului, spre zonele polare, unde efectuează mișcări în spirală. În lumina concepției despre magnetosferă, acest proces apare mai clar decît în trecut. În părțile superioare ale atmosferei, corpusculii provoacă ionizarea și implicit luminescența moleculelor de gaze. Totodată, cercetări recente au arătat că aurorile polare se datorează și luminescenței proprii a ionilor de calciu proveniți din Soare.

CĂLIN STĂNCULESCU

SWR

AL. MĂRCULESCU

În exploatarea stațiilor de emisie-recepție, o problemă esențială o constituie legătura între aparatură și sistemul radiant — antena. Într-adevăr, se întîmplă adeseori ca, din cauza unor defecte în instalație sau a unor reglaje incorecte, antena să nu radieze decît o fracțiune foarte mică din puterea furnizată de către etajul de ieșire al emițătorului. Soluția corectă constă nu în a mări „în neștire” puterea etajului final, ci în a controla și remedia adaptarea antenei, operații ce implică măsurarea raportului de unde staționare în liniile de legătură.

În articolul de față ne propunem o scurtă trecere în revistă a noțiunilor și fenomenelor implicate de aceste măsurători și optimizări, adresîndu-ne, firește, începătorilor în materie de radioamatorism.

PROPAGAREA CURENȚILOR RF PE O LINIE

Obișnuți cu domeniul frecvențelor joase (rețea, audio etc.), avem tendința de a considera firele de legătură dintre diversele aparate sau părți ale aceluiași aparat electric ca pe niște simple conductoare ohmice (rezistențe pure). În realitate însă, orice conductor sau ansamblu de conductoare se comportă și ca o inductanță și prezintă totodată și anumite capacități în raport cu solul, cu masele metalice din vecinătate, cu alte conductoare etc.

La frecvențe joase de lucru, inductanțele acestea au impedanță practic nulă, iar capacitățile au impedanță cvasiinfinită, motiv pentru care ele sînt neglijate în practică, lucru ce nu mai este posibil în cazul frecvențelor înalte, după cum vom vedea.

Să precizăm mai întîi că prin **linie** (de transmisie) se înțelege un ansamblu de două conductoare utilizat, de exemplu, pentru a lega între ele un generator de semnal și un receptor (consumator). Linia poate fi alcătuită din două fire paralele, dintr-un cablu coaxial etc. În cazul stațiilor de emisie-recepție, linia

leagă aparatul la antenă; la emisie, postul este generator și antena consumator, iar la recepție antena devine generator și receptorul consumator.

În înaltă frecvență (RF), fiecare porțiune infinitesimală, dx , a unui fir conductor prezintă o rezistență Rdx și o inductanță Ldx ; fiecare porțiune dx a unei linii de transmisie reprezintă, în plus, un condensator elementar de capacitate Cdx și o conductanță „de fugă” (prin izolatorul ce separă firele), de valoare Gdx .

În astfel de cazuri generale, la

gime, L , și capacitatea pe unitatea de lungime, C .

IMPEDANȚA CARACTERISTICĂ A UNEI LINII

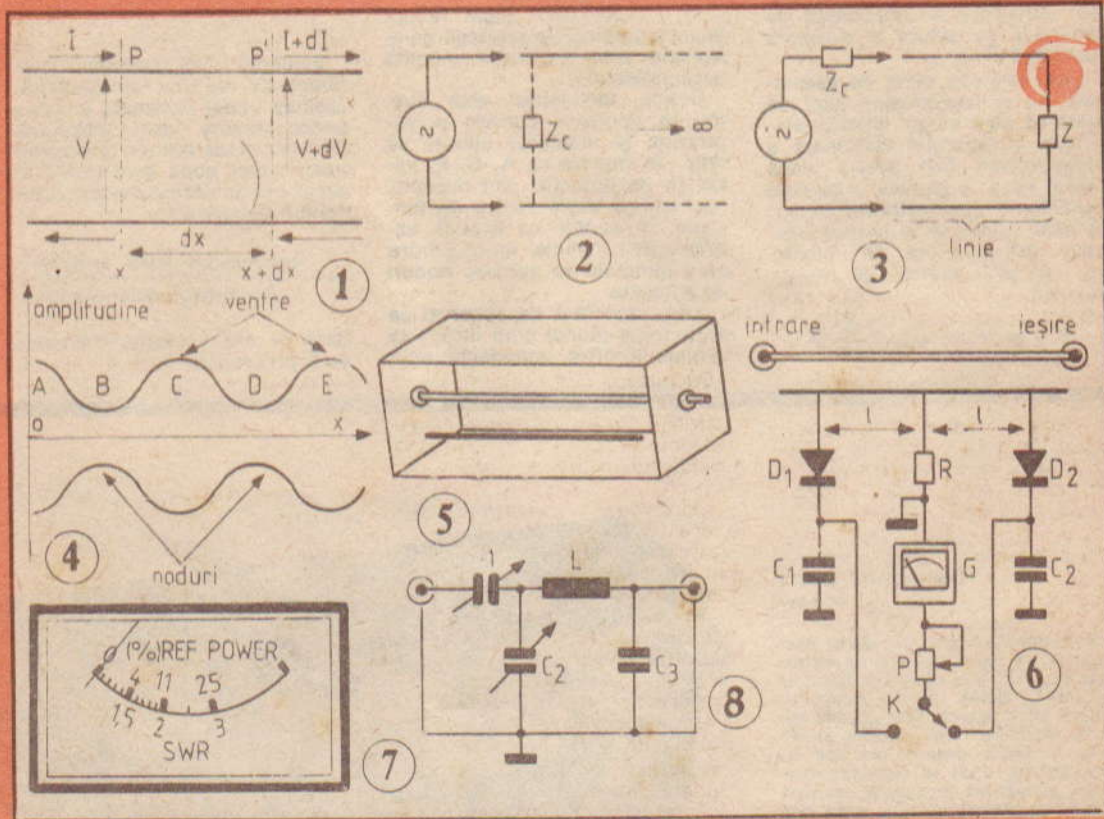
În cazul semnalelor de înaltă frecvență, lungimea de undă λ nu mai este foarte mare în comparație cu lungimea liniei, așa cum se întâmplă în joasă frecvență. De exemplu, pentru un semnal cu frecvența $f = 144$ MHz, lungimea de undă este $\lambda = c/f = 2,1$ m, adică de același ordin de mărime cu lungimea liniei, ba chiar mai mică.

Prin urmare, la un moment

$$\frac{V}{I} = \sqrt{\frac{L}{C}}$$

Evident, mărimile L și C sînt caracteristice pentru linia dată, ele depinzînd de geometria liniei, de materialele constructive etc. Pe de altă parte, împărțind o tensiune la o intensitate de curent, obținem o impedanță care în cazul nostru caracterizează linia dată. Din acest motiv, mărimea

$$Z = \sqrt{\frac{L}{C}}$$



transmiterea unui semnal RF pe linie vor interveni anumite pierderi de energie, cauzate pe de o parte de căldura dezvoltată prin efect Joule, iar pe de altă parte de trecerea unui curent prin izolatorul ce separă cele două fire.

În practică însă, atunci cînd se lucrează cu linii relativ scurte (cîțiva metri), aceste pierderi pot fi neglijate. Mai precis, vorbim despre linii fără pierderi atunci cînd putem considera că nu intervin decît inductanțele și capacitățile proprii, respectiv inductanța pe unitatea de lungime

dat, intensitățile curentului RF diferă în două puncte vecine, P și P' , ale aceluiași fir, avînd valorile I , respectiv $I + dI$. De asemenea, la un moment dat, diferențele de potențial între cele două fire în punctele P și P' sînt diferite, respectiv V și $V + dV$ (fig. 1).

Dacă se integrează ecuațiile diferențiale care descriu comportarea sistemului, se observă că raportul dintre diferența de potențial V și intensitatea curentului I rămîne constant în toate punctele liniei, avînd valoarea:

a fost denumită impedanța caracteristică a liniei. Prin urmare, atunci cînd vorbim de un cablu de 50Ω , trebuie să înțelegem că el are impedanța caracteristică $Z = 50 \Omega$.

Se poate demonstra — lucru pe care nu îl vom face aici — că dacă o linie de impedanță caracteristică Z are o lungime (teoretic) infinită, impedanța „văzută” la intrarea sa are valoarea Z (fig. 2). Dacă o astfel de linie este „atacată” printr-un generator sinusoidal, se poate demonstra că mărimile V și I au în per-

manență aceeași fază relativă la un moment dat, dar că această fază variază în lungul liniei; se spune în acest caz că avem de-a face cu unde progresive.

RAPORTUL DE UNDE STAȚIONARE

În practică ne întâlnim însă cu linii finite, atacate la unul din capete de un generator și închise la cealaltă extremitate printr-o impedanță, Z . Este cazul ilustrat în figura 3, unde linia are impedanța caracteristică Z_0 , iar generatorul are impedanța de ieșire tot Z_0 . Pentru simplificare, putem considera că impedanța de sarcină Z se reduce la o simplă rezistență, R .

Calculule (pe care, de asemenea, nu le reproducem aici) ne arată că de-a lungul liniei se stabilește o repartiție staționară a potențialelor. Mai precis, dacă notăm cu V tensiunea la bornele sarcinii, se demonstrează că potențialul staționar în lungul liniei trece prin puncte de maxim, V_{max} , și prin puncte de minim, V_{min} , cu:

$$V_{min} = V_0 \text{ și } V_{max} = \frac{Z_0}{R} V_0$$

Raportul Z_0/R se notează de obicei cu S și se numește raportul de unde staționare:

$$S = Z_0/R$$

În literatura străină îl mai întâlnim sub notațiile SWR (standing wave ratio) sau TOS (taux d'ondes stationnaires).

Din punct de vedere fizic, totul se petrece ca și cum distribuția potențialelor de-a lungul liniei ar rezulta din suprapunerea a două unde progresive:

— o undă care se propagă de la generator spre consumator, numită undă directă, și

— o undă care, după reflexie pe sarcină, se propagă de la aceasta spre generator, numită undă reflectată.

Grafic, fenomenul este ilustrat în figura 4, curbele corespunzând la momente diferite de timp. În puncte ca A, C, E, variațiile de potențial sînt maxime; spunem că avem ventre de tensiune. În puncte ca B și D, variațiile sînt minime, motiv pentru care punctele se numesc noduri de tensiune.

Este important de observat ce se petrece atunci cînd linia este închisă printr-o impedanță ega-

lă cu impedanța caracteristică, Z_0 . Conform definiției, în acest caz, raportul de unde staționare ia valoarea $S = Z_0/Z_0 = 1$, ceea ce ne arată că $V_{min} = V_{max}$, sau altfel spus că nu mai există minime și maxime, adică nu mai există unde staționare. Nu mai există deci nici reflexie pe sarcină, care absoarbe acum toată energia furnizată de generator. Desigur, acesta este un caz ideal, pe care îl întâlnim foarte rar în practică, și de care trebuie să încercăm a ne apropia cît mai mult în instalațiile noastre de emisie.

MĂSURAREA RAPORTULUI DE UNDE STAȚIONARE

Valoarea lui S depinde în mod direct de raportul dintre amplitudinea undei reflectate și cea a undei directe, deci măsurarea lui S se poate reduce la determinarea celor două amplitudini. În acest caz se obține de fapt coeficientul de reflexie

$$\rho = \frac{\text{amplitudinea undei reflectate}}{\text{amplitudinea undei directe}}$$

care se află în interdependență cu S prin relația

REFLECTOMETRU

Ing. VIOREL ALEXIU.
YO3AJN

Reflectometrul este un aparat deosebit de util pentru o stație de emisie. Este știut că, la cuplarea emițătorului cu antena, dorim transfer maxim de putere către antenă, sau, cu alte cuvinte, adaptare între emițător și antenă. Aparatul descris mai jos nu face altceva decît să faciliteze controlul permanent al acestei adaptări.

Schema reflectometrului este simplă: o cuplare inductivă cu firul cald al fiderului permite analizarea unei energii neglijabile, interesîndu-ne care este proporția undei directe și a undei reflectate care se propagă. Pentru a fi măsurate, cele două unde sînt mai întîi detectate, diodele absolute identice avînd și rol de separare a undei directe și reflectate (după modul în care sînt conectate).

Bobinajul se face pe un tor de radiofrecvență, avînd numai o singură spirală în primar, iar în secundar bobinat bifilar 2 x 35 de spire.

Nu se va impregna bobinajul cu lac sau vopsea, întrucît există pericolul apropierei de saturație a miezului magnetic, lucru care strică în final liniaritatea aparatului.

Rezistența de 100 Ω are rolul de



amortizare a circuitului secundar, pentru evitarea eventualelor oscilații care pot apărea cînd se cuplează emițătorul. Circuitul RC, conectat la priza mediană a bobinajului, corectează discontinuitatea pe fider provocată de spira inseriată cu firul cald al acestuia.

Reglajul este simplu: se conectează emițătorul la reflectometru, iar după reflectometru o sarcină artificială de 75 Ω . Se rotește trimmerul și potențiometrul semireglabil, pînă cînd unda reflectată (citită pe unul

din instrumente) este nulă. Se inversează bornele reflectometrului între emițător și sarcină, indicația trebuind să fie aceeași (citind unda reflectată evident pe celălalt instrument). Gradarea scalei pentru a se putea citi este destul de incomod de făcut. De aceea se face un tabel cu valorile citite pe instrumentul de undă reflectată și valorile corespunzătoare lui. Măsurarea undei reflectate se face totdeauna regînd indicația de undă directă la maximum pe scala instru-

$$\delta = \frac{S-1}{S+1}$$

De exemplu, pentru $S = 2$, $\delta =$

$$= \frac{2-1}{2+1} \approx 0,33.$$

Un dispozitiv practic pentru măsurarea lui S este prezentat în figurile 5 și 6. Este vorba despre o linie „aproape” coaxială, unde conductorul exterior este o cutie metalică având secțiunea în formă de U, ceea ce permite accesul la conductorul central. Paralel cu acesta din urmă se plasează un alt conductor, care va servi drept „antena”. Prin două borne de ieșire coaxiale, ansamblul se brânșează între ieșirea emițătorului și extremitatea cablului de antenă.

Punctul central al firului „antena” este legat la masă prin rezistența R , delimitând cele două segmente captatoarele egale, de lungime l . Diferențele de potențial induse sînt redresate cu diodele D_1 și D_2 , filtrate cu condensatoarele C_1 și C_2 și aplicate unui galvanometru G , a cărui sensibilitate poate fi reglată cu potențiometrul P . Prin intermediul comutatorului K se poate brânșa galvanometrul fie pe D_1 , fie pe D_2 .

S	Puterea pierdută
1,5	4 %
2	11 %
3	25 %
4	38 %
5	48 %

Prima măsurătoare, cu K pe D_1 , dă o deviație proporțională cu amplitudinea undei directe de la emițător. Ajustînd potențiometrul, se reglează sensibilitatea instrumentului astfel încît să obținem deviația acului la cap de scală. Pe urmă, fără a modifica poziția lui P , se comută K pe D_2 . Noua deviație este proporțională cu amplitudinea undei reflectate, ceea ce permite citirea directă a coeficientului de reflexie, „ δ ”. În practică se preferă gradarea scalei direct în unități S , folosind relația menționată, așa cum se vede la aparatul din figura 7 ($SWR = S$).

De remarcă că prima măsurătoare, după etalonare (se înlocuiește P cu o rezistență de valoare corespunzătoare), dă indicații proporționale cu puterea HF disponibilă la ieșirea emițătorului.

După cum am arătat deja, si-

tuția ideală ar fi $S = 1$, cînd întreaga putere a emițătorului este transmisă antenei. În practică se obțin valori $S > 1$, existînd întotdeauna anumite pierderi de putere, cu atît mai mari cu cît S este mai mare. Corelația dintre procentajul de putere pierdută și valoarea lui S este indicată aproximativ în tabel.

Se consideră că instalația este satisfăcătoare dacă S nu depășește valoarea 2. În cazul în care nu se obține direct acest rezultat, este posibil să se amelioreze adaptarea intercalînd între ieșirea emițătorului și linie un filtru transformator de impedanță, care poate arăta în principiu ca în figura 8.

BIBLIOGRAFIE

„Le Haut-Parleur”, nr. 1 665, februarie 1981

mentului.

Spre exemplu, dacă instrumentele au 5 diviziuni pe scală, iar unda reflectată indică 2,5 diviziuni, vom avea un raport de undă staționară

$$\sigma = \frac{5+2,5}{5-2,5} = 3.$$

Potențiometrul de sensibilizare trebuie să aibă cele două secțiuni cît mai apropiate între ele, ca valoare, pentru diferite unghiuri de deschidere. O valoare optimă constatată a potențiometrului este de 10 — 20 k Ω . Aparatul se construiește într-o cutie metalică, cu dimensiunile 40 x 60 x 140 mm, avînd la capete două mufe de tip radial N, pentru cuplare, respectiv către emițător și antenă.

Nu trebuie admisă o valoare a lui σ mai mare de 3, pentru că unda reflectată poate distruge etajul final al emițătorului sau, în cel mai bun caz, randamentul emisiei scade.

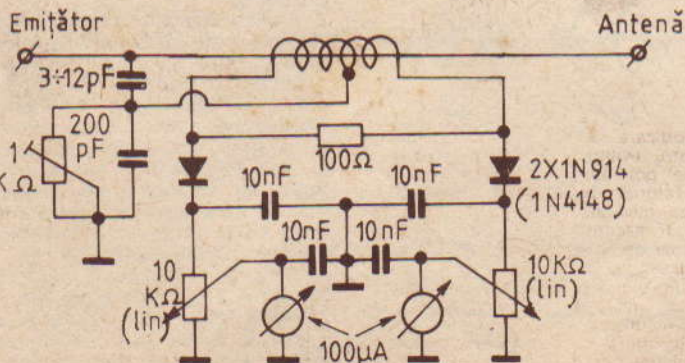
Dacă σ are valori mai mari, trebuie redimensionată antena astfel încît σ să se apropie de valoarea optimă unu.

Reflectometrul este un aparat deosebit de util, care permite în același timp și acordul emițătorului (pe maximum de undă directă). Supravegherea permanentă a adaptării cu antena permite evitarea suprasolicitării etajului de putere și mărirea randamentului emisiei.

CALENDAR februarie

• În februarie 1911, un pasionat al astronomiei, amiralul **Vasile Urseanu**, oferă spre folosire publică o lunetă Zeiss de 150 mm, instalată în imobilul special amenajat cu o cupolă din actualul bulevard Ana Ipătescu. În țară, în acea vreme, mai existau numai 7 lunete, dar nici una mai mare de 100 mm.

• Februarie 1880 — inginerul român **Dimitrie Văsescu** construiește un automobil cu aburi, care va circula pe străzile Parisului, fiind denumit de francezi „cel mai reușit tren fără șină”. În anul 1909, cînd inventatorul a murit, automobilul mai putea fi admirat la Muzeul Școlii de poduri și șosele din București.



REGLAREA EMITĂTOARELOR SSB

Dacă visul multor radioamatori este obținerea unui transceiver industrial bine reglat și, în special, asamblat mecanic (eliberat de jungla firelor de pe masă), de multe ori visul rămâne vis și cu el nu se pot face QSO-uri. Nu ne rămâne decât să ne mulțumim cu realizările propriului laborator, unde un receptor sau un emițător poate fi realizat chiar în condiții de utilitate modestă și cu piese obținute de la radioclub (de calitate și când există sau când află că există) sau de la colegii de breasă (ce le trece printre degete).

Orice Ham care se respectă, cum a primit autorizația, își doarește un receptor cu multe clape

destinat Dx-ului; o clapă pentru ZL; o clapă pentru LU; o clapă pentru JA; o clapă pentru VE etc. (YO fiind exclus), numai că astfel de claviaturi nu au apărut încă la „Dioda” și pînă atunci urmează să ne confecționăm o aparatură reală și palpabilă, care să corespundă cerințelor și datelor tehnice din autorizație. Ca să fim înțeleși de corespondent, în primul rînd, sîntem obligați a utiliza un emițător bine reglat mai ales atunci cînd legătura se stabilește în SSB (banda laterală unică).

Datorită acestor cerințe vom prezenta cîteva soluții tehnice de reglare a emițătoarelor SSB, venind astfel în sprijinul (spe-

răm) al multor radioamatori constructori.

În orice caz, prezența unor anumite aparate de măsură este absolut obligatorie, lipsa unuia dintre ele excluzînd operația respectivă: un osciloscop, un generator AF și un voltmetru electronic, plus cunoașterea perfectă a montajului ce urmează a fi reglat.

VERIFICAREA MODULATORULUI ECHILIBRAT

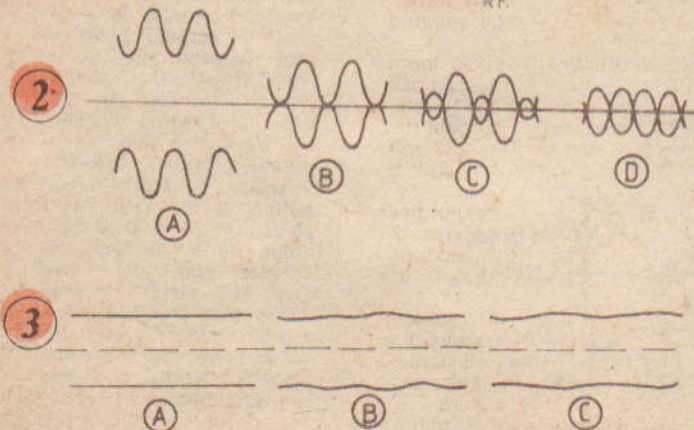
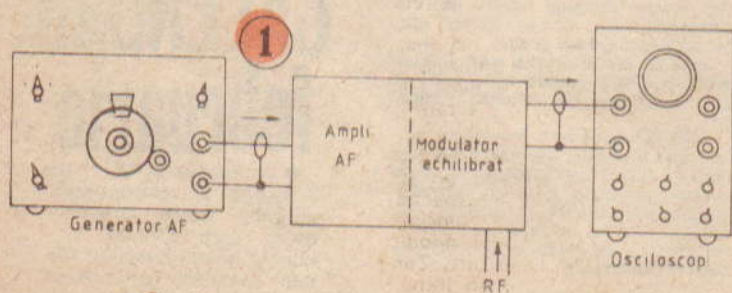
Se știe că elementul esențial al unui emițător sau excitator SSB este modulatorul echilibrat cu rol de a excita etajul final de putere în funcție de modulație.

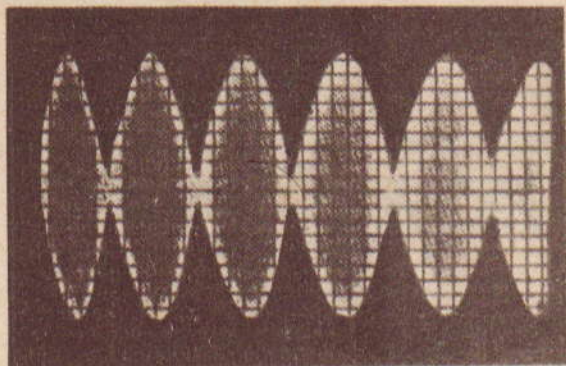
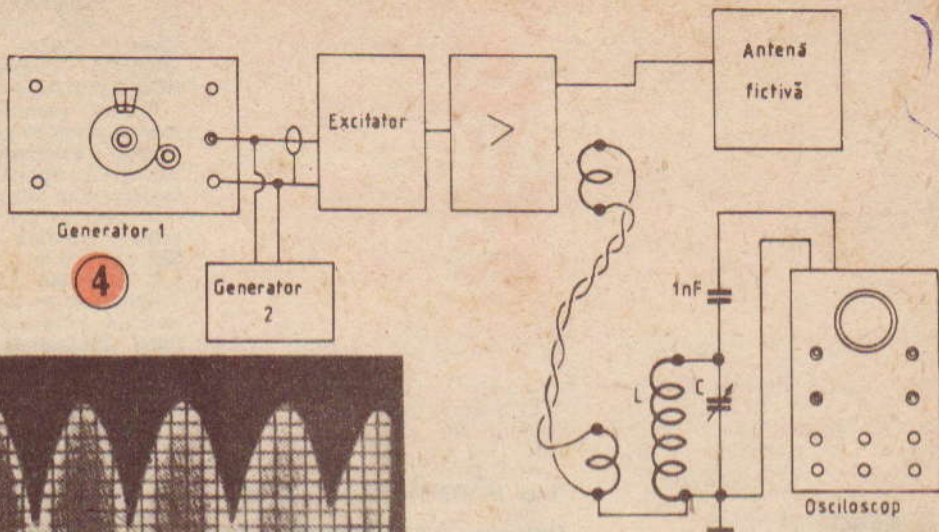
În absența modulației, etajul final RF nu trebuie să primească excitații și nu trebuie să radieze. Prima operație deci trebuie să consistă în verificarea comportării acestui modulator și, bineînțeles, punerea sa într-o funcționare corectă și pentru aceasta se va face montajul din figura 1.

Un semnal sinusoidal provenit de la generatorul AF este aplicat la intrarea de modulație a emițătorului, ieșirea modulatorului se aplică la intrarea osciloscopului.

Oscilogrammele posibile a apărării pe ecran sînt ilustrate în figura 2.

Astfel, în figura 2 A curbele arată o funcționare incorectă, modulatorul este dezechilibrat și, în acest caz, emițătorul emite o undă modulată în amplitudine (grad de modulație aproximativ 0,5). Și semnalul din figura 2 B arată că se emite un semnal modulată în amplitudine, dar cu o profunzime mai mare a modulației ($m = 1$) și deci modulatorul lucrează tot incorect. Abia în figura 2 C putem constata o ameliorare a modulatorului, iar echi-





nea semnalului FR aplicat de la excitator la intrarea amplificatorului liniar. Această amplitudine se stabilește cu un voltmetru electronic sau cu un osciloscop.

VERIFICAREA GLOBALĂ

O metodă des folosită și rapidă totodată este așa-numita „dubleton”, în sensul că se folosesc pentru modularea emițătorului două semnale de joasă frecvență (simulatoare), conform figurii 4.

Emițătorul se cuplează pe o sarcină artificială pentru a nu radia și luăm o parte a energiei de pe sarcină cu o buclă și o aplicăm unui circuit acordat pe frecvența de lucru a emițătorului.

Cum tensiunea de la acest circuit este destul de ridicată, ea se aplică direct pe plăcile de deviație verticală a osciloscopului.

La intrarea de joasă frecvență a emițătorului se aplică două semnale de la două generatoare, de exemplu, un semnal de 1 000 Hz și altul de 400 Hz cu amplitudini riguros egale.

Aceste două semnale vor produce pe ecranul osciloscopului diverse desene, dar atunci când întregul lanț este bine reglat, oscilograma va apărea ca în figura 5. Orice deformare, limitare, multiplicare denotă o funcționare anormală a emițătorului și impune verificarea părților sale componente.

Ing. ILIE MIHĂESCU,
Y03CO

librarea definitivă este atunci când curba vizualizată se prezintă ca în figura 2 D. Această situație ne asigură de eliminarea totală a undei purtătoare din spectru, singurele existente fiind cele două benzi laterale, una dintre acestea urmând a fi suprimată de filtru.

După reglajul modulatorului, osciloscopul se va conecta la ieșirea filtrului de bandă sau a unui etaj.

Pe ecranul osciloscopului vor putea apărea desene ca în figura 3. Apariția pe ecran a două linii paralele (fig. 3 A) indică anularea completă a unei benzi laterale, emițătorul putând fi utilizat în trafic.

Dacă pe ecran semnalul apare ca în figura 3 B sau în figura 3 C, înseamnă că a doua bandă laterală nu a fost total anulată, urmând a vedea situația filtrului utilizat.

VERIFICAREA AMPLIFICATORULUI LINIAR

La ieșirea excitatorului, deci după filtrul de bandă, emițătorul conține un amplificator liniar, format din unul sau mai multe etaje. În primul rând se impun verificarea valorilor tensiunilor de

alimentare și polarizare, valoarea tensiunii RF de excitație, punctul de funcționare a etajului.

Aceste condiții de funcționare trebuie să fie strict conforme cu valorile indicate în schemă sau în indicațiile de exploatare a emițătorului.

Cum în general etajul final de putere este echipat cu un tub electronic, vor trebui respectate cu strictețe valorile tensiunii anodice, ale curentului anodic, ale tensiunii de polarizare. Tensiunile de polarizare nu trebuie să varieze în perioada modulatorului.

Se va ține seama și de faptul că un miliampermetru nu poate indica valorile de vârf ale curentului și deci, atunci când acest instrument va indica 240—260 mA, în realitate aceste valori sînt de 360—370 mA.

O altă verificare a etajului final este neutrodinarea (trecerea directă a semnalului prin condensatoarele parazite, formate de electrozi).

Cînd se constată o trecere a semnalului de la intrare direct în antenă, se vor regla elementele de circuit special montate pentru remedierea acestei stări.

Se va verifica apoi amplitudi-

ROB 025 MODULATOR DUBLU ECHILIBRAT

Ing. ANDRIAN NICOLAE

1. GENERALITĂȚI

În practica radioamatorilor un lucru foarte important constă în obținerea unui semnal de tip BLU (SSB) sau în detectarea (demodularea) unui semnal cu purtătoare suprimată. Cea mai utilizată metodă este aceea a folosirii unui modulator dublu echilibrat, care suprimă purtătoarea. Cele mai frecvente sînt modulatori cu tranzistoare, apoi cele cu diode și, mai puțin, cele integrate.

Datorită nevoii de creștere a

performanțelor aparaturii din dotarea radioamatorilor a fost necesară preluarea unor substan-

samluri fabricate special pentru echipamente profesionale. Pe această linie se înscrie și ideea utilizării modulatorilor integrate. Amintim două tipuri: ROB 025 și ROB 796.

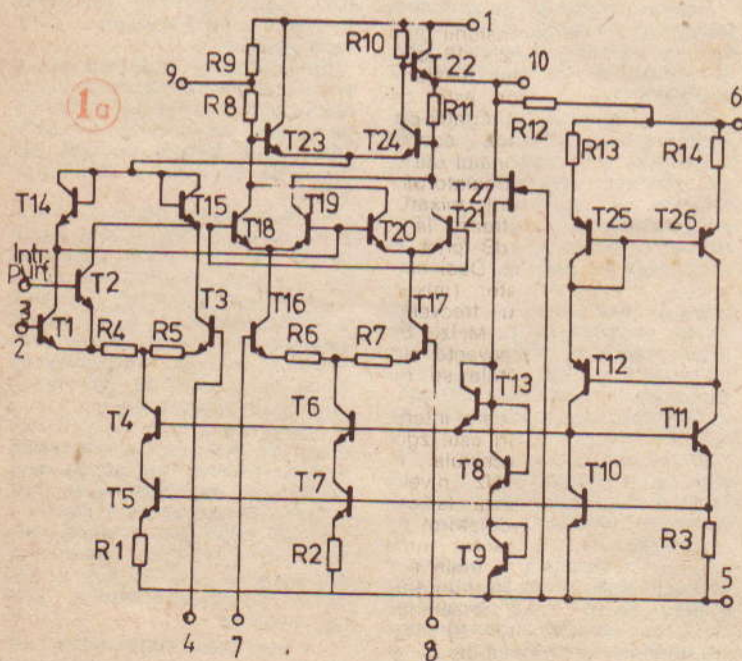
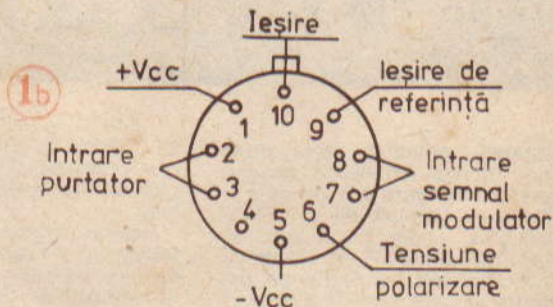
Printre avantajele unor asemenea modulatori față de cele clasice enumerăm: echilibrare excelentă; zgomot de intermodulație mic; dimensiuni reduse.

În cele ce urmează va fi prezentat circuitul integrat ROB 025, fabricat la I.C.C.E.

2. SCHEMA ELECTRICĂ (fig. 1) conține multiplicatorul; convertorul tensiune/curent cu intrare diferențială și limitatorul pentru intrarea de purtător; amplificatorul diferențial de ieșire; rețeaua de polarizare.

Multiplicatorul (modulator dublu echilibrat) formează principalul bloc al circuitului ROB 025. El se compune din tranzistoarele $T_{18} \dots T_{21}$. Intrarea pentru purtător (VFO sau XO) se află în bazele tranzistoarelor, iar cea

VEDERE DE SUS



pentru semnalul modulator (AF sau RF) în emitoarele acestora. Pot fi mixate două semnale sub formă tensiune sau curent. Cele două intrări (de semnal modulator și semnal purtător) pot fi interschimbate între ele, menținându-se la ieșire o formă de undă cu purtătoare suprimată.

Dezavantajul acestui circuit constă într-o considerabilă distorsiune provocată de neliniariitatea joncțiunii bază-emitor a perechii de tranzistoare diferențiale. Pentru a atenua acest efect s-au prevăzut două diode (notate pe schemă T_{14} și T_{15}).

Convertoarele tensiune/curent. Împreună cu diodele T_{14} și T_{15} , plus etajele diferențiale (T_1 , T_2 , T_3 și T_{16} , T_{17}), blocul multiplicator devine un multiplicator liniar utilizând semnale de curent. Curentul maxim injectat în multiplicator de către etajele traductoare nu poate depăși curentul

fixat de generatorul de curent al etajului diferențial.

Amplificatorul de ieșire este format din tranzistoarele T_{23} , T_{24} și T_{22} . Acest etaj primește un semnal de la multiplicator și furnizează un semnal la ieșire. Între terminalul 9 și masă se conectează un condensator care să reprezinte un scurtcircuit la frecvența de lucru. R_9 este egală ca valoare cu R_{11} . Impedanța de ieșire a etajului este foarte mică (cca 3 Ω).

Rețeaua de polarizare. Aceasta trebuie să permită următoarele caracteristici: nivelurile de curent să rămână constante odată cu variația tensiunii de alimentare; să lucreze perfect pînă la limita inferioară a tensiunii de alimentare; curentul de intrare al generatorului să fie independent de temperatură.

Această rețea are în componența sa tranzistoarele $T_{4...T_{12}}$ și $T_{25...T_{27}}$. O compensare excelentă o furnizează tranzistorul FET (T_{27}).

3. CARACTERISTICILE CIRCUITULUI

Una dintre caracteristicile circuitului o reprezintă câștigul de conversie. Acesta este de cca

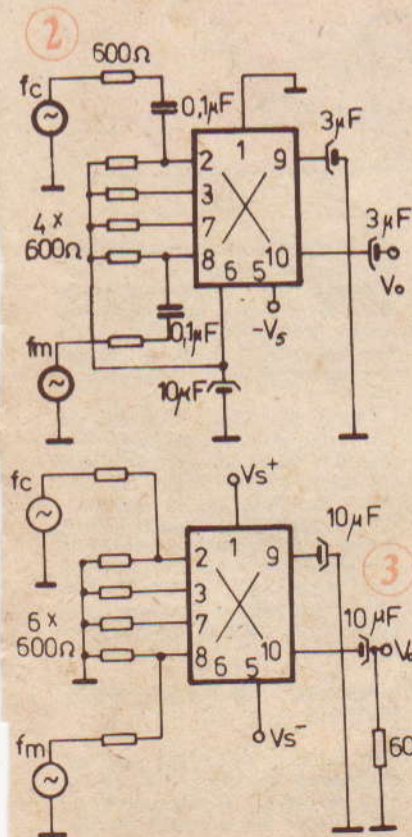
ȘTIATI CĂ...

...podul Giurgeni-Vadu Oii este printre primele 20 de poduri rutiere din Europa? În lungime de 1 450 m (inclusiv viaductele de acces) și cu lățimea de 13,80 m, el permite un flux continuu de autoturisme pe 4 benzi de circulație (cite două în fiecare sens).

...turnul de televiziune Ostankino — Moscova, cu o înălțime de 520 m, este una dintre cele mai înalte clădiri de acest gen din lume? Silueta zveltă a turnului de beton armat și soluția constructivă adoptată îi conferă o rezistență la presiunea laterală a vîntului cu o viteză de peste 40 m/s, vîrfurile oscilînd cu 20—30 cm.

...cel mai mare și renumit amfiteatru roman, Coliseum din Roma, a fost terminat în anul 80 e.n.? De formă eliptică, cu trei etaje și o galerie superioară, avînd o capacitate de 40 000—50 000 de spectatori, amfiteatrul a fost reconstruit în secolul al III-lea, fiind folosit în special pentru luptele de gladiatori.

...palatul Alhambra — Granada (1248—1354), deși construit în Spania, este una dintre cele mai importante opere arhitectonice în stil maur? Proiectat ca reședință pentru regii mauri, palatul este împrejmuit cu un zid întărit, lung de peste 1 600 m.



5 dB, dacă nivelul tensiunii purtătorului este de cca -13 dBv (174 mV), iar nivelul tensiunii semnalului modulator este de cca -26 dBv (39 mV). O altă caracteristică importantă constă în raportul dintre semnalul util și purtător la ieșirea modulatorului (măsură a echilibrării mixerului). Aceasta se păstrează la o valoare de cca 50 dB pînă la frecvențe de 600 kHz. Deci este un excelent modulator (mixer) pentru aparatele cu frecvența intermediară sub 1 MHz. Se poate utiliza și la frecvențe mai mari, dar performanțele se reduc corespunzător.

Un alt parametru care interesează pe radioamatori este zgomotul la ieșirea acestuia. În banda 0,1...1 000 kHz nivelul zgomotului se situează la cca -130 dBv. Deci modulatorul nu este recomandat pentru utilizare în etajele cu semnale sub 120 dBv (0,775 μ V) pentru a păstra cel puțin un raport semnal/zgomot de cel puțin 10 dBv. Avînd în vedere și zgomotul introdus de celelalte etaje ale unui

lanț de recepție, rezultă că modulatorul se poate utiliza în etaje în care se cere o sensibilitate de cca 1...3 μ V.

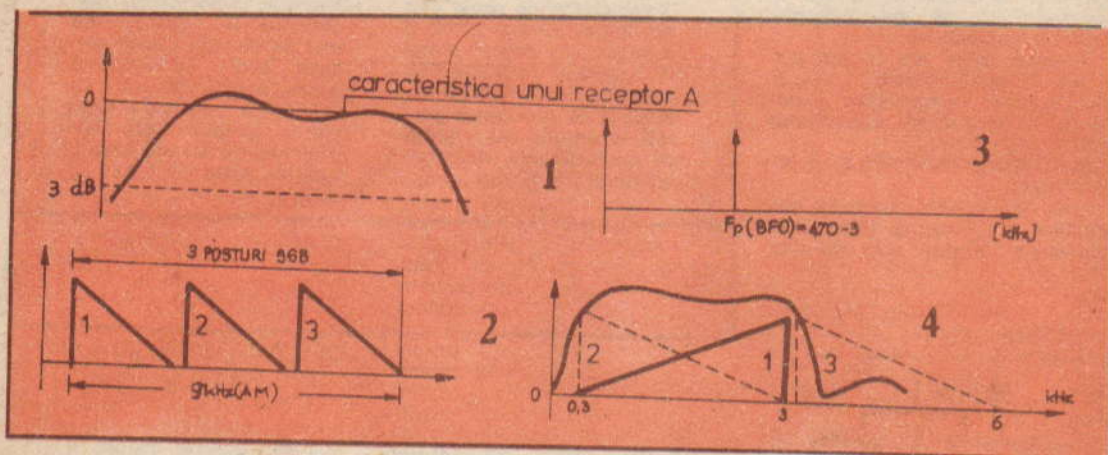
4. APLICAȚII

Printre aplicațiile acestui circuit se pot enumera: modulator dublu echilibrat; circuite compresoare și expandoare; multiplicator de curent continuu; circuite cu reglaj automat al amplificării; multiplicator de curent alternativ; modulator de frecvență; modulator în amplitudine; circuite cu fază blocată (P.L.L.).

Ne vom referi numai la modalitatea de a-l folosi ca modulator dublu echilibrat. ROB 025 poate fi utilizat cu o singură sursă de alimentare între +9, -4 și ± 15 V (fig. 2 și fig. 3). Fiecare din cele două sisteme de alimentare prezintă avantaje și dezavantaje. O singură sursă duce la rejectarea foarte bună a zgomotului (80 dB), dar cere mai multe componente adiționale. Două surse de alimentare duc la diminuarea numărului de componente externe.

ADAPTOR SSB-CW PENTRU RECEPTOARELE INDUSTRIALE

În cele ce urmează este prezentat un adaptor cu ajutorul căruia se rezolvă problema recepționării emisiunilor pentru radioamatori (CW-SSB) cu un receptor industrial.



Caracteristica de frecvență a unui asemenea receptor este adecvată recepționării emisiunilor AM ($B = 9$ kHz). Curba se poate urmări în figura 1. Cum o emisiune SSB necesită numai 3 kHz, cu un asemenea receptor se pot recepționa simultan 3 posturi (fig. 2). Dacă dorim să ascultăm postul nr. 1, refacem purtătoarea (fig. 3). În joasă frecvență (AF) vom obține o așezare a posturilor ca în figura 4. Postul nr. 2 este suprapus peste postul nr. 1, dar este neinteligibil din cauza inversării spectrului. Postul nr. 3 se află în domeniul 3—6 kHz, domeniu perfect audibil. Acesta din urmă se poate elimina ușor prin intercalarea unui filtru trece-jos (F.T.J.). Pentru eliminarea dezavantajelor enumerate mai sus se folosesc două metode: dublă modularea și defazarea sau filtrare suplimentară în frecvența intermediară. Această din urmă metodă a fost aplicată în adaptorul prezentat.

SCHEMA ELECTRICĂ

Schema conține un oscilator (BFO), un separator, un mixer integrat, un filtru (L_1, L_2) și o rețea trece-jos.

Oscilatorul conține un tranzistor de tipul BC 107, bobina acestuia (L_1, L_2) realizându-se dintr-un transformator de F.I. similar celor din receptoarele industriale. Înfășurarea L_1 conține 70 de spire din CuEm $\varnothing 0,1$ mm, iar L_2 conține 10 spire din aceeași sîrmă.

Separatorul (T): s-a introdus în scopul obținerii unei influențe minime asupra oscilatorului.

Mixerul integrat de tipul ROB 025 (I.C.C.E.) are câteva avantaje față de obișnuitele detectoare de produs realizate cu circuite discrete: lucrează liniar cu semnalele avînd amplitudinea cuprinsă între zeci de microvolți și zeci de milivolți; intermodulație mică; atenuare de echilibrare foarte bună (raportul dintre semnalul

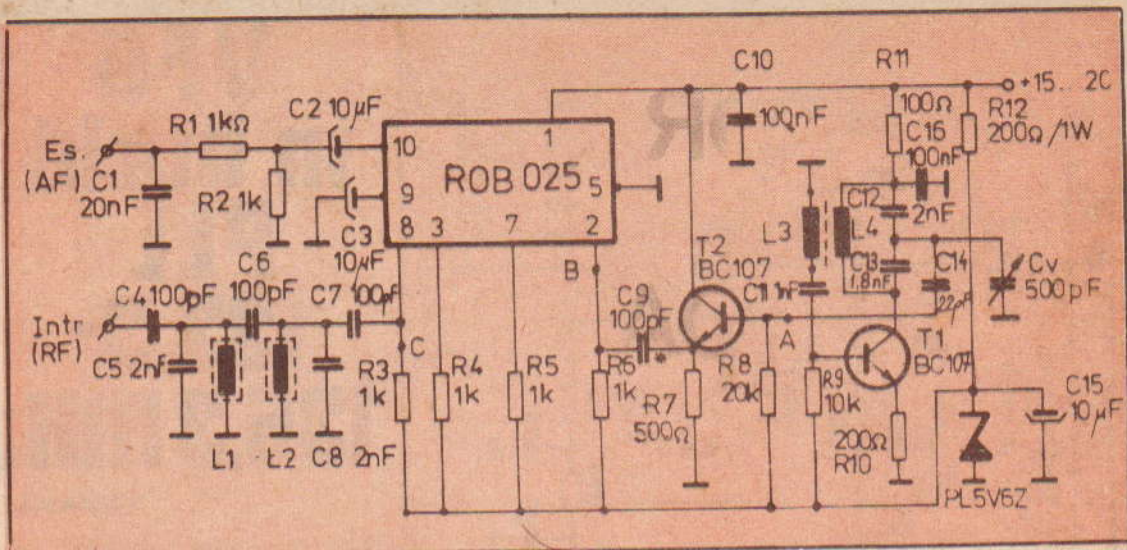
util și reziduu de purtător BFO de cel puțin 40... 50 dB).

Acest din urmă parametru duce la utilizarea unei rețele trece-jos simplificate. În cazul de față s-a utilizat o celulă formată din rezistența R_1 și condensatorul C_1 .

Filtrul de bandă acordat pe frecvența intermediară este format din două circuite rezonante derivație (L_1C_1 și L_2C_2). Cu ajutorul acestuia se creează o bandă de trecere îngustă de cca 3 kHz (-3 dB) necesară în cazul recepționării în condiții optime a semnalelor SSB. Banda de trecere se poate modifica prin schimbarea valorii condensatorului C_1 .

PUNERE ÎN FUNCȚIUNE. REGLAJE

În punctul A se cuplează un osciloscop cu baza de timp reglată la $1\mu s/div.$ și atenuatorul de $0,5-1V/div.$ Se cuplează alimen-



țarea. În punctul A trebuie să apară un semnal sinusoidal. Dacă tranzistorul T₁ nu oscilează, se inversează între ele terminalele bobinei L₁. În caz că amplitudinea oscilației este prea mică, se mărește capacitatea condensatorului C₁₁. Dacă nu se obține rezultatul dorit, se micșorează valoarea rezistenței R₁₀. În cazul unei limitări superioare sau inferioare, se modifică valoarea rezistenței R₁₀ pînă cînd se obține o limitare simetrică. După aceea se micșorează valoarea condensatorului C₁₁ astfel încît să dispară limitarea.

În punctul B se vizualizează un semnal identic cu cel din A. Tot în punctul B se cuplează un frecvențimetru. Rotind din condensatorul C₁₁ se marchează punctul în care frecvența este egală cu frecvența intermediară a aparatului (centrul benzii). De asemenea se marchează și limitele ± 5 kHz.

Pentru acordarea filtrului de bandă se cuplează un generator la intrarea de radiofrecvență (RF), iar osciloscopul în punctul C (se poate înlocui cu un voltmetru de radiofrecvență). Se reglează miezul celor două bobine (L₁ și L₂) în vederea obținerii unei benzi de trecere de 3 kHz. În continuare se reglează generatorul pe frecvența centrală marcată pe C. Amplitudinea semnalului se alege în jur de 20 mV. Osciloscopul se cuplează la ieșirea AF. Rotind condensatorul variabil în ambele sensuri se observă pe ecranul osciloscopului apariția unui semnal AF a cărui frecvență crește pe măsură ce frecvența BFO-ului se depărtează în ambele sensuri de frecvența ge-

neratorului. În cele ce urmează se dă modul de conectare a adaptorului în câteva radioreceptoare industriale.

ALBATROS. Intrarea adaptorului se conectează la colectorul tranzistorului T202. Se scoate din montaj condensatorul C309. Ieșirea adaptorului se conectează la capătul potențiometrului de volum aflat spre condensatorul C309.

NEPTUN S-701 T. Intrarea adaptorului se leagă la colectorul tranzistorului T₅. Ieșirea adaptorului se cuplează printr-o mufă la intrarea de picup.

DARCLEE 4 S-641A. Intrarea adaptorului se conectează la anodul tubului T₁ (piciorușul 6), iar ieșirea adaptorului se leagă la intrarea pentru picup sau la cosa 402.

Pentru cei care nu au posibilitatea să efectueze un reglaj similar celui descris mai sus, se dă în continuare o metodă aproximativă de punere în funcțiune a adaptorului folosindu-se aparatul de recepție în care urmează să se monteze.

Se recepționează un post local de radiodifuziune (AM). Punctul A se conectează pe dioda detectoare a aparatului prin intermediul unui condensator de 100 pF. Se rotește axul condensatorului variabil C sau miezul bobinei pînă cînd în difuzor se obține „zero bit”. După aceea se conectează adaptorul ca pentru recepționarea semnalelor SSB. Se menține aparatul acordat pe postul de radiodifuziune. Se reglează C, pînă ce în difuzor se aude un ton de aproximativ 1 kHz. Se reglează miezul bobinei L₁ pînă la obținerea

unui maxim. Se reglează C, în sens opus celui anterior pînă la obținerea din nou a unui ton de cca 1 kHz. Se rotește miezul bobinei L₂ pînă la obținerea unui maxim. Din acest moment se poate trece la recepționarea semnalelor SSB sau CW.

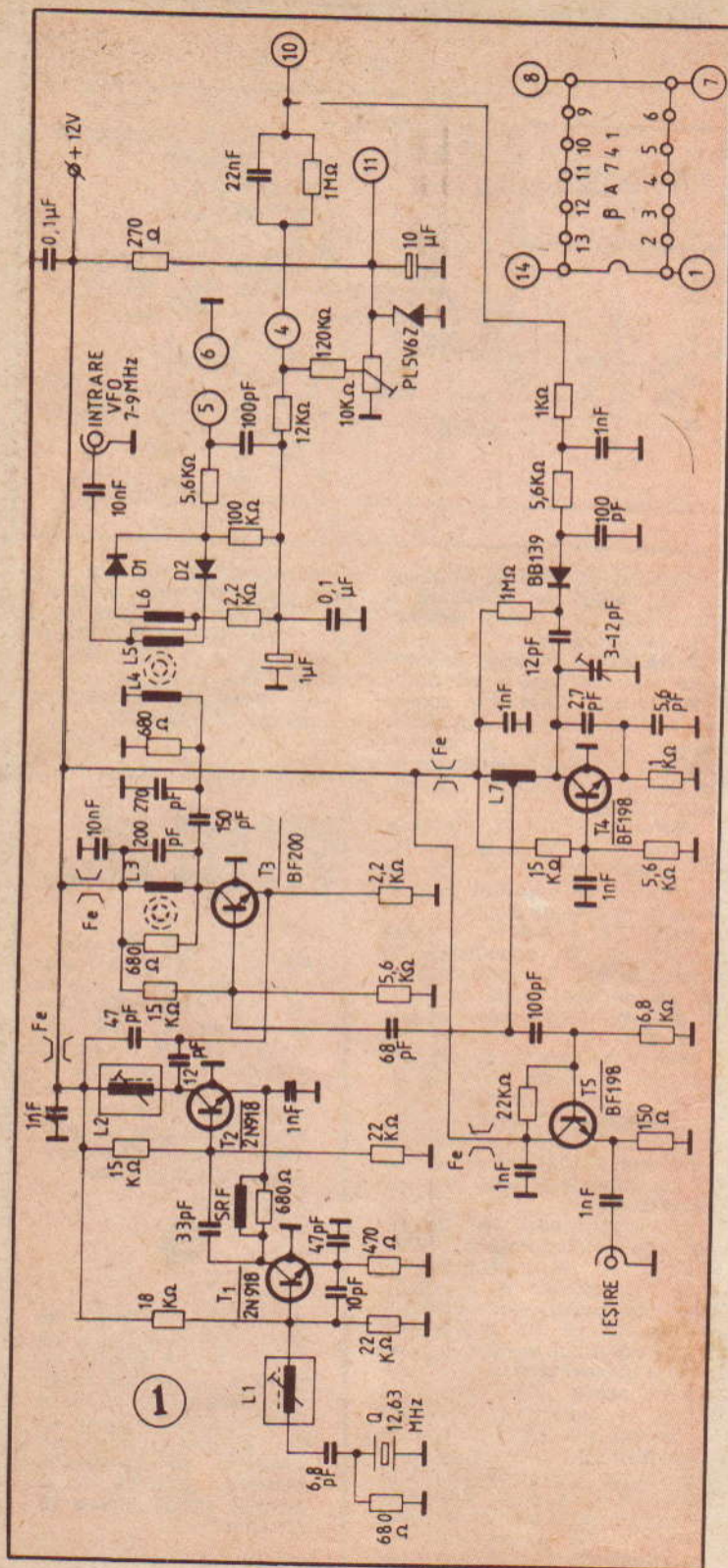
ȘTIATI CĂ...

...„Autostrada del sole” Milano — Neapole, care unește pe 775 km nordul de sudul Italiei, este construită dintr-o suită de lucrări: 400 de poduri și viaducte, 38 de tuneluri rutiere, curbe cu rază mare etc., pe traseul ei fiind amenajate numeroase moteluri, stații service, locuri de parcare?

...volumul lacului de acumulare de la Porțile de Fier — de 2,5 miliarde m³ de apă —, uriașul baraj, cele două ecluze de 310 m lungime și 34 m lățime, ca și întregul echipament energetic de construcție modernă, plasează hidrocentrala printre primele 10 din lume?

VFO in buclă PLL 133,3- 135,3 MHz

YO3AVE



În ultimul timp, mulți constructori amatori au realizat transeivere pentru banda de 144 MHz și chiar pentru unele benzi de unde scurte destinate radioamatorilor, folosind filtre cu cristale pe frecvența de 10,7 MHz. În cazul utilizării acestor filtre pentru banda de 2 m este nevoie de un oscilator cu frecvența variabilă cuprinsă în limitele 133,3—135,3 MHz.

Atunci când se folosesc montaje VFX pentru obținerea unui asemenea semnal, deci atunci când se mixează semnalul de la un oscilator pilotat cu cristal cu altul de la un oscilator LC, este foarte greu să se evite obținerea unor semnale nedorite de mixare datorate combinației a diferite armonici ale frecvențelor semnalelor supuse amestecului, semnale care se manifestă sub forma unor apariții jenante în banda de lucru (utilă). Aceste semnale nedorite pot cauza neplăceri nu numai la recepție, ci chiar și la emisie, prin radiația în eter a unor semnale în afara benzii de lucru, care pot deranja alte servicii.

Realizarea unui oscilator direct pe frecvența de 133,3—135,3 MHz înlătură neajunsul de mai sus. Dar un oscilator cu frecvență atât de ridicată nu oferă o stabilitate suficientă a frecvenței pentru lucrul în regimul cu bandă laterală unică (BLU).

Pentru asigurarea unei stabilități suficiente a frecvenței s-a realizat un reglaj automat al acesteia în modul următor: tranzistoarele T1 și T2 (fig. 1) formează un oscilator în regim „Overtone” pilotat cu cristal, obținându-se în final armonica a 10-a (5 x 2) a frecvenței cristalu-

lui, care este de 12,63 MHz. Frecvența de 126,3 MHz obținută se aplică pe emitorul mixerului (T3). Pe baza mixerului (BF200) se aplică semnalul de la oscilatorul principal (T4), care are frecvența cuprinsă în limitele 133,3—135,3 MHz. În colectorul mixerului se selectează semnalul care va avea frecvența egală cu diferența dintre frecvențele semnalelor aplicate mixerului, adică 7—9 MHz. Circuitul format din inductanțele L3—L6 împreună cu capacitățile aferente reprezintă un filtru „trece bandă” cu lărgimea de bandă de 7—9 MHz. Semnalul de la ieșirea filtrului este aplicat unui detector de raport format din diodele D1 și D2 (diode detectoare cu germaniu EFD 108). Tot la acest detector se aplică și semnalul de la un oscilator cu frecvență variabilă (fig. 2), care are frecvența cuprinsă în limitele 7—9 MHz și o amplitudine de 0,7—0,8 V ef.

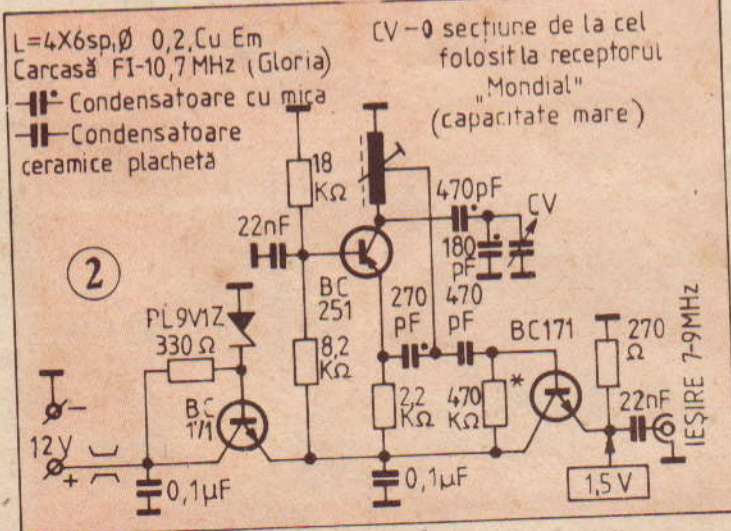
Detectorul de raport „compară” frecvențele semnalelor aplicate (cel obținut la ieșirea mixerului și cel de la VFO exterior) și dă la ieșire un semnal proporțional cu diferența valorii frecvențelor acestor semnale. Deoarece acest semnal (de curent continuu) are valoarea foarte mică, de ordinul zecilor de milivolți, a fost necesară amplificarea acestuia folosind un amplificator operațional de tipul $\beta A 741$. Pe schemă (fig. 1) au fost indicate prin cifre (în cerc) legăturile la piciorușele circuitului $\beta A 741$. Semnalul amplificat în curent continuu de la ieșirea integratului 741 (piciorușul 10), după ce traversează un filtru „trece jos” de tip RC, este aplicat diodei variicap BB139, care comandă frecvența de lucru a autooscilatorului cu frecvența de 133,3—135,3 MHz. În acest mod se obține ca stabilitatea oscilatorului amintit să fie menținută în limitele stabilității

GLUME

- Tovarășe tehnician, televizorul nostru face linii.
- Unde?
- Astă seară mergem la „Nunta lui Figaro”!
- Și ce cadou duceți?
- Există un singur mod de a lua premiul I la școală
- Care?
- Eram sigur că nu-l știți!
- Puștiule, câți ani ai?
- 7.
- 7 și ești mai mic ca umbrela mea.
- Dar câți ani are umbrela?

DATELE BOBINELOR

	Nr. spire	Conductor	Observații
L1	10	$\varnothing 0,2$ CuEm	Bloc UUS-„Gloria” Tor ferită $\varnothing l = 6$, $\varnothing e = 9$, $l = 2,5$, $\mu = 50$
L2	3,5	$\varnothing 0,4$ CuEm	
L3	10	$\varnothing 0,3$ CuEm	
L4	10	„	Se bobinează „cu fir dublu, în partea opusă lui L4, pe același tor Pas 1,5 mm — $\varnothing l = 6$, priză la spira 0,5 Peste rezistor de 680 Ω , 0,5 W
L5	10	„	
L6	10	„	
L7	4	$\varnothing 1$ CuAg	
SRF	6	$\varnothing 0,3$ CuEm	



oscilatorului cu frecvența mică (7—9 MHz). Cu ajutorul rezistorului trimer de 10 k Ω se reglează regimul corect de lucru al amplificatorului operațional 741. Cu ajutorul condensatorului trimer de 3—12 pF se reglează frecvența de lucru a oscilatorului, care trebuie să fie cât mai apropiată de 134,5 MHz (mijlocul benzii de lucru) atunci când scurtcircuităm bobina L4, deci atunci când nu se realizează CAF-ul.

Tranzistorul T5 este un repetor pe emitor, care are rolul de „separator” între ieșire și oscilatorul de bază.

Deoarece la ieșire semnalul este cules de pe o priză a bobinei L7, acest semnal nu va mai fi rezultatul mixării altor două semnale, deci va fi „curat” și nu va mai fi supus inconvenientelor unui montaj VFX.

Practic tot montajul trebuie să fie bine ecranat, iar intrarea de la VFO (7—9 MHz) și ieșirea să se facă prin mufe coaxiale.

Pentru înlăturarea cuplajelor parazite prin circuitul de alimentare au fost folosite „perle” din ferite în circuitele de alimentare a colectoarelor, ca filtre.

Montajul VFO de 7—9 MHz se realizează separat; el trebuie de asemenea bine ecranat. Semnalul se aplică prin cablu coaxial de 75 Ω .

RECEPTOR

Aparatul este destinat recepționării semnalelor modulate în amplitudine sau în frecvență în banda de 144—146 MHz.

MA-MF 144 MHz.

Ing. GEORGE PINTILIE

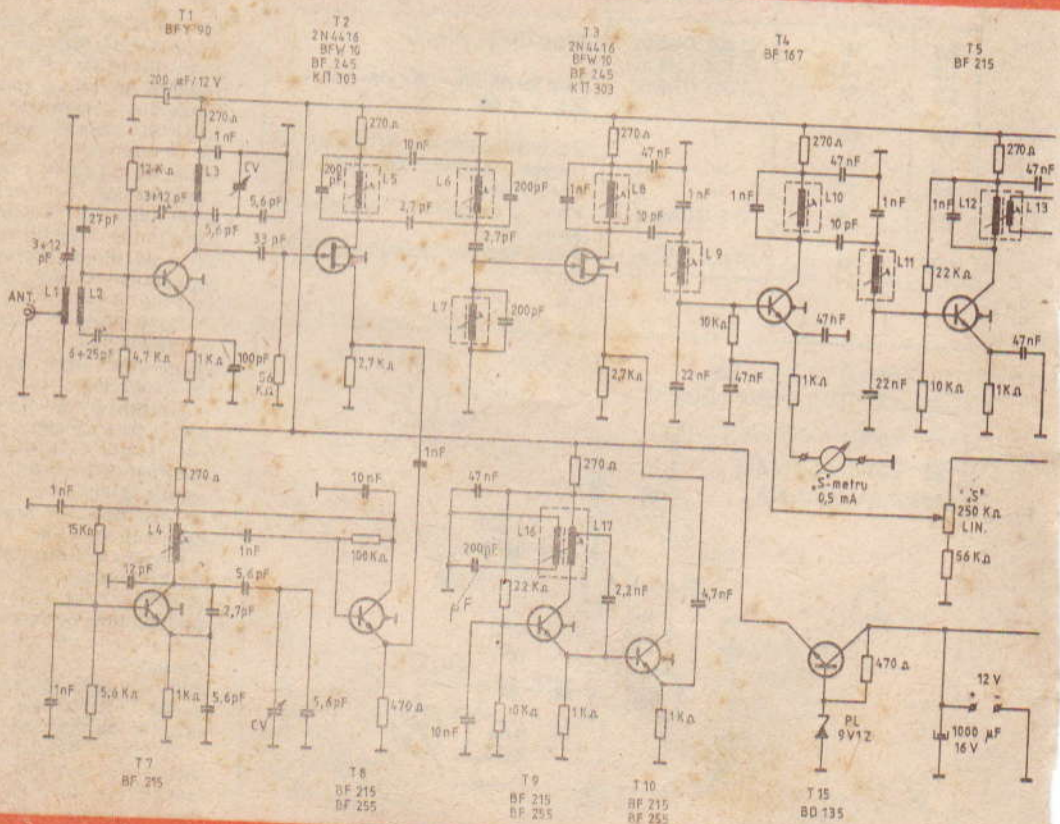
Se observă că montajul se alimentează de la o sursă de 12 V, este realizat cu „minusul” la masă și reprezintă un receptor superheterodină cu dublă schimbare de frecvență.

Semnalele culese de antenă sunt amplificate de tranzistorul T1, cu zgomot redus, de tipul BFY90. La intrare se află un filtru trece-bandă, cu banda de trecere de 2 MHz, realizat cu induc-

tanțele L1, L2 și capacitățile aferente. Pentru realizarea unui câștig cât mai mare și un zgomot cât mai redus, s-a ales un montaj neutrodinat, semnalul de la intrare aplicându-se simultan și în antifază pe bază și emitor.

Primul etaj mixer este realizat cu un tranzistor cu efect de câmp de tipul BFW10 (sau similar). La ieșirea mixerului se află un filtru acordat pe frecvența de 6,8

MHz, format din 3 circuite acordate cuplate capacitiv (L5, L6 și L7). Acest filtru realizează o atenuare a „frecvenței imagine” de cel puțin 50dB. Oscilatorul cu frecvență variabilă (VFO) este realizat cu tranzistorul T7 și generează un semnal cu frecvență cuprinsă în limitele 137,2—139,2 MHz. Acest semnal se aplică pe sursa primului mixer (T2) prin intermediul unui repetor pe emitor, care are rolul de a înlătura influența reciprocă între semnalele de la ieșirea amplificatorului de antenă (T1) și cele generate de VFO. Oscilatorul cu frecvența fixă de 7,255 MHz este realizat cu tranzistorul T9 și se



aplică pe sursa celui de-al doilea mixer tot prin intermediul unui rețetor pe emitor — separator. Cel de-al doilea mixer (T3) este realizat tot cu un tranzistor cu efect de câmp, identic cu T2.

La ieșirea mixerului doi (T3) se află un filtru trece-banda, format din L8, L9, acordat pe frecvență de 455 kHz.

Amplificatorul de frecvență intermediară este realizat cu tranzistoarele T4 și T5. Tranzistorul T4 este comandat cu semnal de reglaj automat și manual al amplificării (RAA).

Detecția semnalelor modulate în amplitudine se realizează cu dioda D1 (diodă detectoare cu germaniu). Pentru recepționarea semnalelor modulate în frecvență a fost folosit încă un etaj amplificator limitator (T6). Detecția semnalelor modulate în frecvență se face cu diodele D2 și D3, identice cu D1.

Limitarea semnalelor de către tranzistorul T6 se face de la o valoare de 200 mV a semnalului aplicat pe bază. Acest fapt se întâmplă când la intrare se aplică

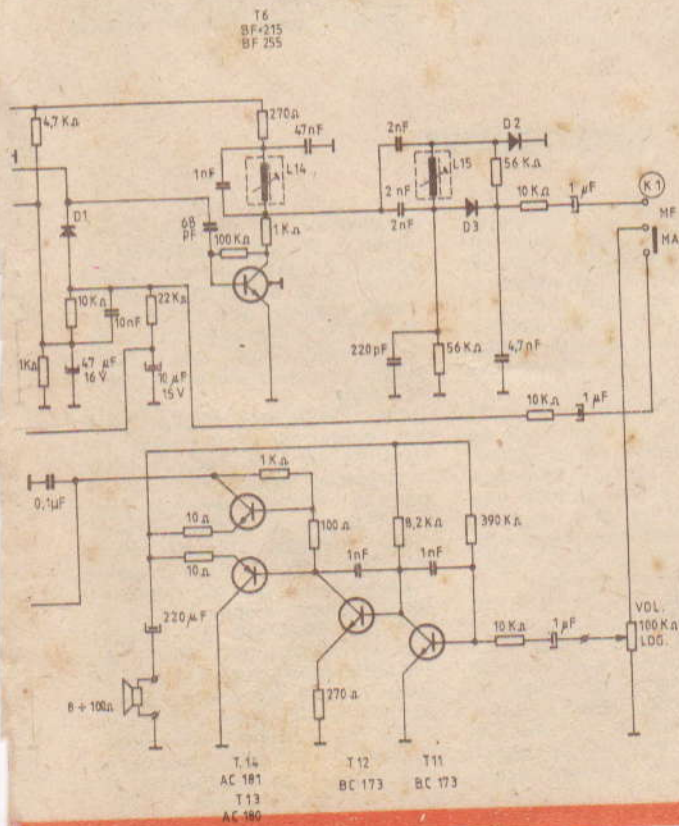
	Fir	Nr. spire	Pas (mm)	Dia-metru bobină	Carcasă	Obser-vații
L1	∅ 0,9 CuEm	6	1	∅ 6	Fără carcasă	Priză la spira 1,5
L2	" "	" "	" "	" "	" "	" "
L3	" "	3	1	∅ 6	" "	" "
L4	" "	2,75	1	∅ 4,5	Bloc UUS „Gloria”	Priza la spira 0,5
L5, L6, L8, L7, L9, L10, L11, L12, L14, L15	∅ 0,2 CuEm	10	—	—	MF-„Gloria”	—
L13	" "	50	—	—	" "	Peste L12
L16	∅ 0,2 CuEm	9	—	—	" "	Peste L17
L17	" "	1+3	—	—	" "	—

un semnal de ordinul a $1\mu\text{V}$. Amplificatorul de ascultare este realizat cu tranzistoarele T11-T14 și are o putere „audio” la ieșire de 400 mW.

Receptorul este prevăzut cu

un stabilizator încorporat de 9 V, realizat cu tranzistorul T15 și dioda Zener PL9V1Z.

Condensatorul variabil este de la receptorul „Mondial”.



Un trimmer este un condensator variabil cu capacitate redusă, ce permite realizarea unor reglaje precise ale circuitelor de acord sau măsură. Se poate realiza un astfel de condensator utilizând o cutie de chibrituri și două benzi de staniol (gen ambalaj de brânză topită, bomboane, ciocolată). Cele două benzi (A) constituie cei doi electrozi ai condensatorului; unul este lipit de partea superioară a cutiei, iar celălalt pe exteriorul părții culisante (cum se vede în figură). O bornă de conexiune (C) este fixată pe fiecare bandă. Pentru sporirea utilității, o scară de etalonaj (B) poate fi realizată pe un perete al părții mobile. Când cutia este închisă, capacitatea condensatorului va fi maximă; mișcând cutia, capacitatea se va reduce.



RECEPTOR SINCRODINĂ ÎN 3,5-7-14 MHz

1. GENERALITĂȚI

Aparatul prezentat în continuare permite recepția emisiunilor SSB și CW din benzile pentru radioamatori de 80, 40 și 20 m.

Sensibilitatea este mai bună de 1 μ V, depinzând în mare măsură de calitatea execuției montajului și a pieselor folosite. Principiul de funcționare este cunoscut radioamatorilor și se

bazează pe mixarea directă (sincrodinare) a semnalului recepționat cu semnalul unui oscilator local având frecvența identică cu cea a purtătoarei suprimate, rezultând direct spectrul audio. Acesta trebuie amplificat de cca 10^4 ori pentru a obține în difuzor o putere de cel puțin 50 mW, în cazul celui mai slab sem-

nal recepționat.

Receptorul are în componența sa următoarele etaje: un amplificator de radiofrecvență (T1, T2, T3), 3 filtre trece-bandă, un mixer (CDB 4121 și două diode EFD), un oscilator variabil cu separator (T4, T5) și un amplificator audio (BA 741 și TBA 790 K).

2. PĂRȚI COMPONENTE, DETALII CONSTRUCTIVE

2.1. Amplificatorul de radiofrecvență. Acest etaj amplifică semnalul de radiofrecvență cules de la ieșirea filtrului de bandă. Este realizat cu tranzistoarele T1, T2 și T3. Tranzistoarele T1 și T2 formează un etaj cu cuplaj prin emitor, iar T3 face adaptarea cu mixerul. Pentru a avea un raport cât mai bun între semnalul util și zgomot este necesară o bună ecranare a etajului.

Sarcina tranzistorului T2 este formată din impedanța bobinei șoc S1 și intrarea tranzistorului T3. Bobina de șoc S1 se realizează pe un miez drept de ferită cu diametrul de 3-5 mm, pe care se bobinează un număr de 35-70 spire. Cuplajul amplificatorului cu mixerul se realizează prin intermediul condensatorului C20.

2.2. Filtrele de bandă. Pentru fiecare bandă recepționată s-a prevăzut câte un filtru. Fiecare conține câte 3 bobine. Structura filtrului este aceeași pentru fie-

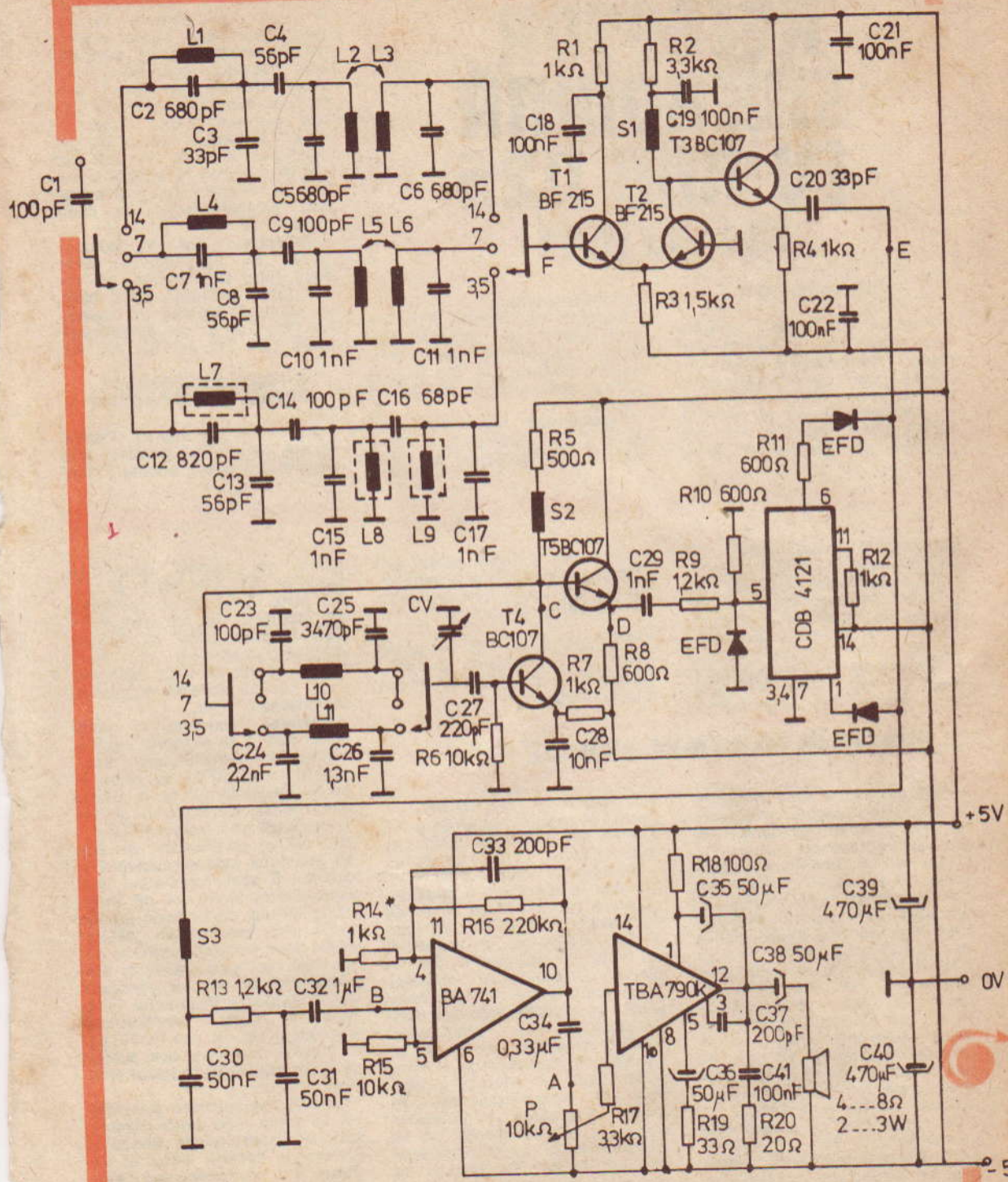
care bandă. Filtrul trece-bandă (FTB) pentru 3,5 MHz are o acoperire între 3,45 MHz și 3,9 MHz (-3 dB). Bobinele se realizează pe miezuri tip oală folosite în etajele de frecvență intermediară ale receptoarelor industriale. L7, L8 și L9 au câte 10 spire din CuEm \varnothing 0,2...0,3 mm.

Pentru banda de 7 MHz și 14 MHz bobinele se realizează pe carcase fără miez având diametrul de 10 mm. L4, L5 și L6 se bobinează pe aceeași carcasă, cuplajul făcându-se prin apropierea sau depărtarea reciprocă. L1, L2 și L3 conțin câte 7 spire din CuEm \varnothing 0,3...0,45 mm.

2.3. Mixerul este de tipul comutator întrerupător prin scurtcircuitare cu două diode EFD cuplate la ieșirile O și Q ale unui circuit basculant monostabil de tipul CDB 4121. Acesta furnizează impulsuri cu durata de cca 45-50 nanosecunde, realizând o comutare aproape ideală a diodelor între starea blocat și saturat. Fronturile abrupte ale

impulsurilor fac posibilă funcționarea pe o subarmonică a frecvenței recepționate, lucru util în cazul benzii de 14 MHz. Astfel, realizând un oscilator între 7 MHz și 7,2 MHz, va rezulta o frecvență mult mai stabilă decât în cazul unuia pe 14-14,4 MHz.

2.4. Oscilatorul Vackar-Tesla s-a realizat cu un tranzistor de tipul BC 107 (T4). Pentru a avea o stabilitate maximă și o radiație parazită minimă condensatorul Cv (500 pF) se montează într-o cutie metalică. Condensatoarele C23...C26 vor fi alese astfel încât să existe o bună compensare termică. Bobinele L10 și L11 se realizează pe miezuri similare celor din filtrul de 3,5 MHz. Înfășurarea L11 are 10 spire, iar L10 are 7 spire. Socul S2 conține 30 spire din CuEm \varnothing 0,2 mm bobinate pe o rezistență de 0,5 W/1 M Ω . Separatorul este realizat cu tranzistorul T5, care lucrează ca repetor pe emitor. Pentru banda de 7 și 14 MHz



RECEPTOR SINCRODINĂ CU ROB 025 (3,5 și 7 MHz)

1. GENERALITĂȚI

Printre avantajele utilizării unui mixer integrat se pot enumera: intermodulație mică; lucrează liniar cu semnale având amplitudinea cuprinsă între zeci de microvolți și zeci de milivolți; echilibrare excelentă; elimină bobinele sau torurile de ferită;

dimensiune redusă.

Mergând pe această linie s-a experimentat un receptor sincrodină ce permite recepția emisiunilor SSB și CW din benzile pentru radioamatori de 3,5 și 7 MHz.

Sensibilitatea receptorului este de $1...2 \mu\text{V}$, depinzând în mare măsură de calitatea execuției

montajului și a pieselor folosite. Principiul sincrodinării se bazează pe mixarea directă a semnalului recepționat cu semnalul unui oscilator local având frecvența identică cu cea a purtătoarei suprimate, rezultând direct spectrul audio. După filtrare, semnalul audio trebuie amplificat de cca $10^4...10^5$ ori pentru a obține în difuzor o putere de cel puțin 50 mW la un raport semnal/zgomot de minimum 10 dB.

Receptorul are în componența sa următoarele etaje: două filtre trece-bandă, un mixer dublu echilibrat (ROB 025), un oscilator variabil cu separator (T1, T2) și un amplificator audio ($\beta\text{A } 741$ și TBA 790 K).

2. PĂRȚI COMPONENTE, DETALII CONSTRUCTIVE

2.1. Filtre de bandă. Pentru fiecare bandă s-a prevăzut câte un filtru cu câte 3 bobine. Filtrul

se folosește aceeași bobină, din motivul arătat la pct. 2.3.

2.5. Amplificatorul audio conține un preamplificator cu $\beta\text{A } 741$ și un amplificator final cu TBA 790 K. La intrarea etajului se află un filtru trece-jos ce conține șocul S3 și o rețea RC formată din R13, C30 și C31. Semnalul furnizat de amplificatorul

$\beta\text{A } 741$ este suficient pentru a fi preluat de etajul final și amplificat la un nivel corespunzător audției într-un difuzor de $2...3 \text{ W}/4...8\Omega$.

Din rezistența R19 se poate modifica amplificarea. Condensatorul C37 realizează o limitare a benzii redade.

căruia se verifică acoperirea benzilor 3,5...3,8 MHz și 7...7,2 MHz. Factorul de acoperire se modifică din condensatorul C25, respectiv C26, iar limitele inferioară-superioară din măsurile bobinelor L10, respectiv L11. Tot cu această ocazie se etalonează și scala.

Testarea mixerului se realizează fără a se alimenta amplificatorul de radiofrecvență. Oscilatorul local (VFO) se reglează pe o frecvență F0 în interiorul unei benzi. Generatorul de RF se reglează pe o frecvență F0 + 1 kHz și o amplitudine de cca $30 \mu\text{V}$, după care se cuplează în punctul E prin intermediul unui condensator de 20—30 pF. În difuzor trebuie să se audă un ton de 1 kHz, rezultat din „bătăia” celor două frecvențe (VFO și generator). Se alimentează și amplificatorul de RF, iar generatorul se cuplează în punctul F. Se modifică numai amplitudinea semnalului RF la cca $1...10 \mu\text{V}$. Rezultatul în difuzor este același sau mai bun decât în cazul anterior.

În final, se cuplează generatorul la antenă. Se trece comutatorul pe fiecare bandă. Banda de trecere a fiecărui filtru se reglează prin apropierea sau depărtarea celor două bobine (L2, L3 sau L5, L6) cuplate magnetic sau prin mărirea sau micșorarea valorii condensatorului C16.

3. PUNERE ÎN FUNCȚIUNE-REGLAJE

Pentru testare sînt necesare următoarele aparate: AVO-metru, frecvențmetru, generator de semnal și osciloscop.

Mai întîi se testează amplificatorul de putere. Condensatorul C34 se scoate de pe montaj. Se alimentează numai circuitul TBA 790K. În locul difuzorului se conectează o rezistență de $5 \Omega/3 \text{ W}$. În punctul A se conectează generatorul AF. Frecvența se fixează la 1 kHz, iar amplitudinea la cca 15 mV. Dacă amplitudinea tensiunii măsurate la bornele rezistenței de sarcină depășește 0,5 V și forma este sinusoidală, înseamnă că amplificatorul funcționează corect.

În continuare, se alimentează și circuitul $\beta\text{A } 741$. Generatorul se cuplează în punctul B. Amplitudinea semnalului furnizat trebuie să fie de 0,3 mV, iar frecvența de 1000 Hz. La ieșirea preamplificatorului se măsoară

o tensiune de cca 50...70 mV. Dacă montajul autooscilează, se mărește valoarea condensatorului C33.

Următoarea etapă constă în punerea în funcțiune a oscilatorului. În punctul D se cuplează osciloscopul avînd baza de timp de $0,5 \mu\text{s}/\text{diviziune}$, iar atenuatorul la 0,5—1 V/diviziune. Se cuplează alimentarea etajului. Dacă tranzistorul T4 nu oscilează, se mărește valoarea condensatorului C27. Forma semnalului vizualizat trebuie să se apropie cît mai mult de o sinusoidă. Dacă se observă o limitare, se micșorează sau se mărește valoarea condensatorului C27 și a rezistenței R5. În continuare, se trece osciloscopul în punctul D. Trebuie ca semnalul să prezinte aceeași formă și amplitudine ca în punctul C. Tot în D se cuplează și frecvențmetrul cu ajutorul

trece-banda pentru 3,5 MHz are o acoperire între 3,45 MHz și 3,9 MHz (-3 dB). Bobinele se realizează pe carcasa similare cu cele din etajele de frecvență intermediară ale receptoarelor industriale. L4, L5 și L6 conțin câte 10 spire din CuEm \varnothing 0,2...0,3 mm. Pentru banda de 7 MHz bobinele se realizează pe carcasa fără miez având diametrul de 10 mm. L1, L2 și L3 au câte 11 spire din CuEm \varnothing 0,3...0,45 mm.

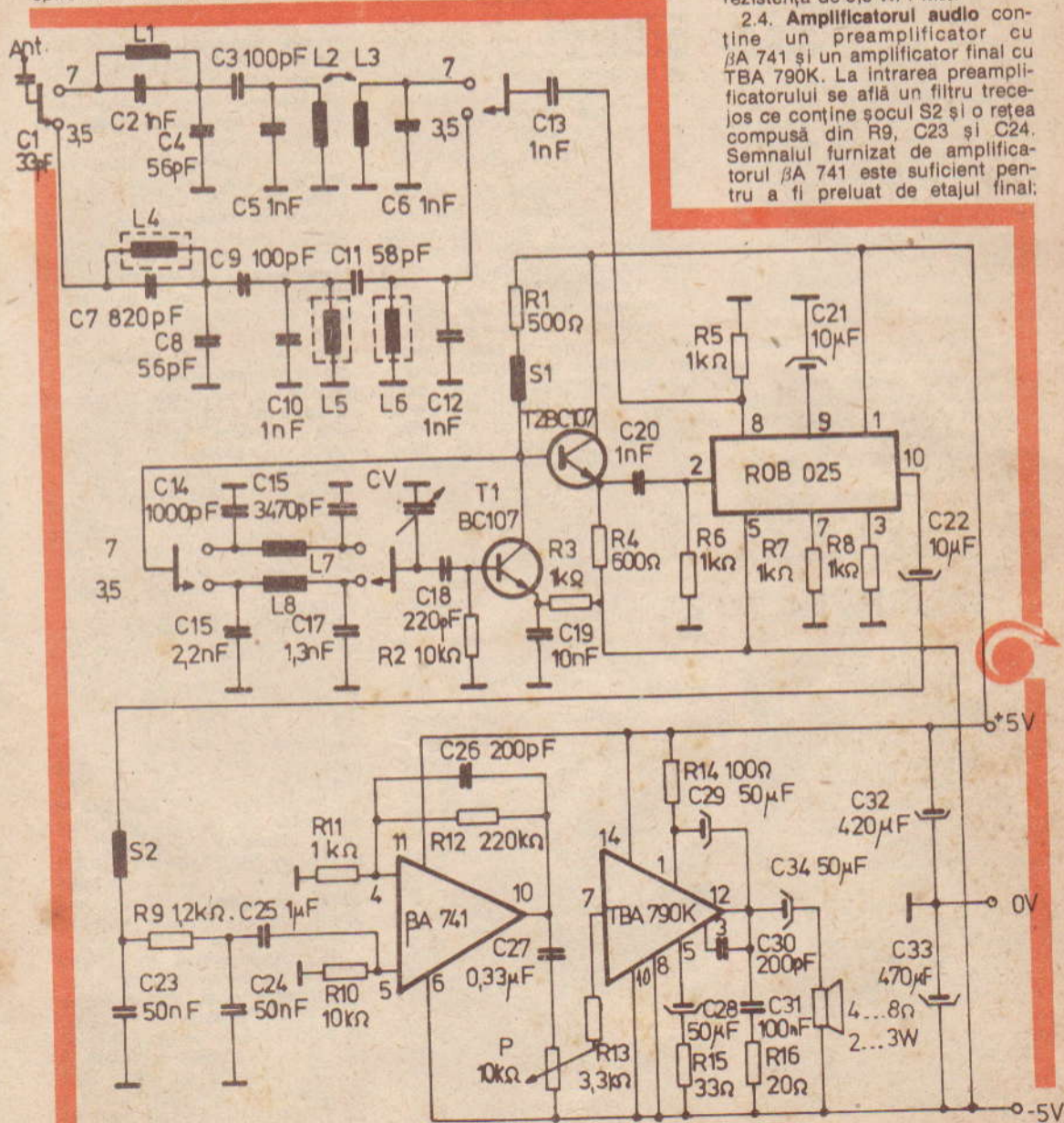
L5 și L6 se bobinează pe aceeași carcasă, cuplajul făcându-se prin oprirea sau depărtarea reciprocă.

2.2. **Mixerul** este de tipul ROB 025 fabricat la I.C.C.E. Alimentarea se face cu sursă dublă de ± 5 V...7 V. Cîștigul de conversie al acestuia este în jur de 5 dB dacă nivelul tensiunii VFO-ului este de cca -13 dBv (174 mV). Zgomotul mixerului este de cca -130 dBv (0,245 μ V). Deci obți-

nera unei sensibilități de 1 μ V depinde și de zgomotul amplificatorului audio.

2.3. **Oscilatorul** de tipul Vaccar-Tesla conține un tranzistor de tipul BC 107. Bobina L8 se realizează pe un miez similar cu cele folosite pentru L4-L6 și conține 10 spire din CuEm \varnothing 0,2 mm. L7 conține 7 spire și se bobinează pe același tip de miez. Șocul S1 conține 30 de spire din CuEm \varnothing 0,2 mm, bobinate pe o rezistență de 0,5 W/1 M Ω .

2.4. **Amplificatorul audio** conține un preamplificator cu β A 741 și un amplificator final cu TBA 790K. La intrarea preamplificatorului se află un filtru trece-jos ce conține șocul S2 și o rețea compusă din R9, C23 și C24. Semnalul furnizat de amplificatorul β A 741 este suficient pentru a fi preluat de etajul final.



dacă nu, se micșorează valoarea rezistenței R11. Din R15 se poate mări amplificarea etajului final. Volumul se reglează din potențiometrul P.

3. PUNERE ÎN FUNCȚIUNE. REGLAJE.

Pentru testare sînt necesare următoarele aparate: AVO-metru, frecvențmetru, generator de semnale AF și RF, osciloscop.

Mai întîi se testează amplificatorul de putere. Se alimentează numai circuitul TBA790 K. La intrare (pin 7) se conectează generatorul AF prin intermediul unui condensator de 1 μ F. Frecvența se fixează la 1 kHz, iar amplitudinea la ca 15 mV. Dacă amplificarea tensiunii măsurate la bornele difuzorului depășește 0,5 V iar forma este sinusoidală, înseamnă că amplificatorul funcționează corect. În continuare, se alimentează și circuitul integrat β A 741. Generatorul se cuplează la intrarea acestuia (pin 5). Amplitudinea semnalului se micșorează la ca 20...100 μ V. Dacă raportul semnal/zgomot nu este satisfăcător, se iau măsuri suplimentare de ecranare.

Următoarea etapă constă în punerea în funcțiune a oscilatorului. În emitorul tranzistorului T1 se cuplează osciloscopul avînd baza de timp de 0,5 μ s/div., iar atenuatorul la 0,5—1 V/div. Se cuplează alimentarea etajului. Dacă nu oscilează se mărește valoarea condensatorului C18. Forma semnalului trebuie să se apropie cît mai mult de o sinusoidă. Dacă se observă o limitare, se micșorează sau se mărește valoarea rezistenței R1. În emitorul tranzistorului T2 semnalul trebuie să păstreze aceleași caracteristici. Tot în acest punct se cuplează frecvențmetrul și se verifică acoperirea benzilor 3,5...3,8 MHz și 7...7,1 MHz. Factorul de acoperire se modifică din C17, respectiv C15, iar limitele inferioară-superioară din miezurile bobinelor L8, respectiv L7. După aceea se etalonează și scala.

Testarea mixerului se realizează prin aplicarea la intrarea acestuia (pin 8) a unui semnal de ca 10 μ V și frecvența F0 în interiorul uneia din benzi. VFO-ul se reglează pe F0 \pm 1 kHz. În difuzor trebuie să se audă un ton de 1 kHz, rezultat al mixării celor două frecvențe.

Filtrele trece-bandă se acoardează cu ajutorul generatorului și osciloscopului în vederea obținerii benzilor de trecere specificate la pct. 2.1

Tx CW/BLD

Y03CO

1. GENERALITĂȚI

Emitătorul prezentat permite lucrul în banda de 3,5 și 7 MHz; semnalul emis este fără purtătoare în cazul legăturilor în fonie și cu purtătoare nemodulată în cazul legăturilor în telegrafie.

Atenuarea purtătoarei este mai bună de 40 dB și depinde în mare măsură și de ecranări, blindaje etc.

Montajul conține un amplificator de microfon, un oscilator variabil (VFO), un mixer dublu echilibrat, două filtre de bandă și amplificatorul de emisie.

2. FUNCȚIONARE

Semnalul furnizat de microfon ajunge la intrarea amplificatorului I₁. După ce este amplificat, semnalul este aplicat la intrarea amplificatorului L₁, care realizează și o compresie. De la ieșirea lui L₁ se aplică la intrarea mixerului integrat de tipul ROB 025. Aici sosește și semnalul de radiofrecvență furnizat de VFO. Sarcina mixerului este formată din filtrele trece-bandă. După filtrarea globală, semnalul ajunge la preamplificatorul de radiofrecvență (T₁). Cuplajul cu etajul final (T₂) se realizează printr-un tor de ferită. Adaptarea antenei la etajul final se face cu ajutorul unui transmatch.

3. PĂRȚI COMPONENTE. DESCRIERE

3.1. Amplificatorul de microfon conține două etaje ce au în componență cîte un operațional de tipul β A 741. La intrarea primului etaj se află un circuit RC care taie frecvențele peste 2,5 kHz. În paralel cu microfonul se află conectat un contact B ce scurtcircuitează intrarea. Cînd se emite se apasă butonul B. Acesta este util și în cazul emiterii semnalelor telegrafice, nefiind necesare alte comenzi suplimentare. Semnalul audio se transmite etajului următor (I₂) prin intermediul potențiometrului P. Acesta se reglează în funcție de sensibilitatea microfonului. Cele două diode conectate pe bucla de reacție a amplificatorului I₁ intră în funcțiune dacă amplitudinea semnalului la ieșire depășește 0,4 — 0,5 V.

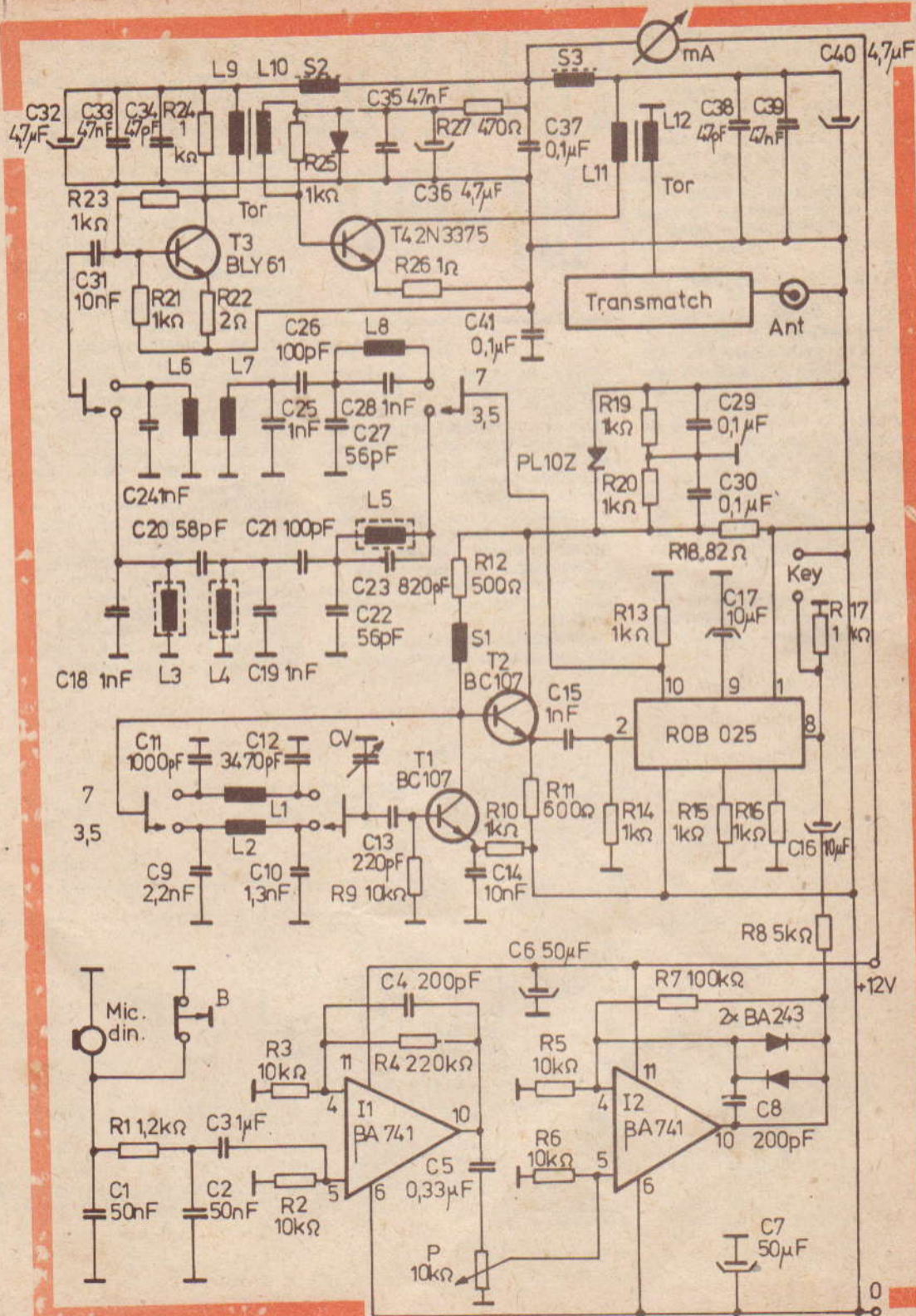
3.2. Mixerul. Se utilizează un mixer dublu echilibrat realizat sub formă integrată (ROB 025). Printre avantajele utilizării unui astfel de mixer enumerăm: echilibrare excelentă; zgomot de interferență mic; elimină bobinele sau torurile de ferită; dimensiuni reduse.

3.3. Oscilatorul de tipul Vac-Kar-Tesla s-a realizat cu un tranzistor de tip BC 107 (T₁). Pentru a avea stabilitate maximă și o radiație parazită minimă condensatorul C_v (500 pF) se montează într-o cutie metalică. Condensatoarele C₀ ... C₂ vor fi alese astfel încît să existe o bună compensare termică. Bobina L₁ se realizează pe un miez similar celor din amplificatoarele F.I. din receptoarele industriale și conține 10 spire din CuEm \varnothing 0,2 mm. Bobina L₂ conține 7 spire și se bobinează pe același tip de miez. Socul S₁ conține 30 de spire din CuEm \varnothing 0,2 mm bobinate pe o rezistență de 0,5 W/1M Ω . Separatorul (T₂) lucrează ca repetor pe emitor. Scopul acestuia este de a izola cît mai mult oscilatorul față de influențele etajelor emițătorului.

3.4. Filtrele de bandă. Pentru fiecare bandă s-a prevăzut cîte un filtru cu cîte 3 bobine. Filtrul trece-bandă pentru 3,5 MHz are o acoperire între 3,45 MHz și 3,9 MHz (-3 dB). Bobinele se realizează pe carcasa similare cu L₁, L₂, L₃ și L₄ au cîte 10 spire din CuEm \varnothing 0,2 ... 0,3 mm. Pentru banda de 7 MHz bobinele se realizează pe carcasa fără miez avînd diametrul de 10 mm. L₅, L₆ și L₇ au cîte 11 spire din CuEm \varnothing 0,3 ... 0,45 mm. L₈ și L₉ se bobinează pe aceeași carcasă, cuplajul făcîndu-se prin apropierea sau departarea reciprocă.

3.5. Amplificatorul de emisie conține un preamplificator și un amplificator final. Preamplificatorul (T₁) folosește un tranzistor de putere medie de tipul 2M3553 sau BLY61, ambele fabricate la I.C.C.E. Cuplajul cu etajul final se realizează prin intermediul a două bobine (L₀ și L₁₀) realizate

(CONTINUARE ÎN PAG. 59)



Emitătorul prezentat este destinat folosirii atât în condiții staționare, cât și „portabil”, deoarece se alimentează de la o sursă de 12 V, de regulă un acumulator, și este realizat cu „minusul la masă”. Aparatul are frecvența variabilă și poate lucra în limitele 144—146 MHz, cu modulație de frecvență realizată cu o diodă varicap, ceea ce conduce la o reducere substanțială a consumului de energie electrică.

Oscilatorul cu frecvență variabilă cuprinsă în limitele 18,000 — 18,250 MHz, realizat cu tranzistorul T3, precum și cele două separatoare (T4, T5) sînt alimentate continuu cu tensiunea stabilizată de 9 V pentru a obține o stabilitate bună a frecvenței în timp, la trecerile de pe emisie pe recepție.

Atunci cînd emițătorul este oprit (cînd sîntem în regim de recepție), pentru ca armonica a 8-a a oscilatorului ($18 \times 8 = 144$) să nu fie auzită în receptor și astfel să nu ne deranjeze la recepție, acționează releul REL 2, care pune în scurt plăcile condensatorului variabil, creînd astfel o „aruncare” în afara benzii utile a semnalului generat de VFO.

EMITĂTOR MF-10W

Ing. G. PINTILIE

Cînd dorim să ne „acordăm” exact cu emițătorul pe frecvența de lucru a corespondentului, atunci, cu ajutorul întrerupătorului K2, întrerupem alimentarea releului REL 2 (de tip trestie) și ne acordăm prin ascultarea în receptor a bătăilor între semnalul propriu și cel recepționat, după care aducem întrerupătorul K2 în starea inițială (închis).

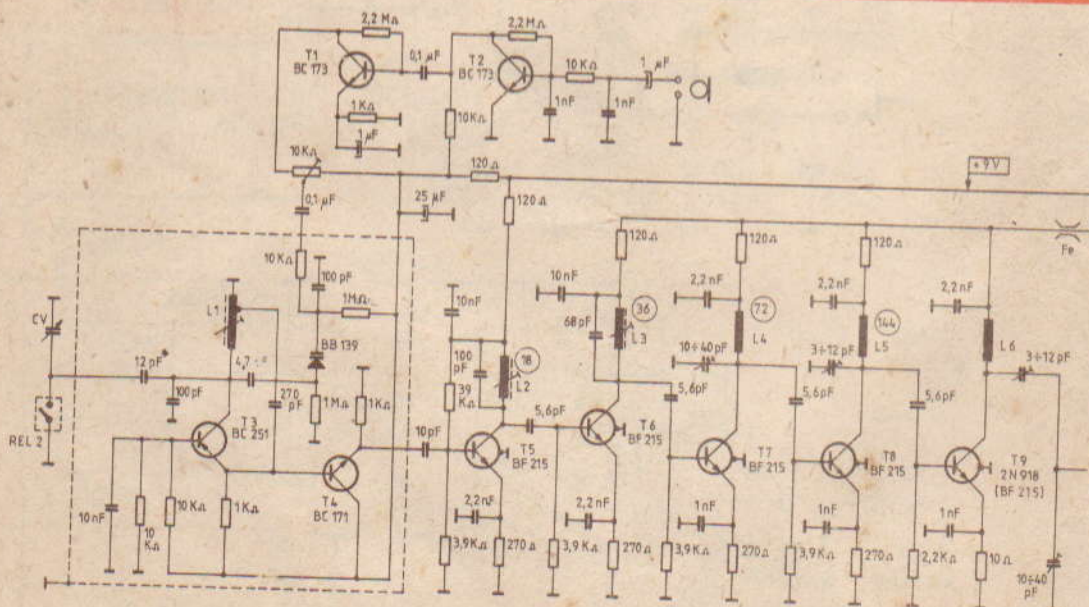
Oscilatorul de bandă (VFO) este realizat cu tranzistorul T3 și este urmat de două separatoare, T4 și T5.

Următoarele trei etaje (T6—T8) sînt dubloare de frecvență și, în fi-

nal, se obține frecvența de 144 MHz. În continuare, sînt 3 etaje amplificatoare în putere ale semnalului de 144 MHz.

Etajul final este realizat cu tranzistorul 2N3927, care, la tensiunea de alimentare de 12,6 V (tensiune de la un acumulator auto), consumă un curent de 1,15 — 1,25 A. În acest fel se obține o putere input de circa 15 W, iar la ieșire o putere utilă de 10 W. În cazul cînd folosim ca final un tranzistor KT 907 sau 2N3632, puterea scade la 7—8 W. Amplificatorul de microfon este realizat cu tranzistoarele T1 și T2. Cu ajutorul potențiometrului semi-reglabil de 10 k Ω se reglează deviația de frecvență. Cînd folosim un microfon de casetofon cu impedanța de ordinul a 250 Ω , potențiometrul semi-reglabil trebuie să fie pus la circa un sfert din cursă (există rezervă mare de amplificare).

Emițătorul este protejat în cazul lipsei antenei datorită prezenței circuitului acordat de la ieșire format din L12 și condensatorul trimer de 10—60 pF. Atunci cînd lipsește antena, acest circuit constituie o impedanță mare, deci o sarcină redusă pentru etajul final, iar consumul acestuia scade cam la 1/2 din consumul în





sarcină (cu antenă). Această protecție nu este valabilă pentru cazul de scurtcircuit. Releul REL 1 este de tip miniatură, de 12 V, produs de Întreprinderea „Electromagnetica”. Comutarea emisie-recepție se face acționând asupra butonului (comutatorului) K3. Se poate folosi comutatorul cu care sînt prevăzute unele microfoane de casetofoane.

DATELE BOBINELOR (EMITĂTOR)

	Fir	Nr. spire	Pas (mm)	Diametru bobină	Carcasă
L1	∅ 0,2 CuEm	3 + 7	—	4,5	Fl—10,7 „Gloria”
L2	∅ 0,5 CuEm	11,5	—	—	—
L3	—	6,5	—	—	—
L4	∅ 0,9 CuEm	7	0,5	6	—
L5, L6	—	4	1	—	—
L7, L9,	—	—	—	—	—
L11	—	5	1	—	—
L8, L10	—	1,25	—	—	—
L12	—	2,25	—	—	—
SRF1	∅ 0,4 CuEm	12	—	4	—
SRF2	—	10	—	—	—
SRF3	—	9	—	—	—
SRF4	∅ 0,15 CuEm	40	—	—	Peste rezistor de 560 Ω — 0,5 W
SRF5	∅ 0,2 CuEm	30	—	—	Peste rezistor de 560 Ω — 0,5 W
SRF6	—	30	—	—	Peste rezistor de 460 Ω — 0,5 W

ANECDOTE

— Tovarășe tehnician, aparatul meu fluieră!
— Urît obicei!

— Tovarășe profesor, de ce nu pot să am permis de conducere?
— Cîți ani ai?
— 14.
— Ei, vezi!
— Da, dar prietenul meu Georgescu, care are tot 14 ani, spune că are permis.
— Spune și tu.

— Tovarășe frizer, ai mîini murdare!
— Normal, sînteti primul client.

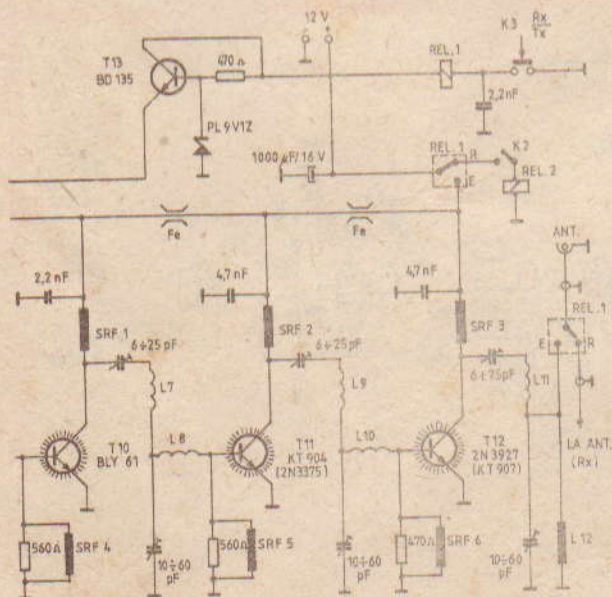
Între preșcolari:
— Am găsit pe calorifer în camera de lucru a tatii un microprocesor.
— Ce e aia un calorifer?

— Băiețel du-te acasă, e tirziu și mămica te pînge.
— Mămica nu pînge.
— De ce?
— Îi curge rimelul în ochi.

(URMARE DIN PAG. 56)

pe același miez toroidal. L₁ conține 20 spire din CuEm ∅ 0,4 mm, iar L₁₁ are 3 spire din aceeași sîrmă. Etajul final folosește un tranzistor de tipul 2N3375. Bobina L₁₁ are 12 spire, iar L₁₂ are 3 spire din sîrmă de CuEm ∅ 0,5 mm, ambele bobinate pe un tor. Ieșirea se conectează la antena Long Wire de 80 m sau 40 m prin intermediul unui transmatch. Ambele tranzistoare (T₁ și T₂) trebuie să aibă radiatoare. Curentul de repaus al lui T₁ se alege de 40 mA, iar al lui T₂ de 100 mA. Instrumentul conectat în serie cu firul de alimentare al amplificatorului de radiofrecvență indică orice creștere periculoasă a consumului.

Manipularea telegrafică se realizează prin intermediul bornelor „key”. Prin scurtcircuitarea acestor borne se dezechilibrează modulatorul, iar semnalul provenit de la VFO apare la ieșirea 10 a circuitului.



EMITĂTOR CW

Ing. ILIE MIHĂESCU, YO3CO

Transmisile telegrafice CW oferă multe avantaje față de cele cu modulații în frecvență sau amplitudine și chiar față de cele SSB prin faptul că pot fi recepționate cu aparate simple și economice, limbajul folosit este ușor de utilizat și pot acoperi mari distanțe.

La emițătorul prezentat în continuare singura măsură tehnică deosebită este realizarea oscilatorului (VFO).

Tranzistorul Q_1 (BC107, BC171, BC172, BF200, BF214) lucrează ca oscilator și conține între bază și masă un circuit oscilant ce trebuie construit cu piese de foarte bună calitate. Tranzistorul Q_2 , de același tip cu Q_1 , formează un etaj separator.

Diada D montată în circuitul oscilant permite deplasarea frecvenței acestuia cu câțiva kilohertzi când se trece în regim de recepție. Cu acest artificiu oscilatorul rămâne alimentat tot timpul, acest procedeu permițând o mai mare stabilitate a frecvenței

generate.

Tot pentru optimizarea stabilității frecvenței manipularea nu se face la oscilator, ci pe tubul V_1 , căruia i se întrerupe circuitul de catod.

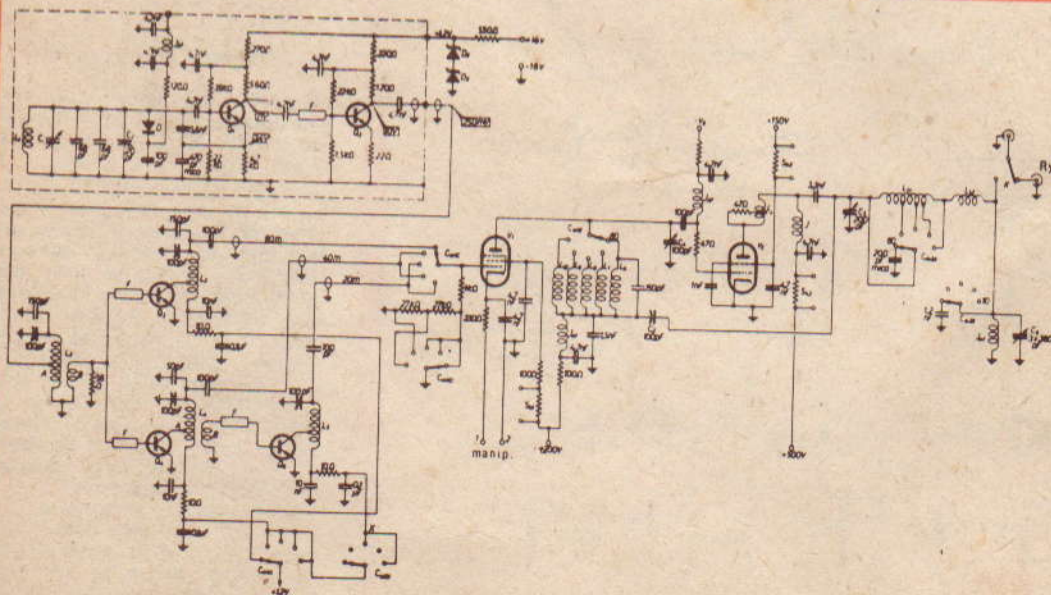
Evitarea interferențelor cu TV sau perturbarea receptoarelor de radiodifuziune este asigurată prin montarea tubului electronic V_1 , ce poate excita tubul V_2 , care lucrează în regim de perfectă liniaritate.

Acoperirea celor cinci game de frecvență rezervate radioamatorilor se obține cu etaje multiplicatoare de frecvență și bobine comutabile.

Puterea etajelor Q_3 , Q_4 și Q_5 , respectiv adaptarea de impe-

danțe, excită tubul V_1 în condiții foarte diferite: amplificator clasă A pe 80 m, 40 m și 20 m; dublor clasă B pe 10 m și triplor clasă C pe 15 m. Diferitele condiții de lucru ale acestui tub se obțin prin modificarea circuitului său de grilă.

La oscilator o tensiune de alimentare stabilizată cu două diode Zener, o realizare mecanică rigidă, închiderea sa într-o cutie ecranată asigură stabilitatea de frecvență dorită. Dimensiunile cutiei sînt de aproximativ $90 \times 60 \times 50$. Condensatorul variabil are axul prevăzut cu un cuplaj elastic, capacitatea sa maximă fiind 160 pF pentru acoperirea benzii de 80 m. Combinația



tutur condensatoarelor din circuitul rezonant este de 742 pF.

Bobina L₁ se construiește pe o carcasă cu diametrul de 10 cm, fără miez, și are 20 de spire din CuEm 0,5 (spirele sînt fixate cu lac sau alt adeziv, valoarea inductanței: 2,8 μH).

Cele trei etaje Q₁, Q₂, Q₃ sînt absolut identice, construite cu tranzistoare 2N2219, ce au un curent de colector cuprins între 70 și 90 mA.

Acordul etajelor se face o singură dată din trimerii bobinelor, cînd măsurătoarea se face cu un voltmetru pe rezistoarele de 10 Ω din circuitele de colector.

Comutarea bobinelor este asigurată de un comutator cu trei galetăi.

În cursul reglajelor etajului cu tubul V₁ (EL95) măsurarea curentului anodic se face cu un voltmetru conectat la bornele rezistenței de 100 Ω, în serie cu alimentarea.

La manipulare este recomandat ca în catod să se monteze contactele unui releu, bobina releului fiind controlată de manipulator cu curent de joasă tensiune (12 V).

Bobina L₂ se construiește pe o carcasă Ø 7 cu miez, în care L.A. are 33 de spire, priză la spira 14 CuEm 0,35, iar L.B. are 8 spire cu aceeași sîrmă.

Bobina L₁ este identică cu L.A. Bobina L_{1A} are 25 de spire CuEm 0,35 pe carcasa Ø 7 fără miez, priză pentru colector fiind la spira 10 de la masă.

Bobina L_{1B} are 6 spire CuEm 0,35, bobinate la 3 mm, lângă L.A. L₁ are 12 spire CuEm 0,5 pe o carcasă Ø 14 mm fără miez, priză pentru colector la spira 5 de la masă.

Bobina L₂ are 50 de spire CuEm 0,25, bobinate pe o carcasă Ø 7 mm fără miez.

L₇ = L₈ = L_{7A} (fără priză); L₉ = L₅.

L₁₀ are 10 spire CuAg 1 fără carcasă, diametrul interior al bobinei fiind 14 mm, spirele spațiate, lungimea bobinajului de 18—20 mm.

Etajul final este echipat cu tubul 6DQ5 (final de linii TV) și lucrează cu o tensiune anodică de 500—700 V. La 500 V curentul anodic este limitat, de 150 mA, iar puterea este de 75 W. Tensiunea de grilă ecran se recomandă a fi stabilizată la 150 V, cu un tub VR150, preluată de la tensiunea anodică a tubului V₁. Tensiunea de negativare a acestui tub trebuie să fie de aproximativ — 45 V.

Bobina L₁₁ are 20 de spire din

CALENDAR martie

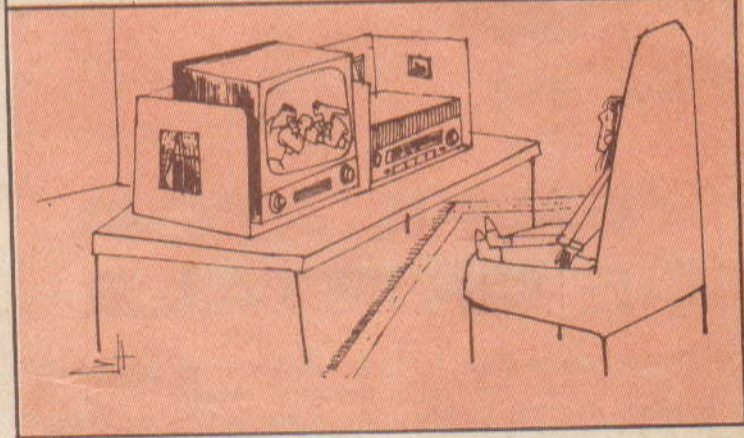
● La 3 martie 1876 medicul american **Alexander Graham Bell** a reușit să transmită prin fir, cu un aparat inventat de el, primele cuvinte „care au călătorit vreedată pe sîrmă”. Primul telefon cunoscut în lume semăna mai mult cu o sonerie, dar peste câteva luni, la Expoziția internațională de la Philadelphia, **Bell** va prezenta prototipul frumos ambalat într-o cutie de lemn de ciros; cu el vizitatorii puteau comunica la o distanță de circa 100 m.

● La începutul lunii martie 1890 un grup de profesori întemeiază Societatea Română de Științe, cu sediul în București. Ca președinte a fost ales fizicianul **Alexe Marin**, iar din comitetul de conducere mai făceau parte: **E. Bacaloglu, Petru Poni, Anghel Saligny, dr. C. Istrati, dr. Mina Minovici**. Societatea și-a

început activitatea printr-o serie de comunicări științifice și conferințe publice, care au fost apoi publicate în revistele timpului.

● În luna martie 1922 inginerul român **Aurel Persu** prezenta la Berlin primul automobil carosat aerodinamic din lume. Tînarul inventator, care pe atunci avea 30 de ani, mai poseda 12 brevete internaționale din diverse domenii ale tehnicii. Automobilul lui **Persu** a parcurs în Europa peste 100 000 km.

● La 12 și 18 martie 1906, inginerul român **Traian Vuia** realizează la Montesson, în Franța, un vis de veacuri al omenirii: primul zbor fără catapultare cu un aparat mai greu decît aerul. Mașina concepută de **Vuia** avea o elice de 2,20 m și un motor cu 450 turajii pe minut. Greutatea totală a aparatului era de 240 kg, iar viteza dezvoltată 40 km/oră.



CuAg 1, diametrul bobinei fiind 25 mm, iar lungimea 50 mm. Plecînd de la anod, priză pentru 7 MHz este la 9 spire, pentru 14 MHz la 13 spire, pentru 21 MHz la 16 spire.

Bobina L₁ pentru gama de 28 MHz are 6,5 spire CuAg 1,5 cu diametrul de 15 mm, iar lungimea bobinajului este de 20 mm. Condensatorul de acord trebuie să suporte 500 V. Șocurile de radiofrecvență JAF au inductanța de 2,5 mH.

Condensatorul C₁ este de tip variabil cu aer, avînd capacitatea maximă 200 pF.

Bobina L₂ este montată contra autooscilațiilor și are 5 spire CuEm 1 înfășurate pe un rezistor de 47 Ω, capetele rezistorului fiind legate la spirele 0 și 2,5.

Alimentarea emițătorului se face dintr-un transformator din care se obțin tensiuni de 12 V 1A; 200 V 200 mA și 500 V 200 mA, plus 6,3 V pentru alimentarea filamentelor.

Cele două diode Zener sînt de tip PL6.

Elementul F, care apare în montaj, este o perlă de ferită montată pe firele de alimentare.

MEMENTO

M. ALDEA

Amplificarea sau atenuarea în tensiune, curent sau putere se definește ca raportul dintre valoarea finală (indice 2) și valoarea inițială (indice 1) a mărimii respective:

$$A_v = \frac{I_2}{I_1}; A_u = \frac{U_2}{U_1}; A_p = \frac{P_2}{P_1}$$

Dacă raportul este supraunitar, trecerea de la valoarea inițială la valoarea finală reprezintă o amplificare, iar dacă raportul este subunitar, trecerea reprezintă o atenuare. Rezultatul este o mărime abstractă (adimensională), deci nu este însoțit de unități de măsură; se spune doar că avem de-a face cu o amplificare sau atenuare de n ori.

Din motive pe care nu le vom reaminti aici, în practică amplificarea și atenuarea se exprimă de obicei în decibeli (dB), pe baza relațiilor convenționale de definiție:

$$A_v(\text{dB}) = 20 \cdot \lg \frac{I_2}{I_1}$$

$$A_u(\text{dB}) = 20 \cdot \lg \frac{U_2}{U_1}$$

$$A_p(\text{dB}) = 10 \cdot \lg \frac{P_2}{P_1}$$

unde \lg reprezintă logaritmul în baza 10 al raportului respectiv.

Alăturat ne propunem să-l familiarizăm pe constructorul începător cu „unitatea” decibel, mai bine zis cu corespondența

valorică a celor două modalități de exprimare.

În primul rând să reamintim că $\lg 1 = 0$, deci unei amplificări unitare (1 ori) îi corespunde valoarea 0 dB. Dacă raportul U_2/U_1 , de exemplu, este supraunitar (amplificare în tensiune), logaritmul său este un număr pozitiv, deci $A_u(\text{dB}) > 0$, iar dacă U_2/U_1 este un număr subunitar (atenuare în tensiune), logaritmul este negativ și $A_u(\text{dB}) < 0$.

Fie, de exemplu, $U_1 = 100$ mV și $U_2 = 1$ V. Avem $A_u = 1 \text{ V} / 0,1 \text{ V} = 10$ (ori, și respectiv $A_u(\text{dB}) = 20 \cdot \lg 10 = 20 \cdot 1 = 20$). Prin urmare, unei amplificări în tensiune de 10 ori îi corespunde valoarea $A_u(\text{dB}) = 20$ dB.

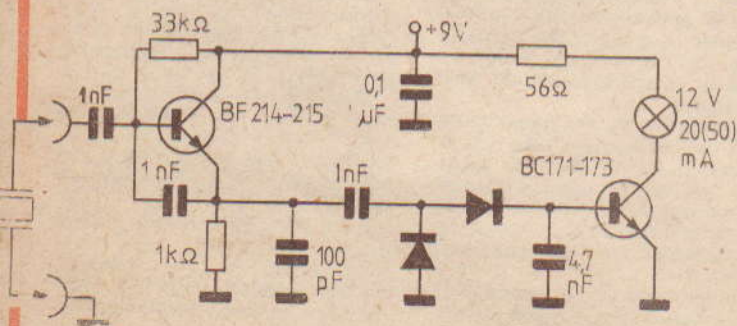
Dacă, dimpotrivă, avem de-a

Raport atenuare-amplificare A (ori)	Valoarea în decibeli A (dB)	
	U ₁	-P
0,0001 = 1/10 000	-80	-40
0,001 = 1/1 000	-60	-30
0,01 = 1/100	-40	-20
0,1 = 1/10	-20	-10
1	0	0
10	20	10
100	40	20
1 000	60	30
10 000	80	40

VERIFICATOR DE CRISTALE

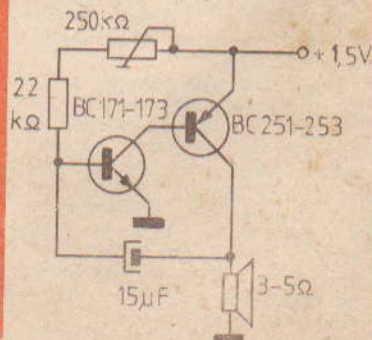
Pentru a verifica dacă un cristal este în stare bună de funcționare, deci dacă oscilează, realizați montajul alăturat. În cazul în care crista-

lul oscilează, se va aprinde becuțul. Acesta trebuie să fie un bec de 12 V, cu un consum de curent de 20—50 mA.



GENERATOR MORSE

Pentru antrenamente sau pentru predarea alfabetului Morse, acest montaj este foarte util și relativ simplu de realizat, cu piese la îndemina oricărui amator. Se alimentează de la un element de 1,5 V de tipul R20. Se pot folosi orice tranzistoare cu germaniu de joasă frecvență, unul fiind npn, iar celălalt pnp.

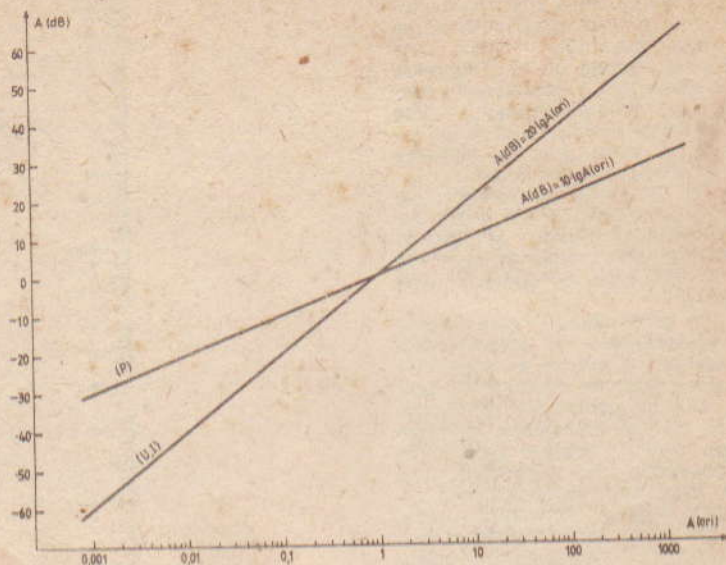


face cu o atenuare în tensiune de 10 ori, de exemplu $U_1 = 5$ V și $U_2 = 500$ mV, obținem: $A_v = = 0,5$ V/5 V = 0,1 (ori), respectiv

$$A_v(\text{dB}) = 20 \cdot \lg 0,1 = 20 \lg \frac{1}{10} = = 20 (\lg 1 - \lg 10) = 20 \cdot 0 - 20 \cdot 1 = = -20, \text{ adică } A_v(\text{dB}) = -20 \text{ dB}.$$

Efectuând calculele după modelul de mai sus, vă propunem să verificați rezultatele sintetizate în tabelul alăturat, care oferă o imagine generală despre corespondența „ori” — „decibel”. Variația fiind logaritmică, interpolările pe baza tabelului sînt destul de dificile din cauza obișnuinței noastre de a socoti liniar. De exemplu, unei amplificări în tensiune de 10 ori îi corespunde valoarea 20 dB, iar unei amplificări în tensiune de 100 de ori îi corespunde valoarea 40 dB. Interpolînd liniar, am trage concluzia că la jumătatea intervalului 10 — 100, adică amplificării de $(100 + 10)/2 = 55$ ori — ar corespunde valoarea $(20 \text{ dB} + 40 \text{ dB})/2 = 30 \text{ dB}$; în realitate, pentru $A_v = 55$ obținem pe baza definiției $A_v(\text{dB}) = 20 \cdot \lg 55 = 20 \times 1,74 = 34,8 \text{ dB}$, adică un rezultat semnificativ diferit.

Pentru a putea rezolva grafic trecerea de la o exprimare la alta, propunem constructorilor începători să-și întocmească la o



scară mai mare nomogramei din figura alăturată. Pe axa absciselor se trec amplificările și atenuările exprimate direct („ori”) și reprezentate pe scară logaritmică, iar pe axa ordonatei se trec liniar valorile în decibel. Apoi se trag cele două drepte corespunzătoare relații-

lor $20 \lg A$ (pentru U și I), respectiv $10 \lg A$ (pentru P).

Jucîndu-se cu aceste grafice în ambele sensuri, începătorii vor deveni repede „doctori în decibel” și nu se vor mai minuna auzind că o amplificare de 1 000 de ori înseamnă 60 dB în tensiune sau 30 dB în putere.

OAMENI DE ȘTIINȚĂ

GEORGE CONSTANTINESCU (1881-1965)

Renumitul savant român **George (Gogu) Constantinescu**, născut la Craiova în 1881 ca fiu al profesorului de matematică Gheorghe Constantinescu, și-a făcut studiile primare și liceale în orașul natal, pentru ca apoi să se înscrie la Școala de poduri și șosele din București, pe care a absolvit-o cu cea mai mare medie obținută de vreun student pînă atunci. Imediat după absolvire trece la realizarea unor construcții din beton armat — mai ales poduri — și a unor șosele în țara noastră. Deși alături de **George**

Constantinescu, cit și predecesorii săi — pionieri ai folosirii betonului armat — **Anghel Saligny** și **Elie Rădu** demonstraseră superioritatea acestuia în construcții, piedicile puse firărilor inginer în aplicarea noului îl determină să încerce în străinătate transpunerea în viață a ideilor sale. Ajuns în Anglia, **Gogu Constantinescu** reia o serie de studii privind sonicitatea, problemă care îl preocupase încă de pe vremea în care era elev de liceu, în anul 1899. Reușește să fundamenteze din punct de vedere științific aceas-

noasă disciplină. Vorbind despre **Gogu Constantinescu** și sonicitate, academicianul **Remus Răduleț** sublinia că inventatorul român „face parte din clasa inventatorilor—descoperitori, a marilor creatori ai tehnicii, care au trebuit să creeze o știință nouă pentru a face posibile invențiile lor”.

Nu s-a mulțumit cu crearea științei, ci — intuind necesitatea practică a aplicării acesteia — savantul român a realizat 120 de brevete de invenții. Una dintre cele mai importante dintre aceste invenții a fost aplicată în aviația de vînătoare engleză în timpul primului război mondial. Este vorba de transmisia sonică, ce realiza sincronizarea între tirul mitralierelor cu care erau dotate avioanele de vînătoare și rotația elicei în așa fel încît gloanțele treceau printre palele elicei, indiferent de viteza ei, fără s-o atingă. Incontestabil că aviația engleză datorează mult din faima sa, din reușitele sale, marelui savant român și acesta

este numai un exemplu. Alături de el multe altele ar putea fi enumerate și este explicabilă astfel reacția guvernului englez, care a ținut secretă un timp lucrarea lui **George Constantinescu** apărută în timpul războiului, „The Theory of Sonics”, ca pe un lucru de mare preț, cu aplicații multiple și de mare valoare.

Tot în domeniul aviației mai trebuie amintită o altă invenție a inginerului român, și anume realizarea motorului de avion de 180 CP, care nu cântărea decît 30 kg.

Un alt domeniu în care **George Constantinescu** a aplicat teoria sonicității a fost cel al forajului la mare adîncime, domeniu în care a avut un continuator de prestigiu, pe inginerul doctor **Ion Basgan**. Aceeași teorie o aplică și în construcția unui automobil, care în locul binecunoscutei cutii de viteze avea un convertizor sonic. Automobilul astfel realizat avea o putere de 5 CP, putea transporta 5 persoane cu o viteză de 60 km pe oră, în condițiile unui consum de combustibil redus.

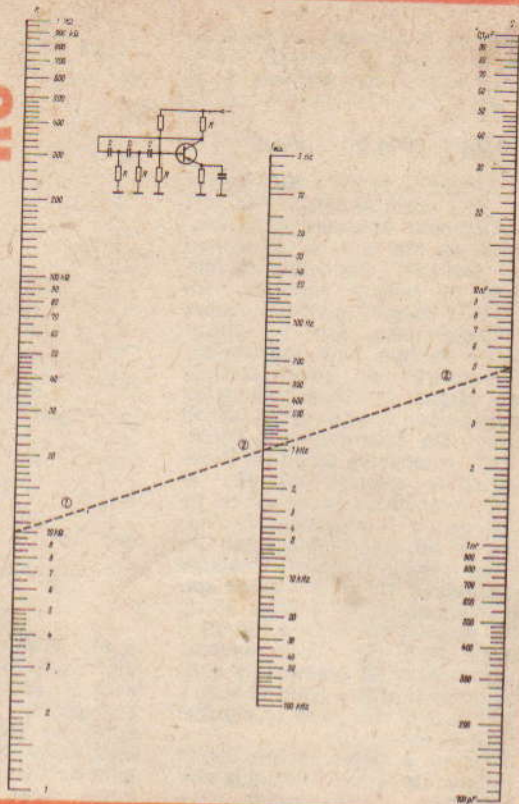
Amintim și alte invenții importante ale savantului român: bateria de acumulare sonore, ciocanul sonic, generatorul sonic, baveuza sonică, soneta pentru baterea piloților în pămînt, aruncătorul de grenade etc.

Prin studiile și cercetările sale a fundamentat și dezvoltat domeniile sonicității: hidrosonicitatea, termosonicitatea, electrosonicitatea, sonostereomecanica.

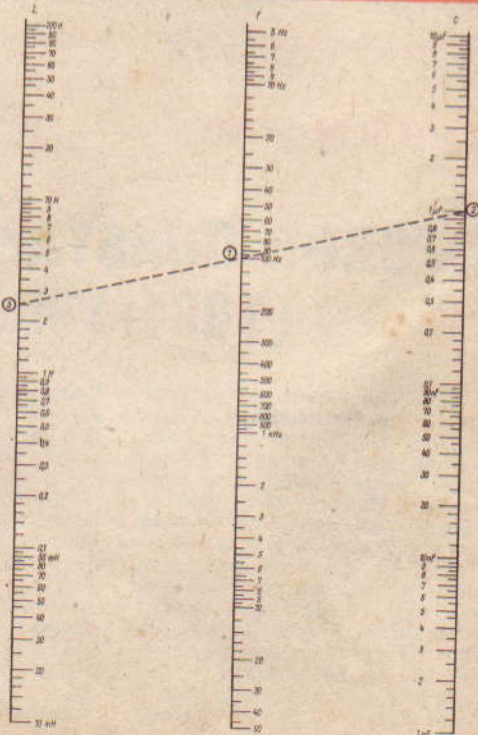
După ce a ajuns celebru în toată lumea, a venit în mai multe rînduri în țară, dar nepunîndu-se la dispoziție mijloacele materiale pentru punerea în practică a invențiilor sale, de fiecare dată a plecat din nou în străinătate. După 1948 valoarea sa este recunoscută în țara noastră, este ales membru de onoare al Academiei și primește titlul de Doctor Honoris Causa al Politehnicii bucureștene.

Considerat în anul 1926 unul din cei șaptesprezece mari savanți al lumii, alături de **Albert Einstein**, **Lord Kelvin**, **Alexander Graham Bell**, **Thomas Edison**, **Marie Curie**, **Guglielmo Marconi** etc., **George Constantinescu** a dus știința românească pe cele mai înalte culmi, a demonstrat trăinicia geniului românesc, valoarea lui incontestabilă. Fondator al unei noi științe, cu multiple și variate aplicații în practică, savantul român se înscrie în elita personalităților științifice mondiale.

CALCULUL GENERATOARELOR RC



CALCULUL FRECVENȚEI DE REZONANȚĂ



AUTOMATIZĂRI

JOC DE LUMINI

Prof. MIHAI VORNICU

Jocurile de lumini reprezintă dispozitive foarte apreciate de tineret deoarece, după unele opinii, acestea fac muzica mult mai vie.

În montajul pe care îl prezentăm, jocul de lumini este prevăzut cu șase canale de ieșire. Schema generală a instalației este redată în figurile 1 și 2.

În figura 1, semnalul de joasă frecvență preluat de la bornele unui difuzor sau chiar de la ieșirea unui magnetofon (dacă semnalul are cel puțin 400 mV) este aplicat pe potențiometrul P_1 , de unde se reglează sensibilitatea generală a jocului de lumini.

După ce semnalul trece prin condensatorul C_1 , care are rolul de a izola galvanic sursa de sunet și etajul de intrare al jocului de lumini, este aplicat pe baza tranzistorului T_1 montat în „colector comun”. Acest tranzistor nu amplifică semnalul de joasă frecvență, dar asigură adaptarea de impedanță cu optocuplul. Pentru ca variația fluxului luminos din dioda luminescentă a optocuplului să fie liniară, a fost necesară polarizarea acestei diode astfel încât în permanență să treacă prin ea un curent de circa 1,5 mA, care a fost reglat prin R_1 , după ce s-a determinat polarizarea tran-

zistorului. Fără această polarizare, un semnal sinusoidal aplicat optocuplului ar fi ieșit distorsionat, dioda luminescentă, ca orice diodă, acționând ca un redresor monoalternanță, respectiv ar fi păstrat din semnalul sinusoidal numai alternanțele negative. Acest etaj este alimentat de o baterie de 9 V, independent de restul montajului, deși pe transformatorul de rețea s-ar fi putut prevedea și o înfășurare suplimentară la secundar pentru această alimentare. Consumul foarte redus de curent al acestui etaj (1,5 mA) poate justifica și alimentarea îndelungată de la baterie.

În figura 1, tensiunile indicate în jurul lui T_1 , ca și tensiunea de la intrarea în optocuplu, se măsoară față de minusul bateriei și nicidecum față de masa fictivă din punctul M. Toate celelalte tensiuni indicate după

optocuplu vor fi însă măsurate față de punctul M.

Când un semnal de joasă frecvență este aplicat pe potențiometrul P₁, o parte determinată din acest semnal este trimisă diodei luminescente din optocuplu prin intermediul tranzistorului T₁, montat ca amplificator de curent. Curentul care traversează dioda este proporțional cu semnalul și fiecare variație a curentului se traduce printr-o variație de flux luminos în interiorul optocuplului. Dioda luminescentă și fototranzistorul NPN se închid față în față într-un tub vopsit cu negru în interior, lăsând să iasă în afară numai terminalele (baza fototranzistorului rămâne în gol). Bineînțeles că amatorii care posedă un optocuplu de fabricație industrială îl pot folosi pe acesta, dar, în prealabil, trebuie să-i afle caracteristicile și modul de cuplare a pinilor.

Folosirea unui optocuplu prezintă avantajul că acesta poate transmite între două montaje, care nu se află la același potențial electric, un semnal mult mai fidel, decât dacă s-ar folosi un transformator de cuplaj, realizând în același timp, între cele două etaje, o izolare superioară unei rezistențe de 10¹¹ Ω.

Dioda de intrare a optocuplului trebuie să aibă o tensiune directă de 1,25 V și un curent direct maxim de 60 mA.

Începând cu fototranzistorul din optocuplu, montajul este alimentat cu un curent de joasă tensiune (11 ... 12 V), luat din secundarul transformatorului de alimentare și redresat printr-o punte de diode. În această alimentare, punctul M este punct de masă electrică și, din cauza legăturii cu unul din poli curentului de rețea, sîntem obligați ca punctul M să nu se afle în legătură cu șasiul montajului.

Fototranzistorul utilizat funcționează avînd colectorul legat direct la plusul alimentării. Emitorul este legat la masă prin rezistența R₁ de 1,5 kΩ, la bornele căreia se vor culege variațiile de tensiune produse de variațiile de flux din optocuplu. Aceste variații de tensiune, fiind foarte slabe, vor fi amplificate de tranzistorul T₂ (T₂, montat în „emitor comun”, este stabilizat în temperatură prin R₂ și are contra-reacție prin R₃). Rezistența R₄ este decuplată prin C₄ — de capacitate mare —, pentru a se obține un câștig maxim în tensiune. Fără condensatorul C₄, câștigul acestui etaj ar fi de R₇ : R₄ (deci cam 50), în timp ce

condensatorul, făcînd nulă valoarea lui R₄ din punct de vedere alternativ, asigură etajului un câștig maxim (100—500), limitat numai de amplificarea proprie a tranzistorului.

La bornele lui R₁ vom avea pentru o tensiune de 500 mV la intrare (pe P₁) o tensiune alternativă de mai mulți volți.

Pentru o mai corectă distribuție spre cele șase filtre, este necesar etajul repetor constituit din T₃ în montaj „colector comun”. Potențiometrul P₂ este un reglaj intern de sensibilitate și permite să se atace filtrele în condiții optime de amplitudine. Reglarea lui se va face la limită, așa încît lămpile să nu se aprindă singure sub efectul acroșajului, al brumului (zgomot de rețea) sau al altor fenomene parazite. Pentru a evita scăpări de tensiune continuă pe intrările filtrelor, a fost prevăzut condensatorul C₁₁ — de capacitate mare —, în scopul de a nu tăia frecvențele joase.

Pentru a simplifica montajul — și așa destul de sofisticat —, toate filtrele utilizate sînt de același tip, și anume filtre trecebandă. Frecvențele de rezonanță ale filtrelor au fost repartizate pe domeniul care acoperă semnalele de joasă frecvență

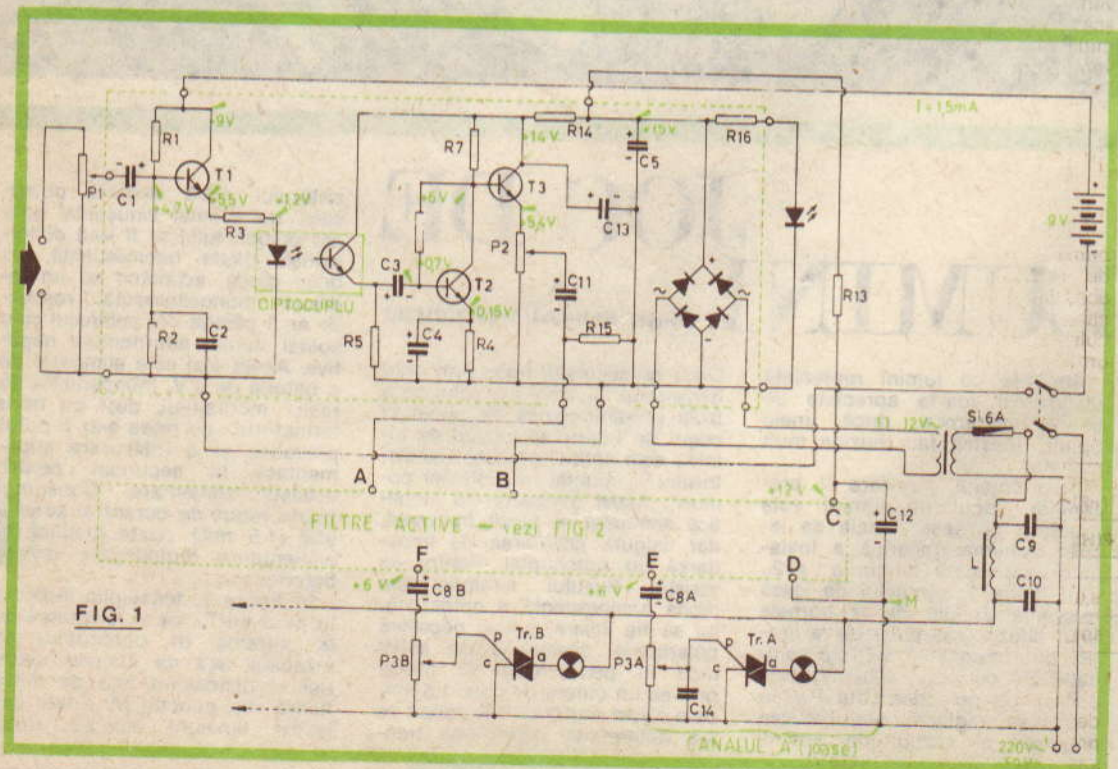
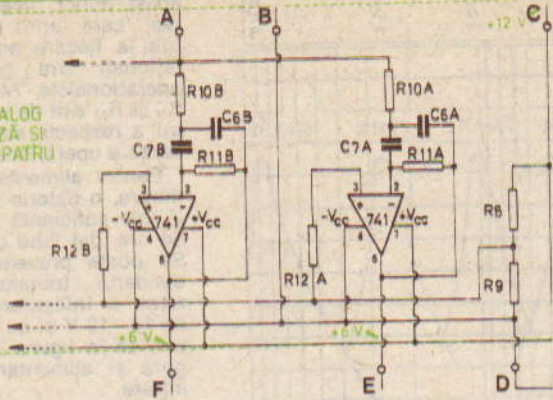


FIG. 1

FIG. 2

ÎN MOD ANALOG
SE MONTEAZĂ ȘI
RESTUL DE PATRU
CANALE.



(fundamentaia în primele armonice) și limitate în mod volt la nivelul de 8—9 kHz, pe plaja care conține, de fapt, toată dinamica muzicală și care dealtfel corespunde și benzii de trecere a posturilor de radio cu modulația în amplitudine.

Fiecare filtru se diferențiază prin frecvența sa de rezonanță, care se fixează cu ajutorul lui C_n și C_7 , ambele de capacitate egală. Cu cât C_n și C_7 vor avea capacitate mai mare cu atât frecvența de trecere va fi mai scăzută (tonuri mai grave). Formula cu care se calculează frecvența de rezonanță este $F_n = \frac{1}{2\pi \sqrt{C_n \cdot C_7 \cdot R_{10} \cdot R_{11}}}$. Alegînd $R_{10} = 4,7 \text{ k}\Omega$, $R_{11} = 33 \text{ k}\Omega$ și $C_n = C_7$, formula devine: $F_n = \frac{1}{247 \cdot 449 \cdot C_n}$ (unde C_n se exprimă în farazi și rezultă frecvența de rezonanță F_n în hertzi). Cu această formulă și pentru diverse capacități standardizate s-au calculat frecvențele de rezonanță din următorul tabel:

zonanța indicate în grafic.

Rezistența R_{10} determină lărgimea benzii audio la fiecare filtru. Valoarea $R_{10} = 4,7 \text{ k}\Omega$, aleasă în montaj, dă lățimi de bandă suficient de bune și, în același timp, fără puțință de amestec între canale. În nici un caz, valoarea de $4,7 \text{ k}\Omega$ nu trebuie depășită. La reducerea valorii acestei rezistențe, banda de frecvență se îngustează.

La filtrul de cea mai joasă frecvență figurează condensatorul C_{11} , care nu se mai află și la celelalte filtre. Rolul acestuia este să elimine din bandă frecvențele reziduale și mai înalte, fie și cele provenind din partea triacului. Condensatoarele C_n (A, B, C etc.) permit ca triacul să fie comandat numai prin semnalul alternativ furnizat de filtru, eliminînd astfel componenta continuă importantă de +6 volți în jurul căreia evoluează semnalul alternativ de la ieșirea din amplificatoarele operaționale.

Puterea de joasă frecvență fiind inegal repartizată în fiecare dintre filtre, este necesar să se prevadă potențioetre pentru

LISTA DE COMPONENTE

R_1 : 110 k Ω ; R_2 : 330 k Ω ; R_3 : 1,6 k Ω ; R_4 : 33 Ω ; R_5 : 1,6 k Ω ; R_6 : 750 k Ω (această valoare poate fi modificată între 220 k Ω și 2 M Ω), în funcție de amplificarea tranzistorului, în așa fel încît să avem +6 V pe colectorul lui T_2 ; R_7 : 1,6 k Ω ; R_8 : 1 k Ω ; R_9 : 1 k Ω ; R_{10} (A, B, C, D, E, F): 4,7 k Ω ; R_{11} (A, B, C, D, E, F): 330 k Ω ; R_{12} (A, B, C, D, E, F): 330 k Ω ; R_{13} : 330 Ω ; R_{14} : 100 Ω ; R_{15} : 680 Ω ; R_{16} : 680 Ω ; P_1 : 47 k Ω liniar; P_2 : 470 Ω — 1 k Ω liniar; P_3 (A, B, C, D, E, F): 2,2 k Ω liniar (dacă se folosește și rezistența adițională RA, atunci $RA + P_3$ să fie o valoare între 1,5 k Ω și 2,5 k Ω).

C_1 : 50 μF la 9 V; C_2 : 22 nF; C_3 : 50 μF la 9 V; C_4 : 100 μF — 250 μF la 6 V; C_5 : 2 200 μF la 25 V; $C_6A = C_6B$: 56 nF (eventual 68 nF); $C_7A = C_7B$: 33 nF; $C_8A = C_8B$: 10 nF; $C_9A = C_9B$: 3,9 nF (eventual 3,3 nF); $C_{10A} = C_{10B}$: 1,5 nF; $C_{11} = C_{12}$: 470 pF; $C_{13A} = C_{13B}$: 5 μF la 9 V; C_{14} : 1 μF la 9 V; C_{15} : 0,1 μF ; C_{16} : 47 nF; C_{17} : 47 nF; C_{18} : 10 nF; C_{19} : 0,1 μF sau 0,47 μF la 400 V (vezi textul); C_{20} : 0,1 μF la 400 V; C_{21} : 220 μF la 9 V; C_{22} : 1 000 μF la 15 V; C_{23} : 220 μF la 9 V; C_{24} : 0,22 μF ; LED roșu \varnothing 5 mm; $T_1 = T_2 = T_3$, orice tranzistor NPN cu siliciu de tipul BC 108, BC109, BC 238, BC 408B; $C11$ — $C16$: șase amplificatoare operaționale de tip β 741. Pe schemă au fost indicate integrate integrate dual—in—line cu 4 + 4 pini; punte de redresare de 50 V — 1 A; triace de 6—10 A la 400 V; transformatorul de rețea: primar — 220 V, secundar — una sau două înfășurări de 11—12 V, putere 6—10 VA; întrerupător 10 A 250 V bipolar (dacă se alimentează etajul de intrare de la baterie) sau monopolar (dacă același etaj se alimentează de la transformatorul de rețea).

BIBLIOGRAFIE:

„Electronique pratique”, 1978

$C_n = C_7$ (nF)	68	56	47	39	33	27	22	18	15	12	10	8,2
F (Hz)	59	72	86	104	122	149	183	224	269	336	404	492

5,8	4,7	3,9	3,3	2,7	2,2	1,8	1,5	1,2	1	820 pF	680 pF	470 pF
594	859	1040	1220	1496	1830	2200	2700	3300	4000	4900	5900	8600

Pentru valorile indicate în lista de componente, montajul a fost proiectat să răspundă pe cele șase canale la frecvențele de

ajustarea semnalului de ieșire astfel încît becurile să se aprindă aproape uniform. Potențioetrele P3A, P3B etc.,

indicate pe schema din figura 1, se montează ca semireglabile în interiorul montajului și se reglează de la început. Dacă însă vrem ca aceste potențioetre să apară pe panoul aparatului, se recomandă în acest caz, pentru o mai comodă reglare a sensibilității de aprindere a becurilor, ca între capătul potențioetruului (dinspre condensatorul C8A etc.) și condensatorul C8A etc.

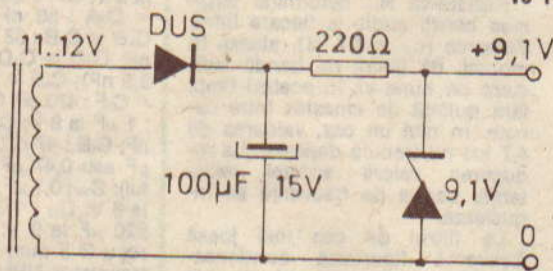
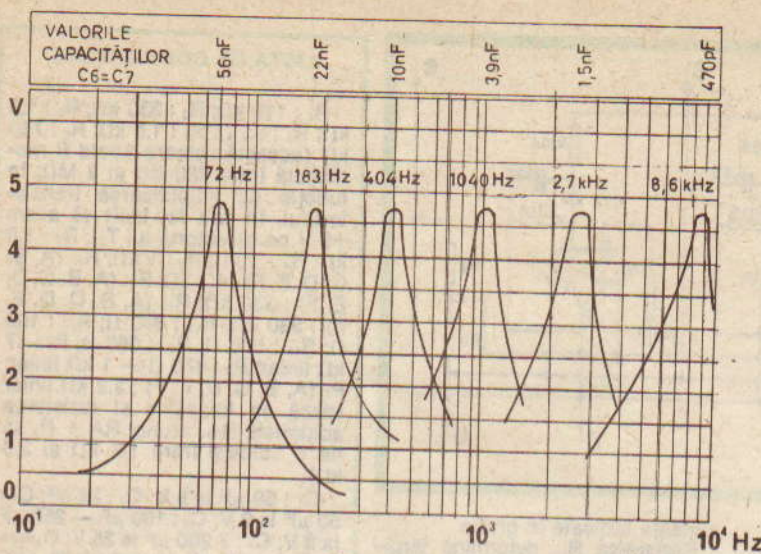


FIG. 3

V pe minusul lui C₁₂. Tot din acest punct pleacă și alimentația, care prin rezistențele R₁₂ (de la fiecare amplificator operațional) sînt polarizate toate operaționalele 741. Rezistențele R₁₁ și R₁₂ sînt de valori egale pentru a respecta simetria de impedanță a operaționalelor.

Pentru alimentarea etajului de intrare, o baterie miniatură de 9 V este suficientă pentru cca 150 de ore, dat fiind consumul infim. Se poate prevedea însă în secundarul transformatorului de rețea o înfășurare suplimentară de 10—12 V și cu un montaj simplu, ca în figura 3, se poate asigura și alimentarea etajului de intrare.

În ceea ce privește antiparazitarea instalației, dacă avem un condensator de 0,47 μF nepolarizat și la 400 V tensiune de lucru, îl montăm pe acesta în locul lui C₆ și ne putem dispensa în acest caz de C₁₀ și de droselul L. Dacă nu avem această valoare, folosim montajul din figură cu C₆, C₁₀ și droselul L (50 de spire pe o bară de ferită Ø 10 mm în lungime de 80 mm, cu sîrmă CuEm, care să suporte un curent de 10 A și 220 V). Dacă se folosește numai condensatorul C₆ pentru antiparazitare, atunci montajul se bagă în cutie metalică legată la firul de împămîntare de la o priză șuco. Sub nici o formă masa fictivă M a montajului nu trebuie pusă la șasiu.

Referitor la montarea pieselor se fac următoarele recomandări:
— R₁₅ și C₁₁ vor fi montate chiar pe cosele de la etajul de intrare (corespunzătoare punctelor A și B, fig. 1).

— C₁₂ se va prinde direct pe cursorul potențiometrului P3A.

— C₁₂ cît mai scurt între punctele C și D, lîngă R₁ și R₂.

— R₁₆ lipită direct pe terminalul corespunzător al LED-ului.

— Potențioarele, pe cît posibil, să aibă tijă de plastic.

Dacă au totuși ax metalic, să se folosească butoane de plastic. În nici un caz potențioarele P₃ să nu fie puse în contact cu șasiul.

— Dacă se folosește alimentarea etajului de intrare de la transformatorul de rețea, întrerupătorul bipolar se va înlocui cu unul monopolar, montat pe unul din firele de rețea, înaintea siguranței.

— Firele de alimentare pentru becuri să suporte curenții care le străbate. Dacă socotim 6 becuri de 100 W, atunci firele prin care trec 220 V să fie dimensionate pentru a suporta 10 A.

CALENDAR aprilie

● La 10 aprilie 1834 la Giurgiu sosește pirosciful austriac ARGOS, înfîia corabie cu vapori văzută în apele Dunării. Mica navă făcuse 6 zile de la Viena la Giurgiu; la Porțile de Fier fusese pilotată de pescari români. ARGOS avea un motor de 50 CP și de atunci a făcut curse regulate, o dată pe lună, de la Viena la Sulina.

● Polul Nord este cucerit la 6 aprilie 1909 de către exploratorul american Robert E. Peary, însoțit de 5 eschimoși și de un om de culoare. Peary se afla la a patra tentativă de a cuceri Polul Nord, precedentele avînd loc în 1886, 1898, 1902.

să se monteze o rezistență fixă RA în așa fel încît rezistența potențiometrului plus rezistența RA să dea o valoare cuprinsă între 1,5 kΩ și 2,5 kΩ. În figura 1, rezistențele adiționale RA nu au fost prevăzute.

Deoarece în unele locuri condensatoarele pot fi unele polarizate și altele nu, pe schemă toate condensatoarele au fost reprezentate prin același simbol, dar s-a specificat totodată polaritatea (deci, atenție la montaj).

Alimentarea montajului este cît se poate de simplă. Puntea de diode trebuie să suporte 50 V la 1 A, deci se poate realiza și cu patru diode 1N4003. Condensatorul C₆ are rol de filtraj. Condensatorul C₁₁ împreună cu R₁₂ formează o celulă de decuplare pentru partea neizolată a preamplificatorului. Condensatorul C₁₂ formează cu R₁₁ o celulă de decuplare pentru alimentarea filtrelor. Pentru alimentarea amplificatorului operațional 741 cu + și - 6 V, se divide tensiunea de 12 V la bornele cu C₁₂ cu ajutorul a două rezistențe identice. În raport cu punctul dintre cele două rezistențe (R₈ și R₉) dispunem de +6V pe plusul lui C₁₂ și de -6

Sintetizor de frecvență comandat digital

Student ROMEO FROICU

Sintetizorul de frecvență este un aparat cu ajutorul căruia obținem o frecvență foarte stabilă, reglabilă în trepte sau continuu.

Montajul prezentat are posibilitatea alegerii digitale a frecvenței dorite în două game de frecvențe:

- a) 0,100 — 10,000 MHz
- b) 1,00 — 100,000 kHz

în trepte de 1 kHz și, respectiv, de 10 Hz.

Frecvența generată are stabilitatea cuarțului etalon și are forma dreptunghiulară. Pentru aplicații care necesită tensiuni sinusoidale se poate utiliza un formator de tensiuni sinusoidale.

FUNCȚIONAREA MONTAJULUI

Conform schemei bloc, semnalul obținut de la un oscilator cu cuarț este divizat și comparat, prin intermediul unui comparator de fază și frecvență, cu semnalul produs de un oscilator comandat în tensiune, a cărui gamă de frecvență poate fi schimbată prin intermediul comutatorului K.

Tensiunea de eroare care apare la ieșirea comparatorului, datorită diferenței de frecvență dintre cele două semnale aplicate, este trecută printr-un filtru trece-jos și introdusă în oscilatorul comandat în tensiune. O variație de numai 0,1—0,2 V față de tensiunea de deschidere a primului tranzistor din O.C.T. produce o variație în toată gama de frecvență a O.C.T.

Frecvența obținută astfel este divizată cu o rețea de numărătoare până în momentul obținerii coincidenței dintre numărul înscris în a doua rețea de numărătoare cu cel din prima rețea. În acest moment se aduce la zero rețeaua de numărătoare care are divizat semnalul oscilatorului comandat în tensiune. Impulsul astfel obținut este comparat cu impulsurile furnizate de semnalul etalon al cuarțului.

Montajul în buclă permite aducerea în sincronism a celor două impulsuri. Divizarea semnalului produs de O.C.T. are loc ca și cum s-ar diviza prin numărul înscris în rețeaua vecină de „numărătoarele programate”.

Factorul de proporționalitate

dintre frecvența obținută și numărul înscris este egal cu un multiplu de 10, deci la ieșire obținem o frecvență egală numeric cu cifrele înscrise în „numărătoarele programate”, ordinul de multiplicare se corectează prin introducerea unui punct între cifrele display-ului, corespunzător celor două game de funcționare.

BLOCUL GENERATOR DE IMPULSURI (B.G.I.)

B.G.I. are rolul de a genera prin apăsarea tastei corespunzătoare un număr de impulsuri cuprins între 0 și 9.

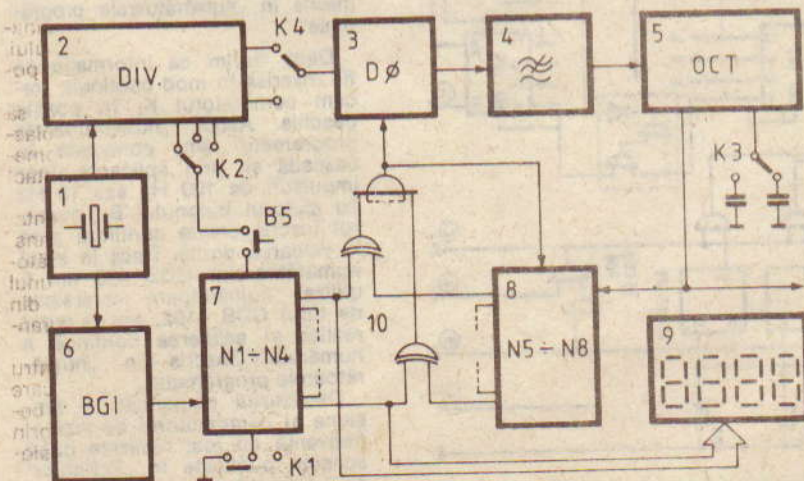
La apăsarea unei taste, nivelul logic de „0” se transmite la intrarea „A” a monostabilului CDB 4121.

Rolul său este de a elimina impulsurile false care pot apărea la apăsarea tastei datorită imperfecțiunilor acesteia.

Următorul circuit, format din 14 CDB 400 și condensatorul de 2 nF, formează un circuit de derivare, cu rolul de a inițializa într-un timp foarte scurt bistabilul următor, evitându-se starea de suprapunere $R = 0, S = 0$.

SCHEMA BLOC

1. OSCILATOR CU CUARȚ
2. DIVIZOR
3. COMPARATOR
4. FILTRU TRECE JOS
5. OSCILATOR COMANDAT ÎN TENSIUNE
6. BLOCUL GENERATOR DE IMPULSURI
7. NUMĂRĂTOARELE „PROGRAMATE”
8. NUMĂRĂTOARELE DIN REȚEAUA DE DIVIZARE
9. AFIȘAJUL
10. REȚEAUA DE COMPARARE



BLOCUL DIVIZOR PROGRAMABIL (B.D.P.)

În urma inițializării, bistabilul trece în starea $Q = 1$, deschizând poarta „ȘI” II.

În acest mod, impulsurile de la oscilatorul de 1 MHz pătrund prin cele două porți „ȘI” I în intrarea număratorului CDB 490 (resetat odată cu deschiderea porții „ȘI” II).

Aici fiecare impuls este decodificat cu ajutorul decodurului CDB 442, iar în momentul când apare coincidența dintre tasta apăsată și ieșirea corespunzătoare decodurului, prin intermediul porții „ȘI — SAU” (simulată cu ajutorul diodelor și inversoarelor), nivelul logic în punctul B trece în 0, iar poarta „ȘI” I se închide, blocând accesul impulsurilor în numărator.

Frecvența mare de tact per-

mite trecerea unui număr suficient de impulsuri, indiferent de durata apăsării tastei (de la 1—2 ms la 0,1—0,3 s).

Rezultă că în numărator și prin poarta „ȘI” II a trecut un număr de impulsuri, egal cu cel menționat în dreptul tastei.

Pentru ca la ridicarea degetului de pe tastă să nu mai treacă și alte impulsuri (nivelul în punctul B revine la 1) simultan trecerea din 1 în 0 în punctul B basculează circuitul bistabil în starea $Q = 1$, $Q = 0$, deci poarta „ȘI” II se blochează, în timp ce poarta „ȘI” I rămâne deschisă.

Impulsurile numărate de CDB 490 sînt folosite concomitent pentru „programarea” număratoarelor din blocul „divizor programabil”.

Acest bloc are rolul de a diviza semnalul aplicat la intrarea D printr-un număr înscris într-o serie de numărătoare, pe care convenim să le denumim „numărătoare programate”, obținînd la ieșirea F semnalul divizat.

Cu ajutorul multiplexorului SN74157 se poate realiza înscriserea în trepte sau continuu a informației în „numărătoarele programate”.

Pentru înscriserea în trepte a informației, K_1 este pe poziția închis. În acest caz, cu ajutorul butoanelor B_1 — B_4 , se alege digitul dorit pentru modificarea informației (cifrei) înscrise în numărătorul respectiv.

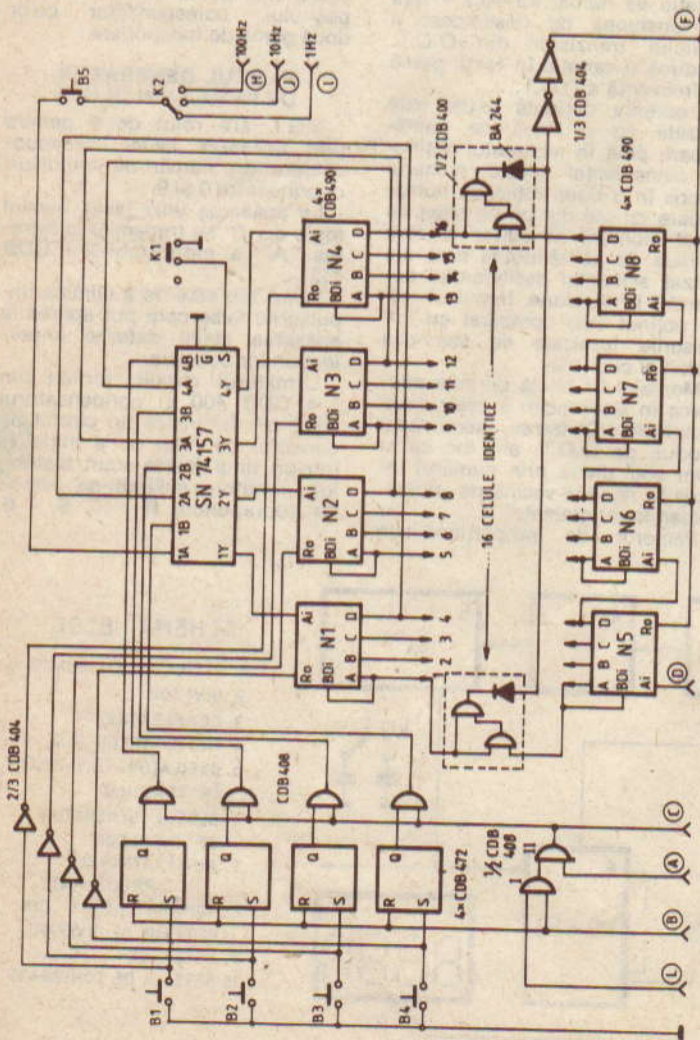
Butoanele au rolul de a șterge informația din numărator și de a deschide, prin intermediul bistabilului corespunzător, poarta „ȘI” prin care vor trece un număr de impulsuri în funcție de tasta apăsată din blocul generator de impulsuri. După înscriserea cifrei dorite în numărator, impulsul obținut în punctul B basculează bistabilul selectat anterior în starea $Q = 0$, deci se închide și poarta „ȘI” selectată. În acest fel blocul este pregătit pentru schimbarea altui digit.

După terminarea „programării”, display-ul atașat va indica numărul programat anterior.

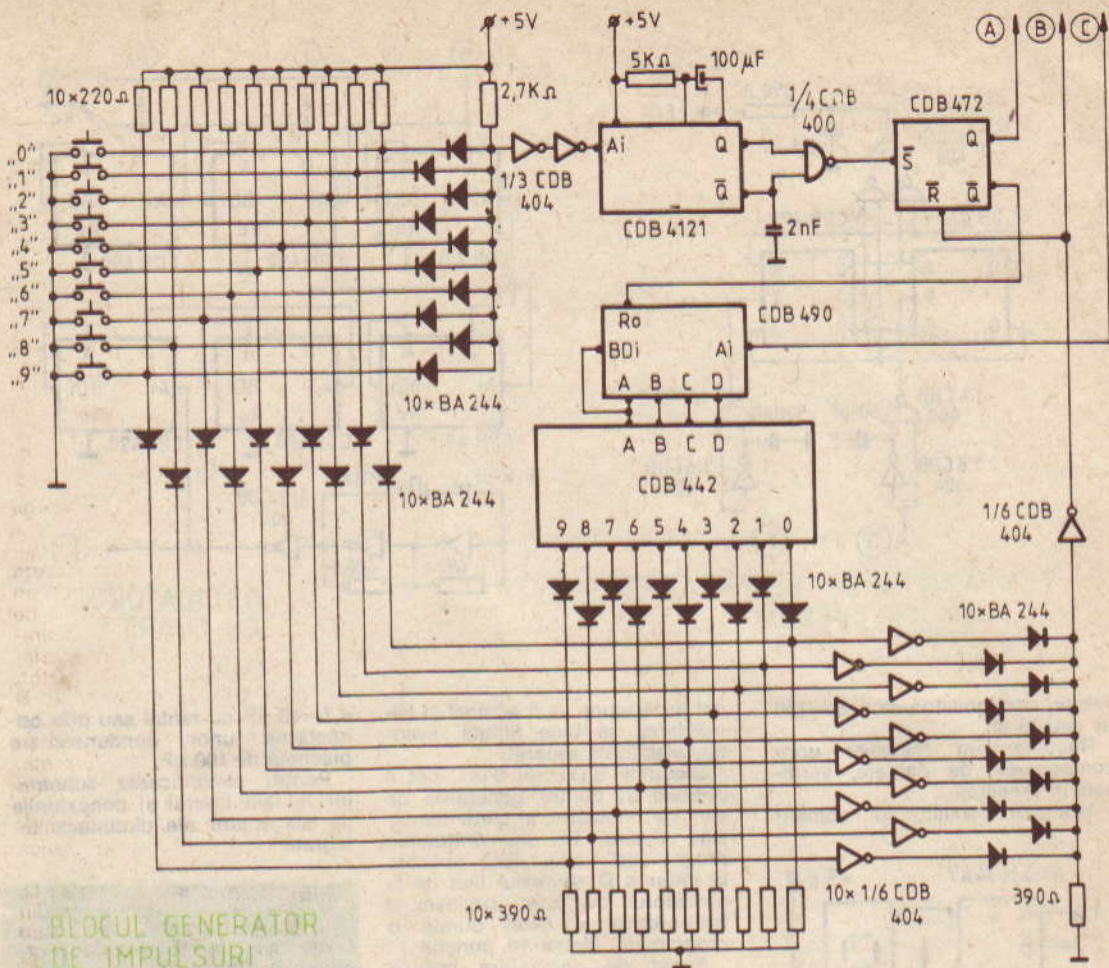
Aplicînd impulsuri la intrarea D, în momentul când informațiile din cele două linii de numărătoare coincid, la ieșire, în punctul F, apare un impuls, folosit pentru ștergerea număratoarelor și ca semnal pentru comparatorul de fază și frecvență; ciclul continuă iar impulsurile obținute în F sînt direct proporționale cu numărul înscris în „numărătoarele programate”.

Dacă dorim ca informația să fie înscrisă în mod continuu, trecem comutatorul K_1 în poziția deschis. Astfel, „numărătoarele programate” sînt conectate în cascadă și, prin aplicarea unor impulsuri de 100 Hz sau 10 Hz cu ajutorul butonului B, numărul înscris crește continuu pînă la valoarea dorită. Dacă în locul număratoarelor CDB 490 am fi utilizat numărătoare reversibile de tipul CDB 4192, am fi putut realiza și scăderea continuă a numărului înscris în „numărătoarele programate”.

Oscilatorul comandat în tensiune și comparatorul de fază și frecvență au fost realizate după scheme publicate în „Tehnum” nr. 7 și nr. 12 din 1977.



BLOCUL DIVIZOR PROGRAMABIL (B.D.P.)



BLOCUL GENERATOR DE IMPULSURI

Oscilatorul își variază frecvența în două game, cu ajutorul comutatorului K

- a) 0099 — 9 999 kHz
- b) 0,099 — 99,99 kHz

Tensiunea de eroare se aplică în punctul E și, datorită amplificării mari, este suficientă variația de tensiune între 0,6—0,7 V pentru a produce o variație de frecvență maximă.

Pentru comparatorul de fază și frecvență, la intrarea G se aplică semnalul obținut de la oscilatorul cu cuarț, iar în punctul 7 semnalul de la blocul „divizor programabil”.

Semnalul de eroare este trecut printr-un filtru trece-jos și aplicat oscilatorului comandat în tensiune. Oscilatorul cu cuarț, divizorul acestuia și partea de afișaj folosită sînt scheme clasice, iar reglarea lor nu pune probleme deosebite.

REGLAJUL ȘI PUNEREA ÎN FUNCȚIUNE

Pentru B.G.I. se vor verifica tensiunile logice cu tastele neapăsate.

Astfel, în punctul A = 0, B = 1, iar la intrarea monostabilului avem nivel logic 1.

Prin apăsarea unei taste, va trebui să constatăm că monostabilul își schimbă starea pentru un timp de 0,4—0,5 secunde, iar bistabilul CDB 412 își schimbă starea Q = 1 și rămîne în această poziție (deoarece nu am conectat încă în punctul C ieșirea porții „ȘI” II).

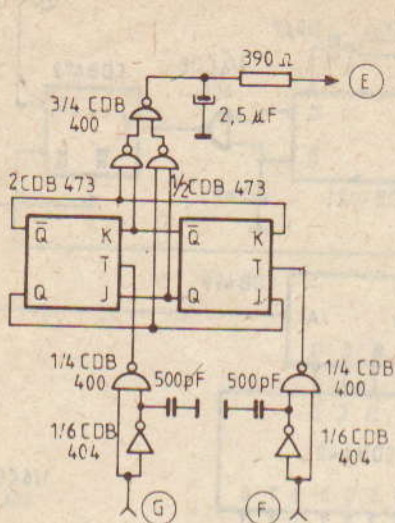
Vom conecta și B.D.P. verificînd nivelurile logice la ieșirea fiecărui bistabil, Q = 0, iar prin apăsarea butoanelor B₁—B₄ se vor modifica în Q = 1. Concomitent verificăm resetarea „numărătoarelor programate”.

Dacă totul este în ordine, conectăm cele două blocuri între ele și aplicăm în punctul L impulsurile de 1 MHz.

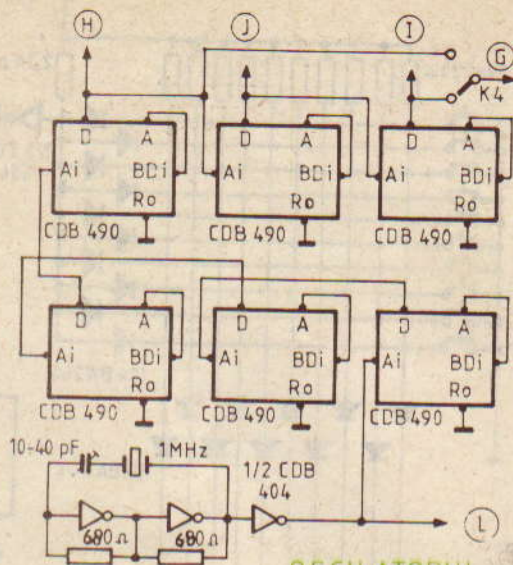
Prin selectarea butoanelor B₁—B₄ va trebui să putem să înscrîm apoi cifra dorită în fiecare numărător.

Tasta corespunzătoare „0” impulsuri este necesară, deoarece, în urma ștergerii informației dintr-un numărător, poarta „ȘI” corespunzătoare rămîne deschisă și pentru a o închide folosim tasta „0”.

Verificarea oscilatorului comandat în tensiune se face conectînd în punctul E o sursă de tensiune reglabilă între 0,4 și 0,8 V și măsurînd la ieșire frecvența de oscilație. Simultan putem vizualiza pe un osciloscop forma semnalului la ieșire. O funcționare necorespunzătoare la frecvențe mici impune modificarea



COMPARĂTORUL DE FAZĂ
ȘI FRECVENȚĂ



OSCILĂTORUL
CU CUARȚ

valorii condensatoarelor de 150 pF sau 15 nF.

Recomandăm folosirea unor componente de calitate, verificate în prealabil.

Montajul oscilatorului coman-

dat în tensiune va fi ecranat și alimentarea sa bine filtrată, eventual stabilizată separat.

Blocurile B.D.P. și B.G.I. pot fi utilizate și pentru generarea de serii de impulsuri, al căror număr este înscris în „numărătoarele programate”, sau, dacă aplicăm la intrarea D semnalul luat de la oscilatorul cu cuarț, obținem o temporizare, a cărei durată o programăm digital în punctul F.

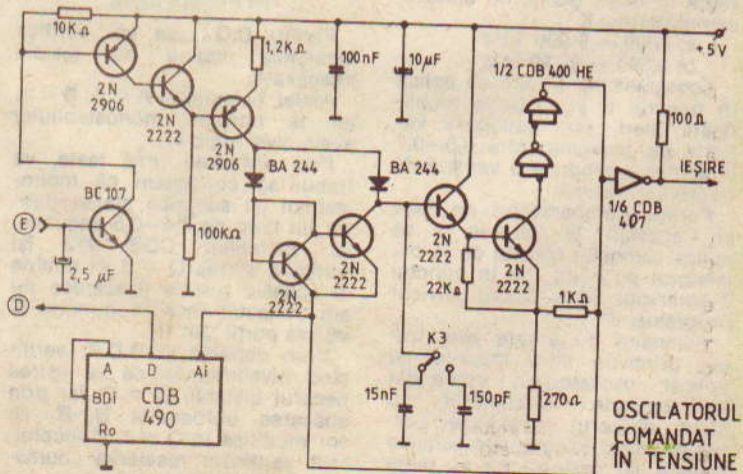
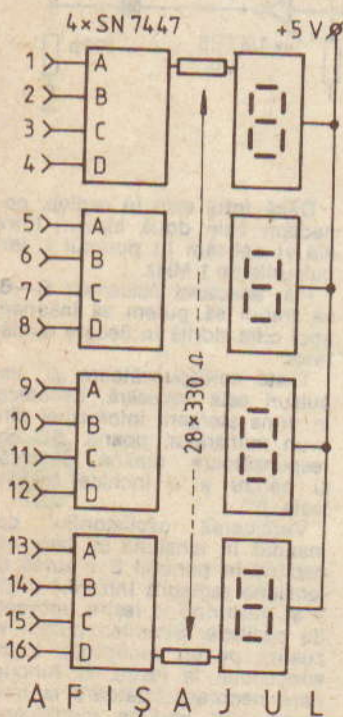
Sursa de alimentare trebuie să poată debita cel puțin 0,8 A și se recomandă filtrarea suplimentară a fiecărui bloc cu ajutorul unor condensatoare de

4,7—10 μ F cu tantal sau prin conectarea unor condensatoare plachetă de 100 nF.

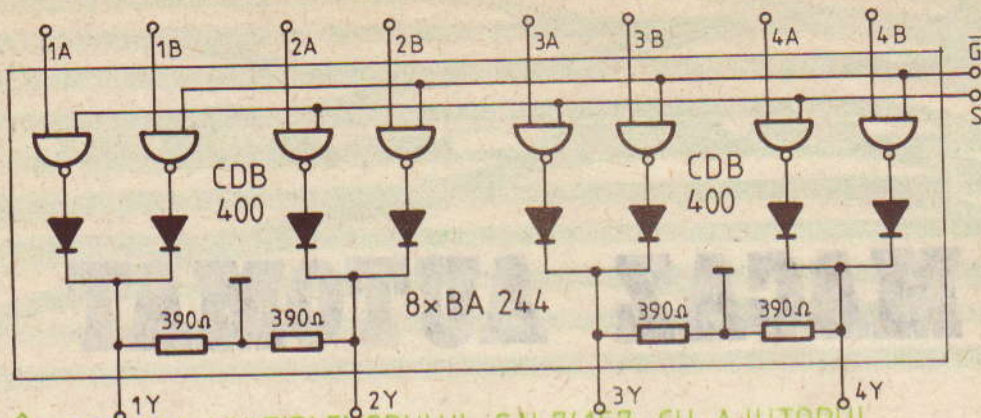
Pentru simplificarea schemelor nu am figurat și conexiunile de alimentare ale circuitelor integrate.

BIBLIOGRAFIE:

1. N. Andrian — „Oscilatoare comandate în tensiune”, „Tehnum” nr. 7 și 12, 1977.
2. Sanda Maican — „Sisteme numerice cu circuite integrate”.
3. I.P.R.S. „Catalog, Circuite integrate digitale”.



OSCILĂTORUL
COMANDAT
ÎN TENSIUNE



ÎNLOCUIREA MULTIPLEXORULUI SN 74157 CU AJUTORUL UNOR PORȚI ȘI-NU ȘI AL UNOR DIODE BA 244

GLUME

Ampère, după ce-și petrecuse toată seara în discuții cu mai mulți tineri în salonul casei sale, se ridică pe neașteptate și începu a-și căuta pălăria. Luându-și rămas-bun de la cei de față, le spuse:

— Ei, dar am stat prea mult la dumneavoastră. E timpul să plec acasă.

Anatole France angajă în serviciul său o tinără stenografă pe care i-o recomandase unul dintre prieteni. Văzînd-o, scriitorul o întreabă:

— Am auzit că stenografiți destul de bine.
— Da. Circa 130 de cuvinte pe minut.
— 130 de cuvinte pe minut? Dar, doamne, de unde am să-ți scot atîtea cuvinte?

Savantul rus Lebedev era un înverșunat dușman al erudiției sterile.

„Biblioteca mea — spunea el — conține mult mai multe cunoștințe decît posed eu. Totuși nu ea este fizician, ci eu.”

Unul dintre cei mai fervenți admiratori ai lui Cato, cel numit și „Cenzorul”, celebru pentru austeritatea principii-

lor sale, i se adresa acestuia cu amărăciune și indignare:
— E revoltător că în Roma pînă acum nu ți s-a ridicat statuia! Va trebui neapărat să mă ocup de asta.

— Nu, lasă, îi răspunse Cato. Prefer ca oamenii să spună: „De ce Cato nu are nici o statuie?” decît să se întrebze: „De ce i s-o fi ridicat statuia lui Cato?”

••• ANECDOTE •••

Doctorul încercă să-și îmbărbăteze pacientul:

— Nu vă neliniștiți! Eu am suferit de această boală și, după cum vedeți, acum sînt perfect sănătos.

— Da, dar pe dumneavoastră v-a vindecat alt medic!

O pacientă se adresează medicului:

— Dacă există atîta literatură medicală, de ce mai sînt necesari medicii?

— Pentru ca bolnavul să nu moară din cauza vreunei greșeli de tipar.

Doctorul: Fumați?

Pacientul: Nu!

Doctorul: Păcat!

Pacientul: De ce?

Doctorul: Pentru că dacă ați fuma sînt sigur că aș reuși să va dezvăt de acest obicei dăunător.

Autobuzul este arhiplin. Un bărbat în vîrstă se adresează unui băiat ce ocupă scaunul de lângă fereastră:

— Îți dau doi franci dacă cedezi locul!

Băiatul se ridică. Pasagerul îi dă cei doi franci promiși, apoi, întorcîndu-se spre doamna ce stă în picioare lângă el, îi spune:

— Vă rog să luați loc!

Doamna se așază și în clipa următoare îi spune băiatului:

— Jean, dar tu ai mulțumit domnului pentru cei doi franci?

MACAZ AUTOMAT

KRISTA FILIP

Pentru automatizarea circulației trenulețelor electrice prezentăm o instalație deosebit de simplă ca schemă și realizare practică. Realizarea montajului în format miniatură permite introducerea acestuia în instalația trenulețului.

FUNCȚIONAREA MONTAJULUI

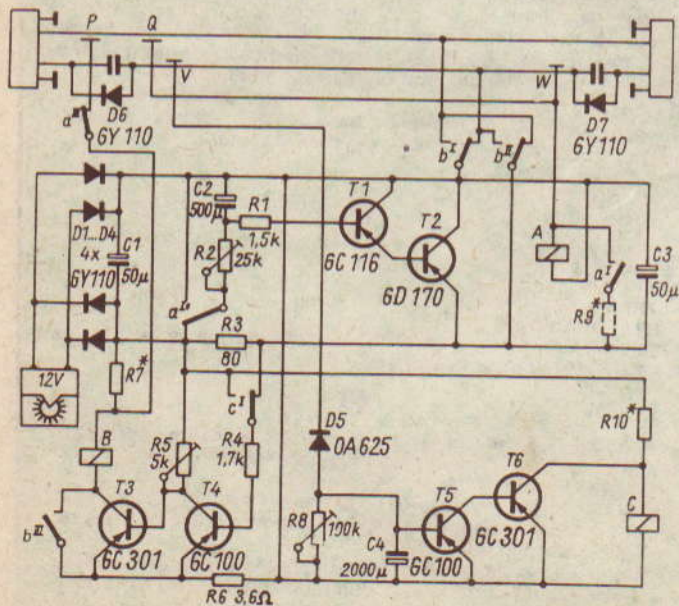
Prin conectarea la o schemă de comutare GRAETZ tensiunea este preluată de regulatorul curentului de antrenare. În acest mod se poate neglija reglarea sensului de mers. Importantă este însă, în același timp, stabilirea valorii maxime a tensiunii. După o reglare prealabilă,

aceasta trebuie să rămână constantă. La ambele capete ale șinelor care sînt destinate întoarcerii automate s-au amplasat suplimentar linii de bifurcație. Cu ajutorul diodelor D₁ și D₂ se asigură plecarea de pe o linie de bifurcație. În vederea asigurării plecării trenului se reglează corespunzător sensul de mers din contactele b₁ și b₂. La plecarea sau sosirea garniturii regulatorul de sincronizare și tranzistoarele T₁ și T₂ asigură tensiunea de lucru în creștere sau descreștere. Valoarea tensiunii reglate este dată de grupul R-C. Dacă tensiunea trebuie să crească sau să scadă, valoarea ei se fixează din contactul a₁. Releul A de 12 V se co-

mută cu ajutorul locomotivei prin intermediul șinelor de contact Q și W. Automenținerea releului A se asigură prin contactul a₁. La o anumită tensiune și după un anumit timp releul se eliberează și se schimbă sensul de mers și garnitura va părăsi stația terminus. Dacă releul nu se eliberează, este necesară montarea în circuit a unei rezistențe R₁.

Rezistența R₁ trebuie în așa fel reglată încît locomotiva să treacă peste liniile de bifurcație și să staționeze cîtva timp în gară înainte să parcurgă drumul în sens invers. În acest caz, este bine să se lucreze în partea inferioară a caracteristicii de descărcare a condensatorului. Prin intermediul tranzistoarelor T₁ și T₂ se pune în funcțiune releul B de 6 V. Pe de altă parte șina de contact P și contactul de repaus a₁ șuntează releul B, care se eliberează. O altă comutare este împiedicată de contactul c₁, care este acționat de releul C de 6 V cu regulatorul de sincronizare T₃ și T₄. R₁ și C₁ se vor alege în așa fel încît releul C să se elibereze numai atunci cînd locomotiva va circula înspre dreapta. Șina de contact P se va alătura de șina de bifurcație pentru ca la eliberarea releului A releul B să intre în funcțiune prin a₁. În acest fel locomotiva va staționa la P. Rezistențele R₁, R₂ și R₃ se aleg în funcție de releul utilizat. R₁ și R₃ au aceeași valoare a rezistenței electrice cu înfășurările bobinei releului. Distanța dintre șinele de contact Q și W trebuie să fie de cca 1,5 m.

Locomotiva va circula într-un sens. Prin intermediul șinei de contact se pune în funcțiune partea de ieșire. Ea își va încetini





BUCLĂ DE ÎNTOARCERE

O schemă deosebit de simplă este dată în figura alăturată. În vederea realizării montajului sînt necesare două rele de 6 V, patru tranzistoare, cîteva diode, rezistențe și condensatoare.

În momentul în care locomotiva se apropie de buclă, direcția de mers este dată de regulatorul curentului de tracțiune. După traversarea primei șine de despărțire, regulatorul curentului de tracțiune se comută în direcția în care locomotiva va părăsi bucla de întoarcere.

Pentru a preveni o cădere mare de tensiune în timpul comutărilor, au fost incluse în schemă două condensatoare de 2000 μF . Prin includerea în montaj a unei comutări în punte, locomotiva își păstrează direcția de mers. Acum se instalează automat o cădere de tensiune în care releul A aduce pe R1 la potențialul „+”.

R1 trebuie în așa fel dimensionată încît locomotiva să traverseze ambele șine de despărțire. După traversarea celei de-a doua șine locomotiva se oprește cîteva secunde pînă cînd intră în funcțiune releul B.

Acest releu este direct comandat de tensiunea de mers. Valoarea lui R4 se alege în așa fel încît releul B să intre în funcțiune înainte ca să i se întrerupă alimentarea.

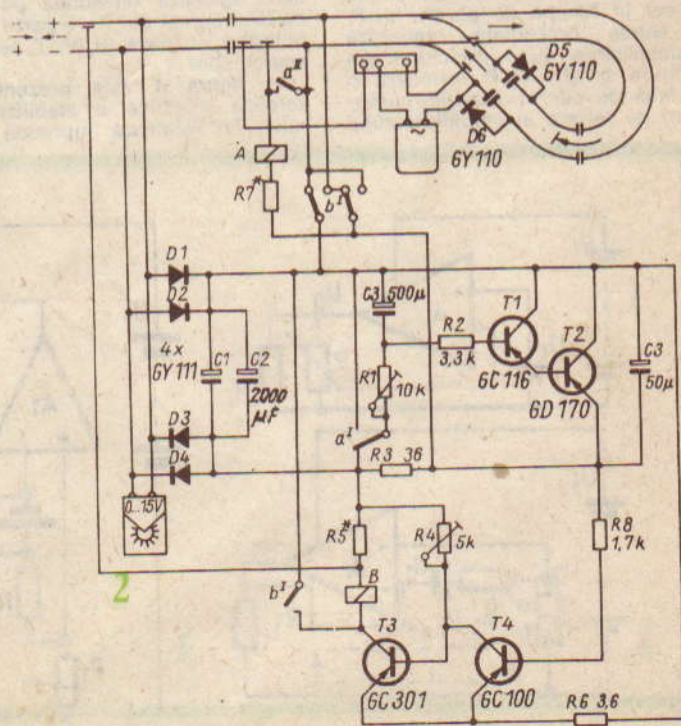
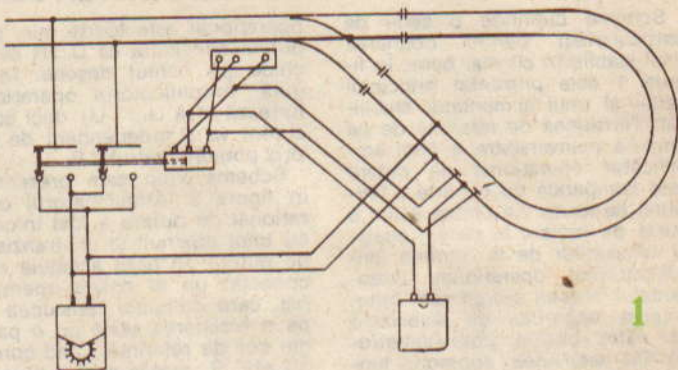
Locomotiva își continuă drumul normal, iar viteza acesteia crește în mod continuu. În momentul în care locomotiva traversează a treia linie de despărțire, macazul și primul nod, ea este preluată direct de regulatorul de curent. Prin intermediul unor șine de contact se realizează contactul de ieșire. Aceasta înseamnă că releul B se deconectează astfel încît la întoarcere locomotiva poate intra

mersul și, după traversarea macazului, se va opri pe linia de bifurcație.

După un anumit timp de staționare se schimbă sensul de mers și partea de pornire va intra în funcțiune. Locomotiva va porni și va accelera mersul și după aceea, cu un mers constant, va ajunge în cealaltă parte a liniei. După traversarea macazului își încetinește mersul și se oprește pe linia de bifurcație.

normal în buclă. Rezistențele R5 și R7 trebuie să aibă aceleași valori ca și releele A și B. Contactele a II și b II au rolul de auto-

menținere a alimentării releelor. Macazul se acționează automat, iar la intrarea locomotivei pe buclă nu se produc deraieri.



ALIMENTATOR STABILIZAT

CU PROTECȚIE REGLABILĂ LA SUPRACURENT

Schema cuprinde o serie de particularități pentru obținerea unei stabilizări cât mai bune. În figura 1 este prezentat principiul uzual al unui alimentator stabilizat. Tensiunea de referință de pe intrarea neinvertoare a unui amplificator operațional de putere este comparată cu o parte a tensiunii de ieșire. Se obține astfel o buclă de reglare în sensul egalării tensiunilor de la intrarea amplificatorului operațional. Dezavantajul acestui sistem este influențarea factorului de stabilizare de către poziția potențiometrului. De asemenea, zgomotul tensiunii de referință este și el amplificat în funcție de poziția lui P.

Sursa prezentată realizează stabilizarea după principiul din figura 2. U_r și R formează o sursă de curent. Practic, curentul de intrare al amplificatorului

Student GÜNTER ZEISEL

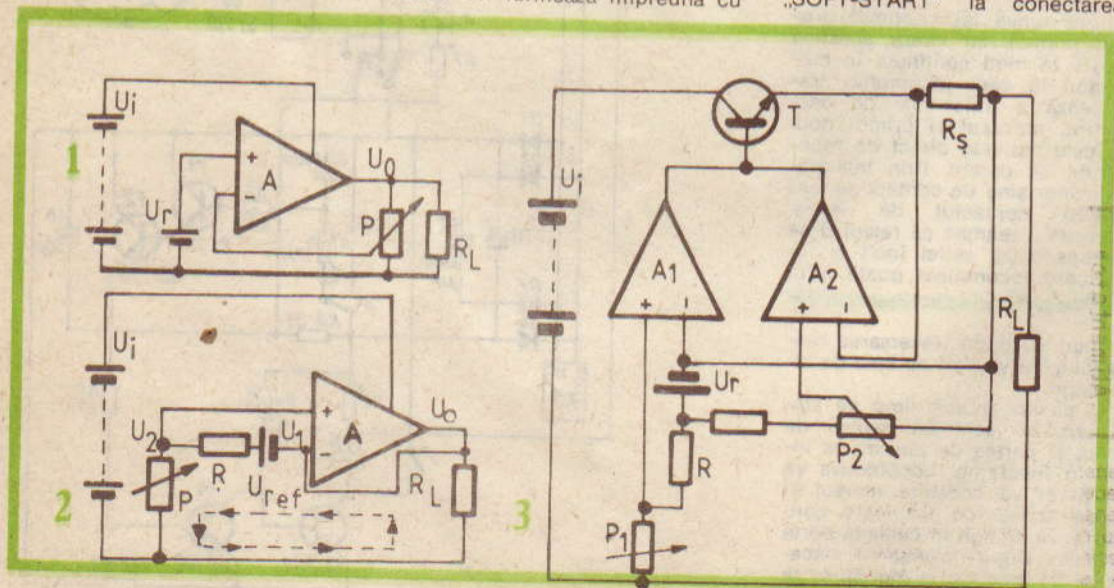
operațional este foarte mic, deci putem considera că U_r/R se închide pe ochiul desenat în figură. Amplificatorul operațional forțează însă $U_o = U_r$, deci acest curent va fi independent de poziția potențiometrului P.

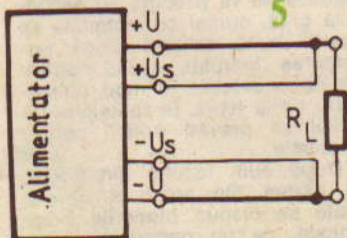
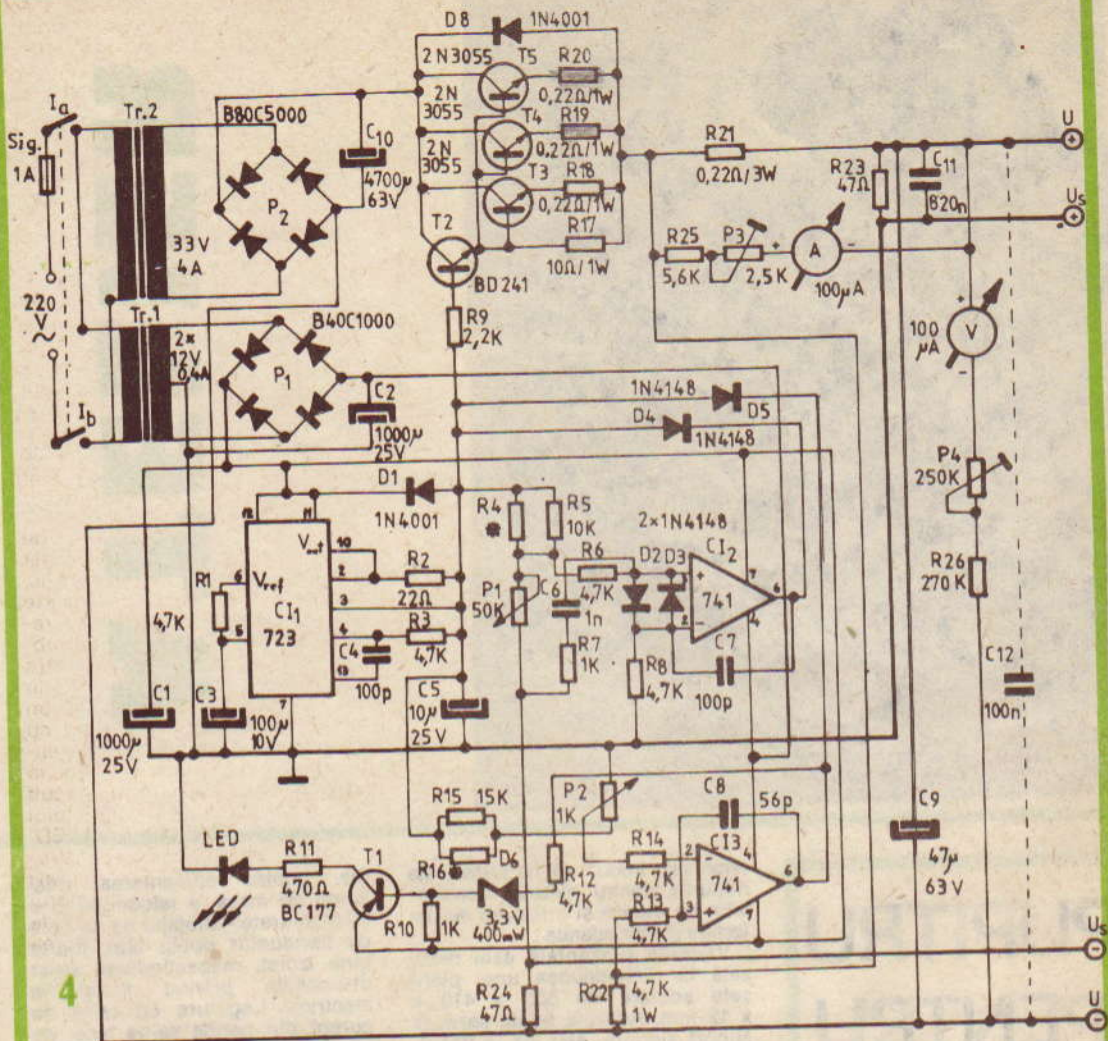
Schema bloc este prezentată în figura 3. Amplificatorul operațional de putere a fost înlocuit cu unul obișnuit și un tranzistor de putere. În baza acestuia este conectat un al doilea operațional, care compară tensiunea de pe o rezistență serie cu o parte din cea de referință. Când curentul prin R crește peste valoarea care egalează tensiunea pe R cu cea reglată din P, o parte din curentul de bază al lui T se va scurge spre A.

În figura 4 este prezentată schema electrică a stabilizatorului. Tr_1 formează împreună cu

puntea P_1 , cu C_1 și Cl_1 sursa de referință. Tot din Tr_1 se obțin și tensiunile de alimentare a operaționalelor. Tr_2 cu P_2 și C_2 formează sursa U. De preferat este ca Tr_1 și Tr_2 să fie două transformatoare separate, dar secundarele pot fi realizate și pe același miez.

Tensiunea de referință de 7,15 V ajunge prin R_1 , R (în figura 3, rezistența R) la intrarea neinvertoare a lui Cl_1 . Intrarea inversoare se găsește prin R la masă. Curentul care comandă tranzistoarele de putere este luat tot de la tensiunea de referință prin R_1 . Circuitul Cl_1 stabilizează tensiunea absorbind prin D, un curent mai mare sau mai mic din curentul de bază al lui T. T comandă trei tranzistoare 2N3055 legate în paralel pentru un curent maxim de 3A. Se poate face o extindere pînă la 5 A. Rezistența R_1 este R din figura 3. Căderea de tensiune de pe ea, proporțională cu intensitatea ce trece prin ea, este comparată de Cl_2 cu o parte din tensiunea de referință, reglabilă cu P. Ieșirea lui Cl_2 absoarbe și ea un curent mai mare sau mai mic din baza lui T prin D_1 . De fapt, D_1 , D_2 formează un circuit „SAU” analogic. Deci cu ajutorul lui P se reglează curentul maxim dat de sursă. Tot de la ieșirea lui Cl_2 pleacă un circuit de afișare a depășirii curentului prestabil, format din T_1 și LED. La ieșire se găsesc două instrumente indicatoare pentru curent și tensiune. Condensatorul C are în schemă un efect de „SOFT-START” la conectarea





tensiunii de alimentare, deoarece la pornire s-ar putea depăși tensiunea reglată. Diodele D_1 , D_2 au rol de protecție atunci când la ieșire există (din cauze externe) o supratensiune (de exemplu, un acumulator etc.). R_7 , C_6

măresc viteza de răspuns a lui C_1 . C_7 și C_8 asigură stabilitatea operaționalilor. R_9 asigură o încărcare minimă când ieșirea este în gol, tot din considerente de stabilitate.

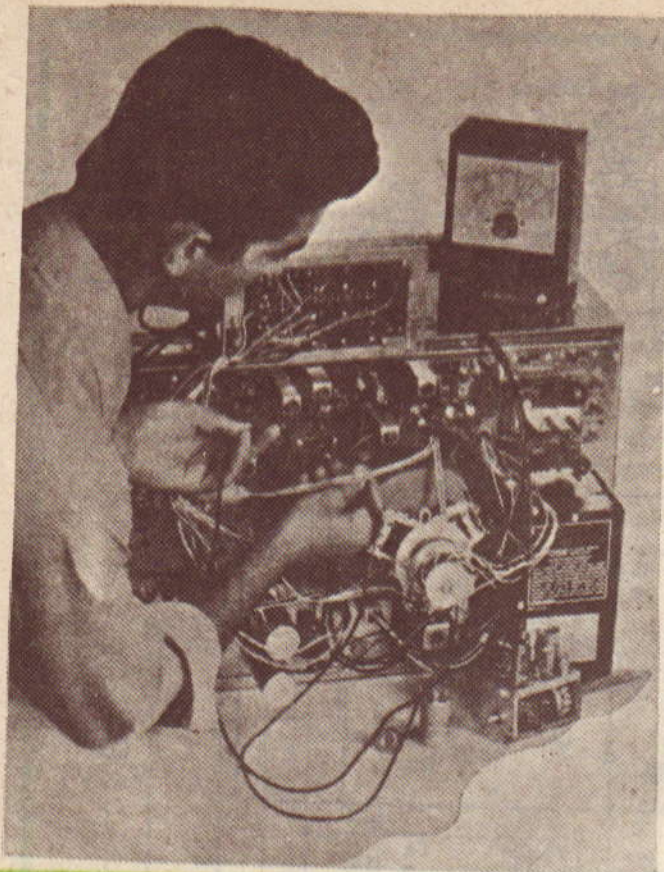
$+U$ și $-U$ sînt două intrări de compensare a căderii de tensiune pe firele de alimentare (SENSE). Legarea se face ca în figura 5. De exemplu, pentru un cablu cu rezistența de 1Ω , la un curent de $1 A$ avem o pierdere de $1 V$. Când intrările $\pm U$ sînt conectate la sarcină, tensiunea și curentul reglate sînt chiar cele de la sarcină.

Atenție! Stabilizarea nu are loc dacă $+U$ și $-U$ sînt lăstate

în aer. Când nu sînt folosite ca în figura 5, ele se scurtcircuitază cu ieșirea $+U$, respectiv $-U$. Condensatorul C_1 se montează chiar la bornele de ieșire $+U$, $-U$.

Rezistența R_1 se alege astfel: se întoarce P_1 pînă la maximum și se introduc rezistențe R_1 , de valori diferite, pînă cînd se obține indicația maximă a tensiunii dorite (35 V).

Rezistența R_2 se alege astfel: se montează la ieșirea alimentatorului un ampermetru în domeniul $5 A$, se întorc P_1 și P_2 pînă la maximum și se tatonază rezistența R_2 pînă la obținerea curentului maxim de ieșire (3 A).



ATELIER

PUPITRU PENTRU LUCRU

D. OPRESCU

În figura 1 prezentăm o variantă posibilă a unui pupitru conținând aparatura de măsură și control pentru experimentarea unor montaje diverse. În figură se sugerează modul de organizare a unui pupitru, plasabil pe o masă obișnuită. Desigur, amatorul poate să găsească, în funcție de dorințele, posibilitățile și dibăcia sa, o altă dispunere a blocurilor funcționale în

orice caz, trebuie să fie luate toate măsurile pentru evitarea accidentelor de muncă și a riscului de defectare a altor aparate.

Varianta prezentată este realizată la dimensiunea unei planșete școlare de 500 x 410 x 12 mm. Aceasta poate servi ca suport singură, sau, ca în figură, suprapusă peste altă planșetă, prin pereți laterali din aceeași grosime de material, cu lățimea de circa 70 mm, alcătuind o casetă plată. Din placaj mai subțire se confecționează două sertare compartimentate, în care amatorul își plasează piesele detașate, șuruburile și piulițele, rezistoarele și condensatoarele, instrumentele de lucru. Sertarele sînt mai scurte decît planșetele cu circa 120 mm pentru ca în spațiul rămas gol să se poată plasa diverse cablaje ale viitoarelor blocuri funcționale ce se vor monta la capătul opus al suprafeței de lucru și eventualele piese mai mari (transformatoare de rețea etc.). Lateral, în dreptul compartimentului gol din casetă, se plasează două prize du-

ble pentru alimentarea unei lămpi de masă, a letconului și a altor aparate. Cablajul se va face cu conductor dublu lițat, foarte bine izolat, respectîndu-se strict dispozițiile privind instalațiile electrice. Legătura cu priza de curent din perete se va face, de asemenea, cu cablu lițat de 2 x 0,75 mm sau 2 x 1 mm, cu lungimea de 2—3 m, prevăzut cu ștecher. Tot ce este în legătură cu rețeaua se va executa cu deosebită grijă, numai cu materiale de foarte bună calitate. După terminarea lucrului, acest pupitru se deconectează în mod obligatoriu de la rețea. În spatele pupitrului se prevăd orificii pentru ventilație.

După cum rezultă din figură, în partea din spate a casetei plate se dispun blocurile funcționale, ca un panou de bord. Aceste blocuri sînt solidare cu ansamblul casetei sau planșetei, prezentată spre folosire cu un unghi de circa 45 de grade. Este preferabil ca fiecare bloc să-și aibă alimentarea autonomă prin cîte un mic redresor

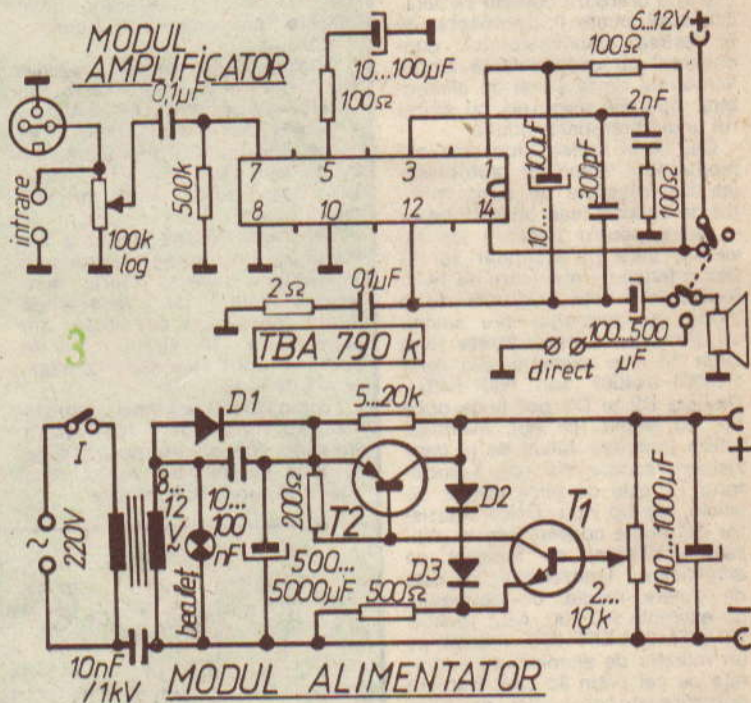
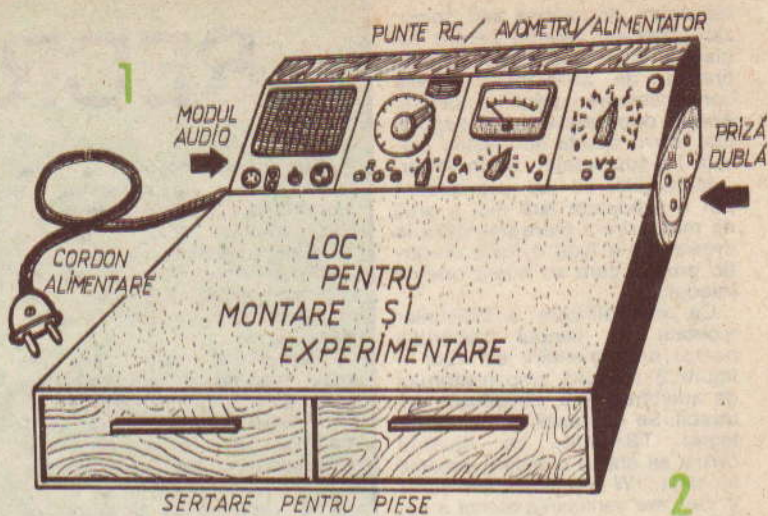
separat (eventual baterii). Se vor evita bateriile miniatură de 9 V, preferându-se bateriile de tip R 20, care pot alimenta pentru început fără dificultate, sub forma unui bloc de patru baterii în serie (8 V), totalitatea blocurilor din complex. Toți alimentatoarele separate permit aprinderea cite unui beculeț indicator, iar acestea pot fi montate pe rând, pe măsura completării construcției. Mai mult, nimic nu interzice montarea suprapusă a blocurilor în sistem etajat.

În figură sînt arătate ca exemplu cîteva blocuri funcționale de bază. Astfel, **blocul de control al audiofrecvenței** conține un amplificator audio de putere redusă (0,2—1 W) și un difuzor de control. El mai dispune de un potențiomtru de volum, posibilitate de bransare prin jack, bornă DIN, amplificare necesară numai pentru nivel de diodă sau picup cristal (la circa 100 mV). Există posibilitatea de bransare separată a difuzorului, direct sau prin transformator de cuplare, la un montaj ce se testează, ca și posibilitatea de bransare a unei diode punctiforme în serie cu intrarea, pentru urmărirea semnalelor de radiofrecvență dintr-un receptor, ca trasator de semnal, pentru depanări rapide, pornind de la borna de antenă a lui, pînă la detecție proprie. Prin bransarea unui circuit detector cu amplificare directă la intrare se poate audia programul local de radio atunci cînd se lucrează la asamblarea altui montaj. Prin introducerea unui comutator inversor se poate folosi panoul respectiv și ca interfon, cuplînd un difuzor extern.

Alt bloc necesar este **puntea RLC**. Cu ajutorul ei se pot determina precis caracteristicile pieselor care au indicațiile șterse sau au mai fost utilizate în alte montaje și sînt recuperate.

Un **AVO-metru** combinat cu un încărcător de tranzistoare poate, de asemenea, să ocupe în mod util un loc pe panoul frontal al pupitrului (pentru început un aparat improvizat dintr-un galvanometru indicator de nivel pentru magnetofon, apoi un instrument de precizie). Ultimul bloc prezentat în figură este un **alimentator stabilizat**, preferabil autoprotejat, cu o tensiune maximă de 9—12 V și cu un curent maxim de cîteva sute de miliamperi.

Blocurile se pot realiza din tablă de fier nituită, pentru o bună ecranare. Fiecare bloc va



avea un panou frontal din material plastic.

În funcție de posibilități, unele blocuri pot fi înlocuite sau se pot adăuga altele, supraetajate (de exemplu, un generator de semnal modulat de radiofrecvență, un generator de semnal audio, fie cu o singură frecvență fixă, de circa 1 000 Hz, fie cu semnal variabil, în orice caz cu atenuator la ieșire).

O casetă prevăzută cu un bec

mignon și un geam mat permite cercetarea prin transparență a circuitelor imprimate sau elaborarea rapidă, pe o bucată de hîrtie, tot prin transparență, a unor asemenea cablaje. Pentru economie de spațiu, caseta cu geam mat poate fi ținută într-unul din sertare.

Un dispozitiv util, alcătuit dintr-un potențiomtru logaritm de 1 MΩ cu scala gradată, permite bransarea lui în locul unor

REDRESOR

MARK ANDRES

rezistoare de sarcină sau polarizare dintr-un montaj pentru re-glaje. Un comutator poate bransa, de asemenea, diverse condensatoare pentru testare. Aceste două piese pot fi depozitate într-o casetă de plastic, plasa-tă fie supraetajat, fie în sertar.

Montajele ce se asamblază pot fi executate fără nici o grijă de murdărire a planșetei, dacă în prealabil s-a fixat o foaie de hîrtie groasă care se poate oricînd înlouci.

Ca exemplificare a blocurilor montate în panoul pupitrului pentru experimentări, se arată în figura 2 modulul amplificatorului de audiofrecvență, cu difuzor detașabil. Se utilizează un circuit integrat TBA790K, cu ajutorul căruia se obține o putere maximă de circa 2 W la o alimentare cu 12 V. Se cere verificarea atentă a calității condensatoarelor electrolitice și a bransării corecte ca sens. Difuzorul poate fi deconectat de la ieșirea amplificatorului, concomitent cu deconectarea amplificatorului de la sursa de alimentare, operație asigurată cu ajutorul unui întrerupător dublu.

Cel de-al doilea bloc este alimentatorul stabilizat autoprote-jat. Se folosește un transformator de sonerie (sau unul de ieșire - cadre pentru televizor de tip vechi), care în secundar să nu dea o tensiune mai mare de 14 V. Redresarea este asigurată de o diodă cu germaniu sau siliciu, cu joncțiune, care poate livra circa 1 A (de exemplu, din seria 1N4001-1N4007 sau F307-F407). Diodele D2 și D3 pot fi de orice tip, cu siliciu (se pot, eventual, utiliza joncțiuni valide de la tranzistoare scoase din uz). Tranzistorul T1 este de mică putere, cu siliciu, de tip npn. Orice tranzistor BC poate conveni pentru utilizare, indiferent de factorul de amplificare. Tranzistorul T2 este de putere medie, cu germaniu, de exemplu AC-180, ASZ 15-ASZ 18, EFT 212-EFT 250, montat pe un radiator de aluminiu cu suprafața de cel puțin 30 cm². Butonul potențiometrului cuplat pe baza tranzistorului T1 va indica circular tensiunile de la ieșirea alimentatorului, de la circa 1 V la maximum 12 V.

Aceste două blocuri funcționale sînt absolut indispensabile pentru început. Restul blocurilor pot fi construite pe îndelete, conform schemelor publicate în literatura de specialitate.

Cine nu cunoaște încă acest sistem clasic de redresare, cu ajutorul căruia se obțin două tensiuni continue egale și complet separate, folosind un transformator de rețea cu înfășurare secundară unică, este invitat să-l experimenteze pe baza schemei alaturate.

Alternanțele pozitive ale tensiunii secundare sînt redresate de diodele D și D (în serie) și filtrate de condensatorul C₁, obținîndu-se la ieșire tensiunea continuă U. Pentru o capacitate suficient de mare a lui C₁ și neglijînd căderea de tensiune pe cele două diode înseriate, U = 1,4 · U₀, unde U₀ este tensiunea eficace din secundarul transformatorului.

Analog, alternanțele negative sînt redresate și filtrate de grupul D → D → C, rezultînd U = 1,4 · U₀.

Pentru tensiuni mici (sub 15 V) se va ține cont și de căderea pe diode, care este de cca 1,4 V pentru fiecare sursă (diode cu siliciu).

Separarea (foarte bună) a celor două tensiuni se asigură prin rezistențele inverse foarte mari ale diodelor (se recomandă diode redresoare cu siliciu, din seriile 1N, F, RA, SI, în funcție de curentul dorit și tensiunea alternativă de vîrt).

Frumusețea schemei constă însă nu numai în independența surselor, ci și în posibilitățile multiple de utilizare. Astfel, cele două tensiuni pot fi folosite:

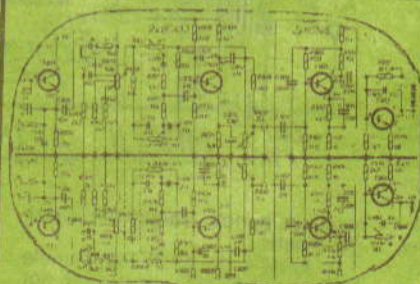
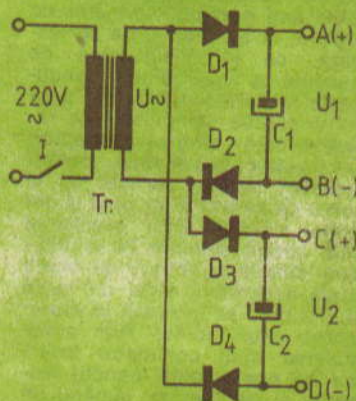
— separat, conform schemei (U₁ între A și B, U₂ între C și D, cu U₁ = U₂);

— în serie (diferențial), legînd între ele punctele B și C, cînd se obțin două tensiuni egale, U₁ și U₂, cu pol comun (diodele D și D devin în acest caz inopertante); schema echivalentă este cea a dublorului de tensiune;

— legînd plusurile (A și C) sau minusurile (B și D) împreună.

— în paralel, prin conectarea terminalelor A și C, respectiv B și D, cînd se obține binecunoscuta schemă de redresare în puncte Graetz.

Capacitățile condensatoarelor C₁ și C₂ se aleg ca pentru redresarea monoalternanță.



Montajele electronice complexe, ca și unele aplicații practice directe, impun adeseori utilizarea unor surse de curent constant, adică a unor circuite care să stabilizeze curentul printr-un consumator cu rezistența variabilă între anumite limite. Pentru a da numai două exemple, să amintim încărcarea acumulatorilor Cd-Ni și realizarea ohmmetrelor liniare pe principiul traductorilor rezistență-tensiune. Alături propunem constructorilor începători câteva variante clasice de astfel de surse.

CURENT CONSTANT

MARK ANDRES

Prima schemă (fig. 1) conține un singur tranzistor, fiind recomandată pentru cureni mici (zeci până la câteva sute de miliamperi). Tranzistorul se alege în funcție de curentul dorit, la nevoie fiind montat pe radiator.

Dioda Zener D_z , alimentată prin rezistența R de la tensiunea continuă U_i , păstrează la bornele sale o tensiune practic constantă U_z , diferența $U_i - U_z$ regându-se la bornele lui R . Aceeași tensiune U_z se aplică grupului serie format din rezistența R_s și joncțiunea bază-emitor a tranzistorului. Cum $U_{BE} \approx$ constant (oricum, variațiile sînt foarte mici în comparație cu U_z), rezultă că tensiunea la bornele lui R_s este aproximativ constantă, $U_s - U_{BE}$, deci și curentul de emitor al tranzistorului (practic egal cu cel de colector) rămîne aproximativ constant, avînd valoarea:

$$I = \frac{U_z - U_{BE}}{R_s}$$

Alegînd convenabil elementele U_z și R_s , putem astfel obține curentul de sarcină dorit, I .

Stabilizarea curentului de ieșire este asigurată numai atît timp cît căderea de tensiune pe sarcină, $U_s = I \cdot R_s$, rămîne mai mică decît $U_z - U_{BE}$. Prin urmare, rezistența R_s poate varia între zero și $R_{smax} \approx (U_z - U_{BE}) / I$.

EXEMPLU. Dorim să calculăm schema pentru $U_i = 12$ V și $I \approx 100$ mA, știind că R_s este o rezistență variabilă între 0 și 25 Ω . Căderea maximă de tensiune pe

sarcină fiind de 2,5 V, putem lua o diodă Zener cu tensiunea nominală de cel mult 9V, de exemplu PL8V2Z (8,2V). Rezistența R o calculăm pentru un curent prin divizor de 10–15 mA (R de cca 300 Ω). Tranzistorul poate fi de tip BD136, BD138, BD140 etc. (pnp, cu siliciu, medie putere), deci cu $U_{BE} \approx 0,7$ V. Valoarea orientativă a rezistenței R_s este în acest caz $R_s \approx (8,2 \text{ V} - 0,7 \text{ V}) / 0,1 \text{ A} = 75 \Omega$. În funcție de scopul exact urmărit, se alege experimental o rezistență cu valoarea adecvată sau se realizează un grup serie $R_s + P$.

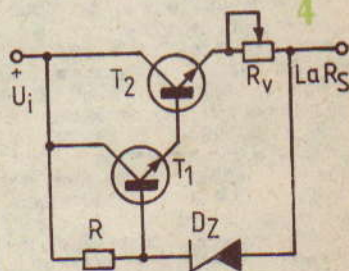
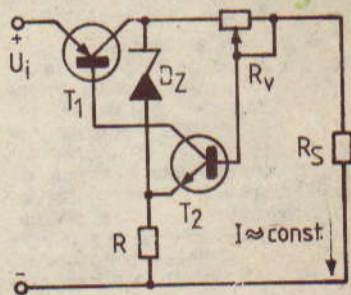
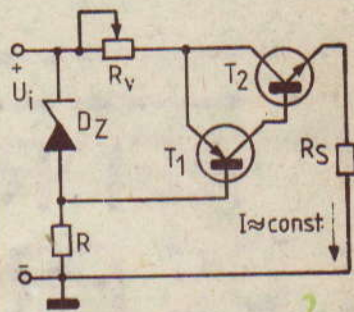
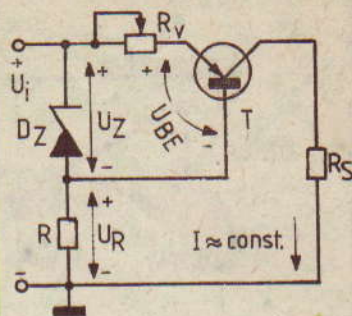
Dacă montajul descris se folosește pentru încărcarea unui acumulator (de capacitate mică) avînd tensiunea nominală U_a și curentul de încărcare I , calculul se face la fel, cu condiția evidentă ca $U_z > U_a + U_z$ (cu cel puțin 2 V).

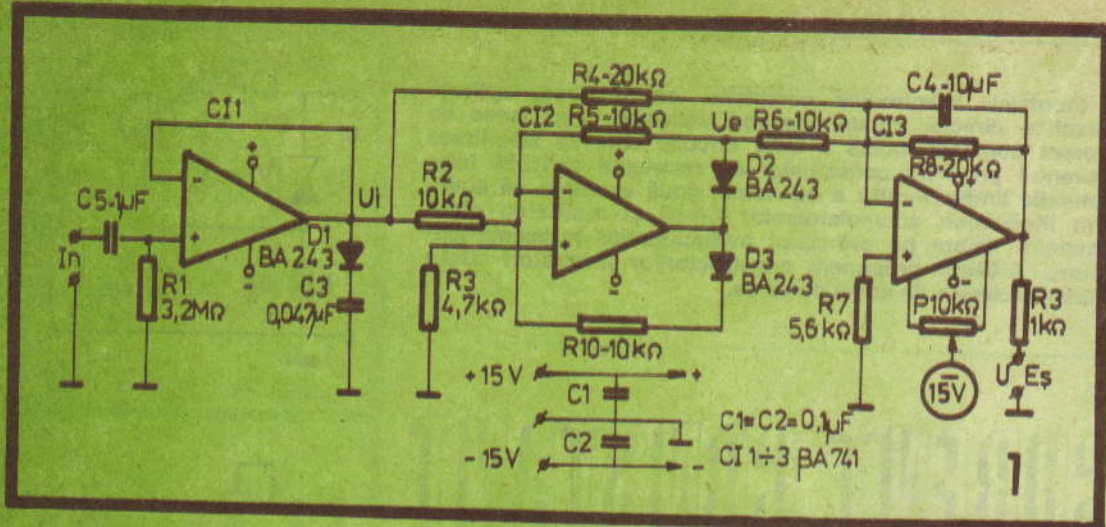
A doua variantă (fig. 2) se analizează la fel, cu deosebirea că în locul lui T s-a folosit un tranzistor compus, $T_1 - T_2$. Curentul de sarcină crește astfel considerabil, putînd fi de ordinul sutelor de miliamperi sau al amperilor.

EXEMPLU. Pentru $U_i = 12$ V și $I = 1$ A, cu $R_s = (0-3 \Omega)$ se pot folosi piesele $T_1 =$ BD136, $D_z =$ PL8V2Z, $R = 300 \Omega$, $T_2 =$ 2N3055 și R , în jurul valorii de 7,5 Ω (la minimum 8 W). Tranzistorul T_2 se montează pe radiator adecvat.

O variantă pe care nu o vom comenta, fiind asemănătoare cu precedentă, este dată în figura

(CONTINUARE ÎN PAG. 64)





REDRESOR DE PRECIZIE

Ing. EMIL MARIAN

În majoritatea montajelor electronice apare, de multe ori, necesitatea de a măsura exact o tensiune alternativă de valoare redusă. În aparență, problema este destul de simplă, și anume separăm componenta continuă de cea alternativă cu un condensator, redresăm tensiunea alternativă cu o punte de diode și la bornele unui al doilea condensator, pe care se aplică tensiunea pulsatorie obținută după redresare, se poate trece la măsurare cu un voltmetru magnetoelectric.

Rezultatul obținut este aproape întotdeauna eronat din două considerente esențiale.

Un prim considerent este impus de rezistența internă scăzută a unui voltmetru de măsură obișnuit, în cel mai bun caz de ordinul sutelor de ohmi pe scara de măsură a tensiunilor mici. Acest voltmetru reprezintă, de fapt, un șunt pentru semnalul alternativ de măsură, deci, în mod sigur, măsurarea este eronată. Rezultă, în primul rând, necesitatea unui adaptor care să ofere voltmetrului o impedanță de intrare foarte mare, de ordinul megaohmilor, pentru ca măsurarea efectuată

să fie corectă.

Un al doilea considerent este impus de modul de funcționare al diodelor din puntea redresoare. Este cunoscut faptul că, pentru a intra în conducție, este necesar ca o diodă să prezinte la bornele sale o tensiune de cel puțin 0,6 V pentru diodele cu siliciu și 0,2 V pentru diodele cu germaniu. În cazul punții de diode, chiar la folosirea diodelor cu germaniu, tensiunea minimă de deschidere a celor două diode aflate în serie va fi de 0,4 V. Rezultă imediat că voltmetrul nostru nu va putea niciodată măsura tensiuni sub această valoare, deoarece pentru tensiuni mai mici diodele se află în stare blocată. Adăugând la cele enumerate mai sus neliniaritatea caracteristicii tensiune-curent în regiunea de deschidere a diodelor, precum și diferențele de caracteristici de la o diodă la alta, apare imediat imposibilitatea evidentă de a efectua o măsurare corectă la tensiuni mai mici de 1 V, cu mijloacele obișnuite.

În concluzie, pentru măsurarea tensiunilor alternative mici, voltmetrul obișnuit pe care-l

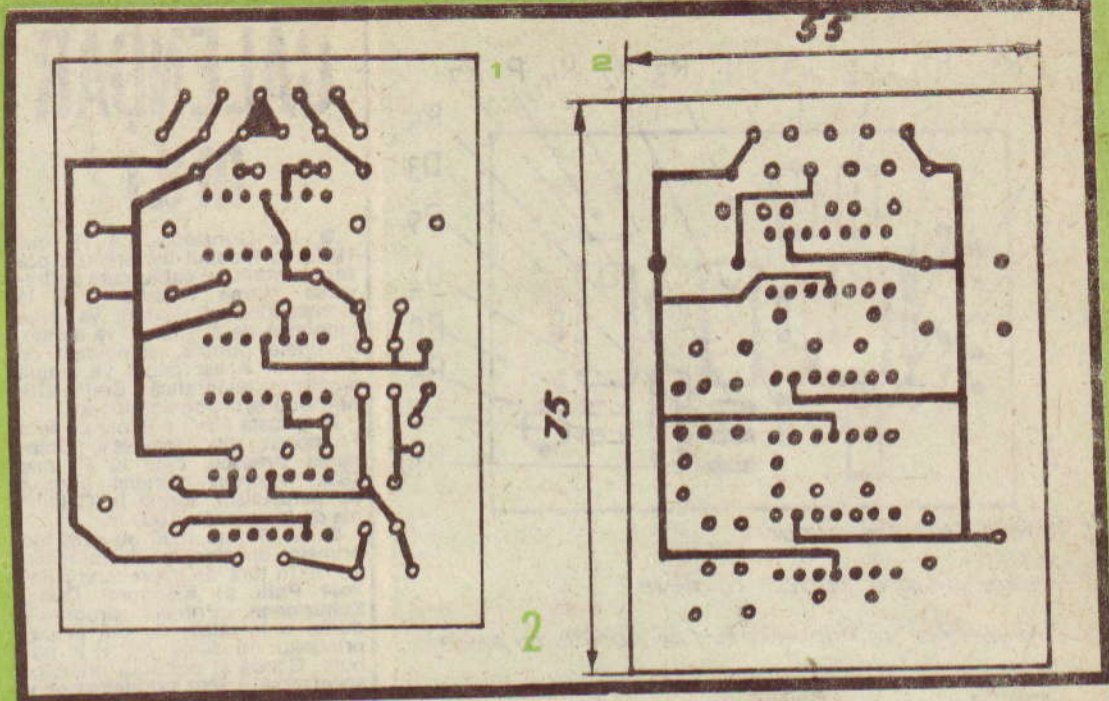
deținem trebuie completat cu un adaptor care să aibă următoarele calități:

- să ofere o impedanță de intrare de ordinul megaohmilor;
- să permită, printr-un montaj suplimentar adecvat, funcționarea diodelor la o tensiune de ordinul milivolților;
- să liniarizeze caracteristicile de funcționare tensiune-curent ale diodelor pentru obținerea unei scale liniare în tot domeniul de funcționare.

Pentru realizarea unui redresor de precizie care să îndeplinească toate cerințele menționate mai sus, propunem utilizarea schemei electrice prezentată în figura 1.

Se observă utilizarea amplificatoarelor operaționale, care oferă, datorită bunelor performanțe de funcționare, toate condițiile realizării unui montaj simplu, cu calitate superioară. În schema prezentată s-au utilizat trei circuite integrate de tipul $\beta A 741$ de fabricație românească. Să analizăm părțile principale ale schemei electrice.

Tensiunea alternativă de măsurat se aplică prin intermediul condensatorului C5 pe intrarea neinversoare a amplificatorului operațional CI-1. În acest fel este separată componenta continuă, care ar putea exista eventual în montajul testat, de componenta alternativă utilă pentru măsurat. În același timp, amplificatorul operațional, datorită modului de conectare a semnalului alternativ pe intrarea neinversoare, oferă o impedanță de intrare ridicată, de ordinul megaohmilor. Impedanța de intrare este precizată de grupul de rezistențe $R_1 + R_2 =$



= 3,2 M Ω , inseriate, amplasate tot pe intrarea neinversoare a amplificatorului operațional. În esență, amplificatorul operațional CI-1 reprezintă un adaptor de impedanțe între semnalul alternativ de măsurat și redresorul propriu-zis. Pe ieșirea amplificatorului operațional CI-1 se observă prezența grupului C3D1. Acest circuit servește la evitarea apariției fenomenului de blocare a circuitului integrat (latch-up) datorită posibilității apariției unor paraziți la intrarea montajului sau în regimul tranzitoriu de conectare și deconectare a semnalului de intrare în timpul efectuării măsurărilor.

Redresorul propriu-zis este format din următoarele două blocuri care includ amplificatoarele operaționale CI-2 și CI-3.

Amplificatorul operațional CI-2 realizează funcționarea de redresor de precizie monoalternanță a tensiunii alternative, iar amplificatorul operațional CI-3 îndeplinește funcția de sumator și integrator al semnalului pulsatoriu obținut la ieșirile lui CI-1 și CI-2.

Analizând modul de funcționare a amplificatorului operațional CI-2, se observă faptul că acesta îndeplinește funcția unui limitator de precizie. Cele două diode D2 și D3 sînt amplasate astfel încît tensiunea de prag de 0,7 V este divizată cu factorul de

amplificare în buclă deschisă al amplificatorului operațional CI-2. Considerînd pentru aceasta β min. = 50 000, rezultă:

$$U_i \text{ max.} = \frac{0,7}{50\,000} = 0,14 \text{ mV,}$$

fapt care face pe deplin posibilă redresarea liniară a tensiunilor alternative de ordinul milivolților.

În același timp, este îmbunătățită considerabil dependența de temperatura mediului ambiant a caracteristicilor de funcționare tensiune-curent ale celor două diode, D2 și D3.

Urmărind modul de funcționare a amplificatorului operațional CI-2, se observă că acesta blochează semialternanța negativă a semnalului alternativ de la intrarea sa, iar semialternanța pozitivă este regăsită la ieșirea sa cu semn schimbat. Deci, la ieșirea lui CI-2, semialternanța pozitivă este inversată, iar semialternanța negativă blocată. Amplificatorul operațional CI-3 este atacat pe intrarea inversoare, în același timp, de semnalul de ieșire U_i al lui CI-1, care traversează rezistența $R4 = 20 \text{ k}\Omega$ și de semnalul de ieșire U_e de la CI-2, care traversează rezistența $R6 = 10 \text{ k}\Omega$. Se obține la ieșirea amplificatorului operațional CI-3 o tensiune U de valoare:

$$U = -(2U_e + U_i)$$

În cazul alternanței negative de valoare U_x :

$$U_e = 0$$

$$U_i = -U_x, \text{ deci:}$$

$$U = -(2U_e + U_i) = -(2 \times 0 - U_x) = U_x$$

În cazul alternanței pozitive de valoare U_x :

$$U_i = U_x$$

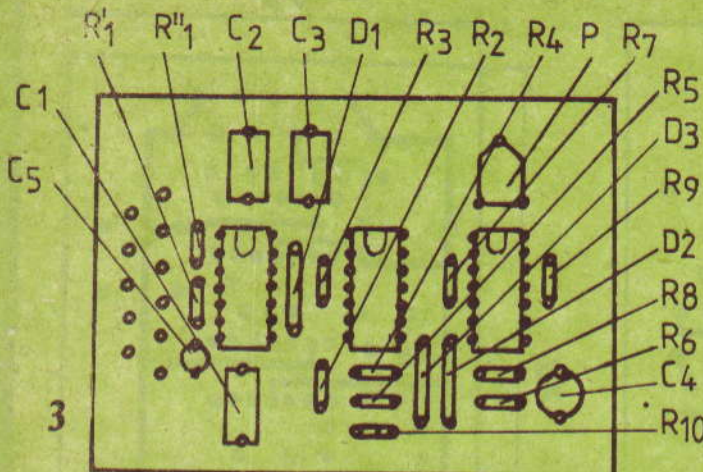
$$U_e = -U_x, \text{ deci:}$$

$$U = -(2U_e + U_i) = -2(-U_x) + U_x = U_x$$

Deci, totdeauna la ieșirea amplificatorului operațional CI-3 se va obține un semnal pozitiv egal în valoare absolută cu semnalul de intrare. Datorită condensatorului C4, amplificatorul operațional CI-3 funcționează ca integrator al semnalului U_x . Astfel se obține o tensiune continuă, egală cu valoarea medie a semnalului alternativ de intrare. Această tensiune pozitivă va fi măsurată de voltmetrul de curent continuu conectat la ieșirea redresorului de precizie.

MODUL DE UTILIZARE

Montajul se realizează pe o plăcuță de sticlostratitex dublu placat cu folie de cupru. Modul de realizare a circuitului imprimat dublu placat este arătat în figura 2. Tot în figura 2 este dat modul de implantare a componentelor pe plăcuța de circuit imprimat realizată.



- 1 Vedere dinspre suduri
- 2 Vedere dinspre partea cu piese
- 3 Configurația componentelor (pe partea cu piese)

Se vor folosi componente de bună calitate, iar sudurile vor fi de cea mai bună calitate. În varianta de cablaj imprimat prezentată s-au folosit rezistențe cu peliculă metalică sortate în clasa de precizie 1%, iar condensatoarele C1 și C4 sînt cu tantal.

Se va folosi pentru conectare o cuplă de tip CONECT cu 11 contacte. Montajul se ecranază cu tablă de fier de grosime minimă 1 mm, iar cablurile de conectare semnal-măsură și ieșire vor fi obligatoriu ecranate.

REGLAJE ȘI PUNERE ÎN FUNCȚIUNE

Montajul se alimentează de la o sursă dublă de tensiune bine stabilizată și filtrată de ± 15 V. Se pot măsura tensiuni în gama 1 mV_{cc} - 10 V_{cc} cuprinse în gama de frecvențe 18 Hz - 18 kHz.

Se conectează intrarea montajului la masă și după conectarea aparatului de măsură la ieșirea montajului, prin manevrarea potențiometrului P, se aduce acul indicator la zero.

Se deconectează intrarea montajului de la masă și cu sonda de măsură, formată dintr-un cablu ecranat, se poate trece la efectuarea măsurărilor necesare.

BIBLIOGRAFIE: „Le Haut-Parleur”, nr. 1620.

(URMARE DIN PAG. 81)

3. Tranzistorul de putere (elementul regulator serie) este aici T_1 , iar divizorul R-D, este plasat după T_1 .

În fine, în figura 4 se indică schema unui stabilizator de curent de tip dipol (care se conectează în serie cu sursa de alimentare și cu rezistența de sarcină). Tranzistoarele T_1 (mică sau medie putere) și T_2 (medie sau mare putere) sînt în montaj Darlington. Tensiunea diodei Zener, U_z , se distribuie astfel pe cele două joncțiuni bază-emitor și pe rezistența R_v , de unde deducem:

$$U_{Rv} = U_z - U_{BE1} - U_{BE2}, \text{ respectiv}$$

$$I \approx \frac{U_{Rv}}{R_v} = \frac{U_z - U_{BE1} - U_{BE2}}{R_v}$$

Dacă ambele tranzistoare sînt cu siliciu, putem lua $U_{BE1} \approx U_{BE2} \approx 0,7$ V, deci $I \approx \frac{U_z(V) - 1,4}{R_v(\Omega)}$

EXEMPLU. Pentru $I = 2$ A și $D_1 = PL7V5Z$, folosind $T_1 = BD137$, $T_2 = 2N3055$, $R = 390 \Omega / 2W$, rezultă $R_v \approx (7,5 - 1,4) / 2 \text{ A} \approx 3 \Omega$ (la minimum 12-15 W).

Dacă montajul este folosit pentru încărcarea unui acumulator, U_z , tensiunea de alimentare U , trebuie să fie cu cca 10 V mai mare ca U_z , ținînd cont de căderea pe dipol.

CALENDAR mai

● La Constanța, la 15 mai 1905, au început lucrările de pozare a primului cablu care va traversa Marea Neagră pînă la Constantinopol. Cablul va avea lungimea de 378 km și va atinge, în unele puncte, adîncimea de 2 000 m. Acest cablu va stabili legătura telegrafică Berlin-Viena-București-Constantinopol.

● O fostă elevă a Școlii de Arte Frumoase din București, **Smaranda Brăescu**, bate la 20 mai 1932 recordul mondial absolut de parașutism, sîrînd în California de la aproape 7 000 m.

● La 27 mai 1896 au avut loc primele spectacole de cinema, aduse în țară de impresarul **Adelinei Patti și Eleonorei Duse, Schurmann**. Primele programe durau o jumătate de oră și cuprindeau 10 filme de 1-2 minute. Gazda și patronul primelor spectacole a fost un ziar al epocii, „L'Independance roumaine”.

● Primul om care a trecut pragul stratosferei, savantul elvețian **Auguste Piccard**, se înalță la 27 mai 1931 cu un balon la 15 781 m. Peste două luni omul de știință elvețian conferența la București despre acest eveniment.

ANECDOTE

Un turist către un trecător:

— Tovarășe Popescu, unde este oficiul telefonic aici în oraș?

— Dar de unde știți că mă numesc Popescu?

— Prin deducție.

— Deduceți și unde este oficiul telefonic.

— Doctore, tare uit în ultimul timp.

— De cînd?

— De cînd ce?

— Doctore, astăzi mă simt mult mai bine. V-aș ruga să întrerupeți tratamentul și să-mi dați voie la mieciul „U”-Craiova — Benfica.

— Ce vorbiți? Nu se poate! Pentru un asemenea șoc încă nu sînteți destul de sănătos!

DISPOZITIV UNIVERSAL DE ÎNDOIT TERMI

În construcția sau depanarea aparatului electronic, sîntem nevoiți să îndoim piciorușele componentelor electronice, cum ar fi rezistențele chimice bobinate, diodele, condensatoarele electrolitice etc. Pentru a veni în sprijinul constructorilor amatori, propunem un dispozitiv universal, reglabil pentru orice tip de componentă. Acest dispozitiv se poate executa cu ușurință în orice atelier mecanic. Ansamblul se fixează direct pe masa de lucru prin intermediul bridei de prindere (13) și al flanșei de strîngere (12). Prin rotirea piuliței de antrenare (1) se deplasează, prin intermediul șurubului special (7), suportul (3), care culisează pe ghidajul cilindric (5). Prin deplasarea suportului (3) se creează între acesta și suportul (8) o distanță suficientă introducerii corpului componentei, terminalele plasîndu-se pe un canal corespunzător distanței între cele două găuri de pe circuitul imprimat unde dorim să o utilizăm.

După stabilirea canalului pe care se așază componenta, se apasă cu degetul pe terminale pînă cînd acestea se îndoiesc la 90°, devenind paralele.

Deplasîndu-se spre ghidajul suportului, avem dimensiuni diferite, în funcție de canalul ales la același reglaj, datorită formei trapezoidale a suporturilor.

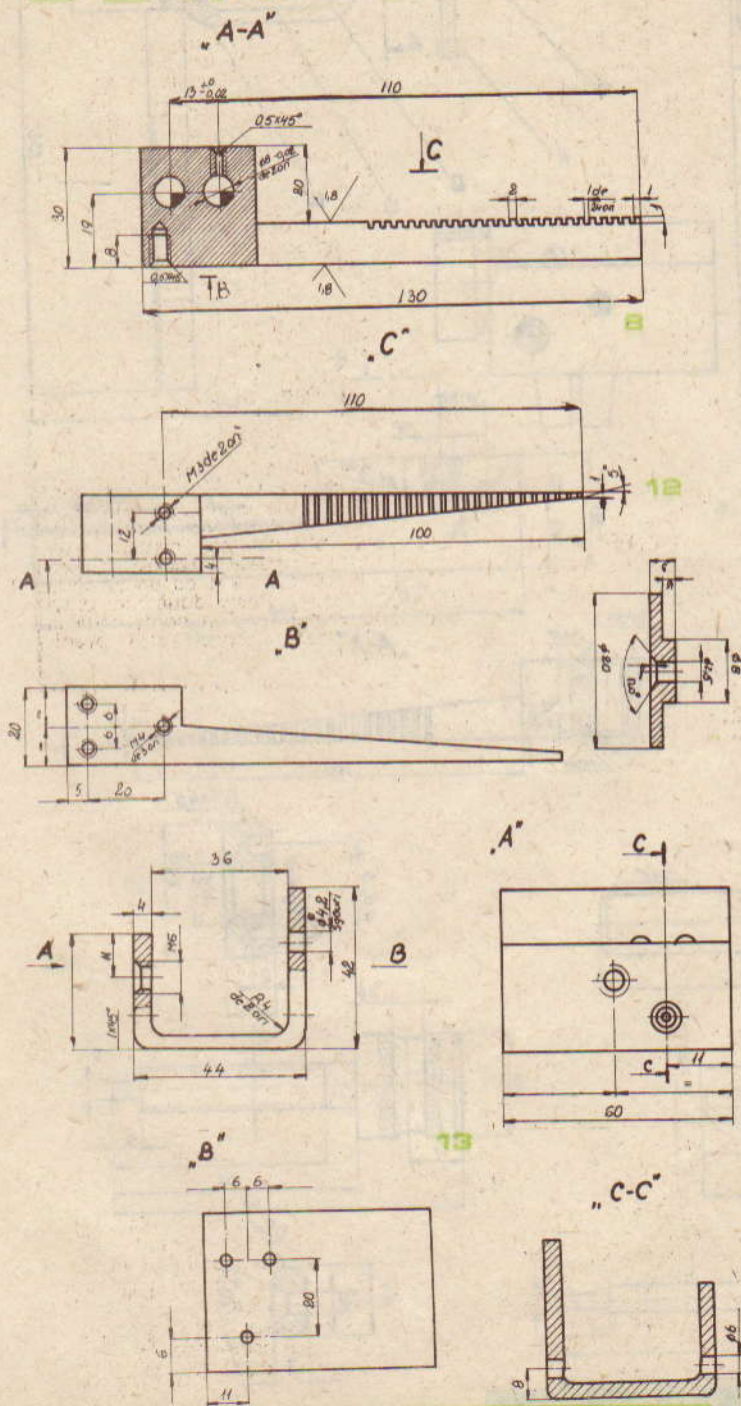
Materialele necesare pentru construcția dispozitivului sînt cele folosite curent în lucrările de atelier.

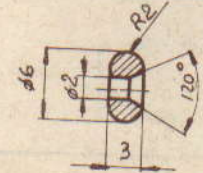
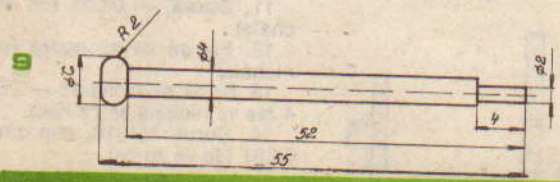
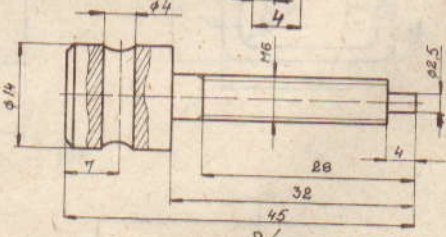
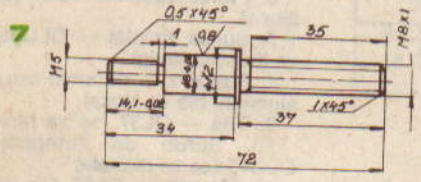
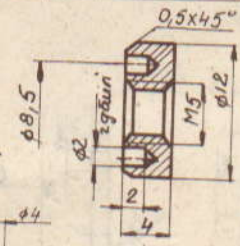
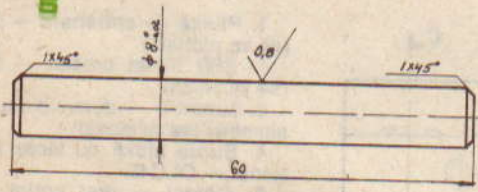
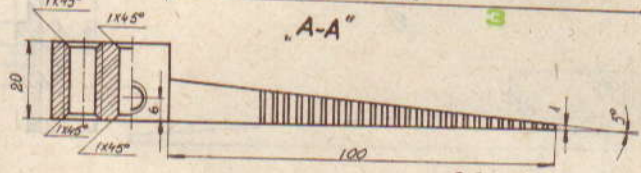
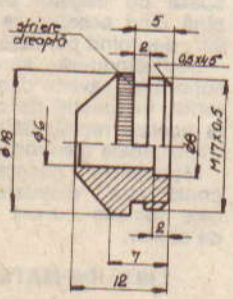
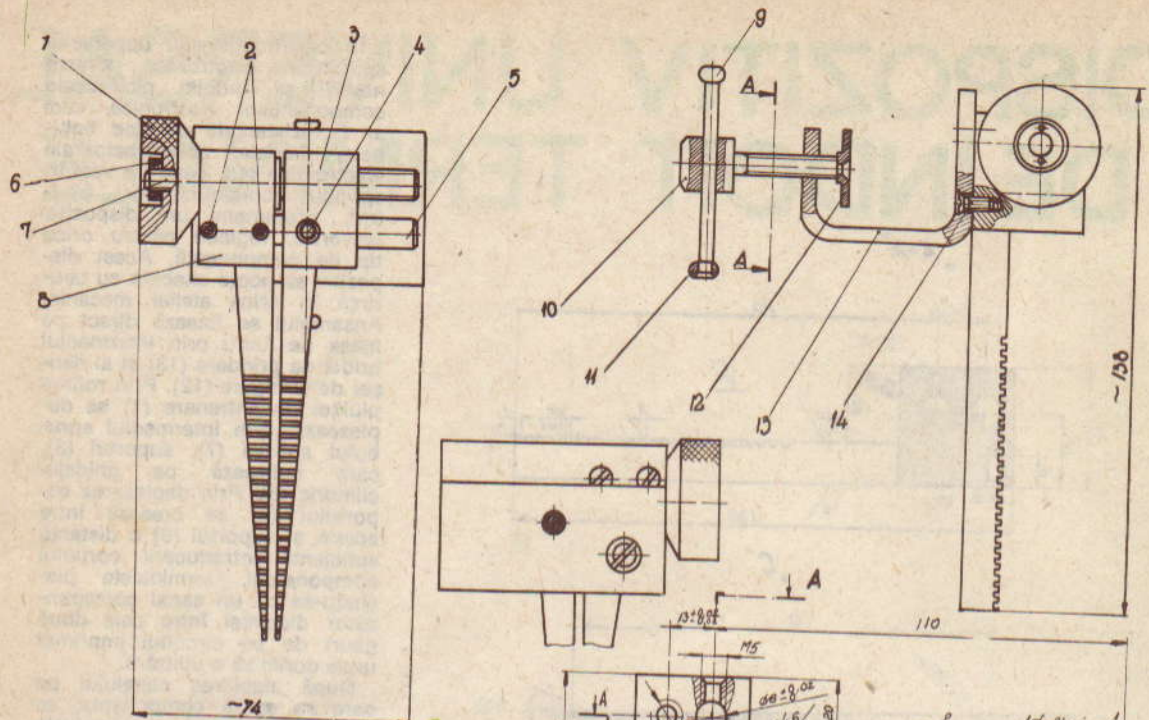
LISTA DE MATERIALE

1. Piuliță de antrenare — OL37 (se va nichela)
2. Știft filetat crestă — OL37 (se va zincea)
3. Suport II — duramid sau dur-aluminiu (se va eloxa)
4. Șurub M5x8 cu lăcaș hexagonal — OLC45
5. Ghidaj — oțel argint, $\varnothing 8$
6. Piuliță specială OL37 (se va zincea)
7. Șurub special — OLC45 (se va bruna chimic)
8. Suport I — duramid sau dur-aluminiu (se va eloxa)
9. Tijă — OL37 (se va nichela)
10. Șurub de strîngere — OLC45 (se va nichela)
11. Bucșă — OL37 (se va nichela)
12. Flanșă de strîngere (se va nichela)
13. Bridă de prindere — TDA $\neq 4$ (se va nichela sau zincea)
14. Șurub M4x10, cap zinc — OL37 (se va zincea).

VASILE DEACONU

ALMANAHUL TEHNIIUM





TESTER MULTIFUNCTIONAL CU INDICATIE SONORA

I. ZAHARIA

Utilizarea aparaturii specializate pentru diferite determinări specifice practicării radioamatorismului prezintă inconveniente chiar și în condițiile laboratoarelor bine dotate, devenind practic imposibilă în diverse situații ocazionale, când problema poate fi soluționată folosind un simplu indicator sau generator de semnal.

Correspunzător diferitelor probleme pe care le ridică o construcție radioelectronică, montajele indicatoare au fost grupate cu generatoare, rezultând aparate cu minimum de componente comutabile, denumite testere, multifuncționale, capabile să substituie cu succes aparatura de măsură consacrată.

Figura 1 a reprezintă schema electrică a unui astfel de aparat, care include difuzorul V, ca element final al circuitelor indicatoare.

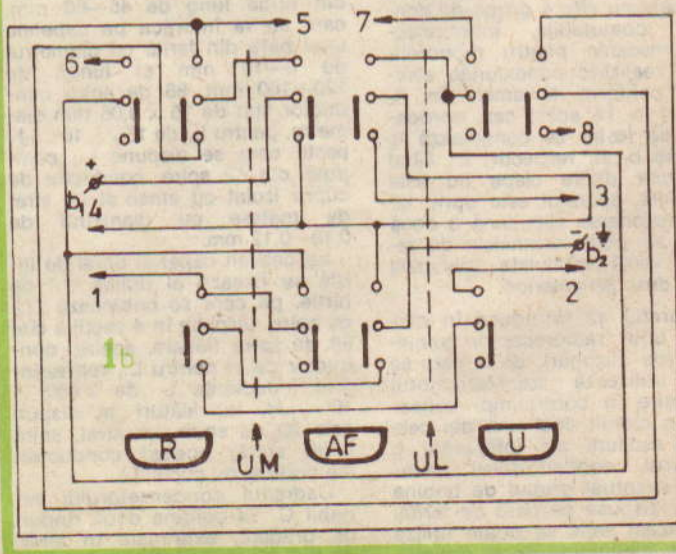
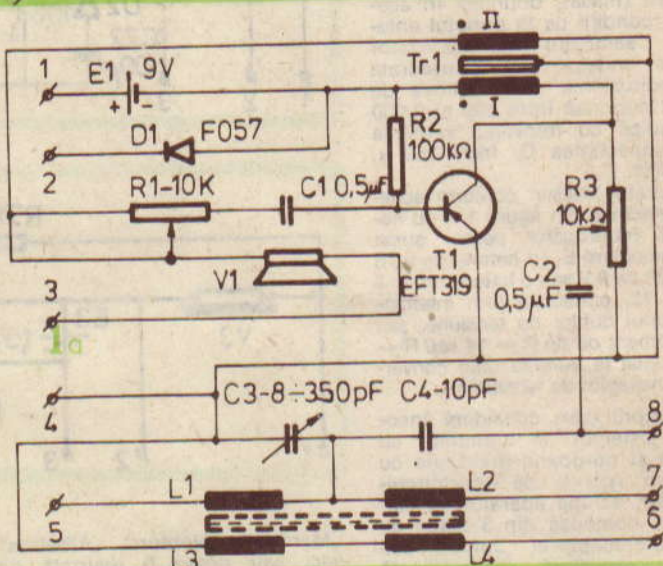
Conceput cu tranzistorul T₁, montat ca oscilator de audio-frecvență cu reacție pozitivă prin transformatorul Tr₁, aparatul este comutabil în 5 domenii, asigurând 4 game de măsurători frecvente pentru radioamatori.

1. Prin conectarea unei rezistențe electrice între borna 1 și puntea de scurtcircuitare a bornelor 3 și 4, aparatul devine ohmmetru cu indicație sonoră, frecvența sunetelor emise de difuzorul V, variind între 300 Hz și 3 kHz, pentru rezistențe măsurate cu valori până la 3 k Ω .

2. Utilizând scurtcircuitul între bornele 3 și 4 ca pol pozitiv și borna 2 drept pol negativ, aparatul devine voltmetru de curent continuu pentru tensiuni până la

12 V, apreciabile în raport cu intensitatea sonoră emisă de difuzorul V. În această situație, aparatul poate fi utilizat și ca indicator de polaritate, pentru surse cu tensiune până la 12 V.

3. Folosind scurtcircuitul între bornele 1 și 4 drept masa montajului, se obțin, la borna 8, impulsuri dreptunghiulare, însoțite de un bogat spectru de armonici, cu frecvența indicată mai sus, reglabilă din potențiometrul R și cu amplitudine variabilă din potențiometrul R.



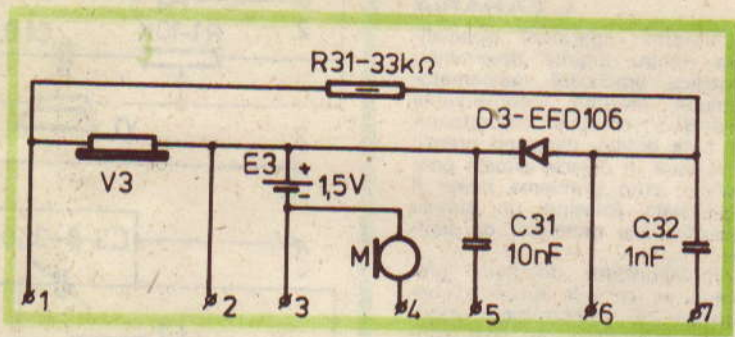
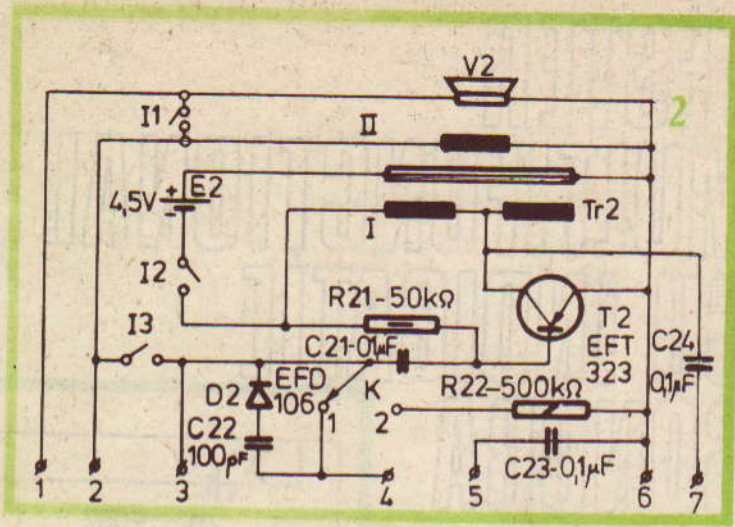
4. Considerând scurtcircuitul între bornele 1, 4 și 5 drept masa montajului, rezultă la borna 6 un semnal de radiofrecvență, cu frecvența reglabilă din capacitatea C_1 , între 400 și 1 600 kHz, modulată cu semnalul de audiofrecvență corespunzător poziției potențiometrului R_1 și cu amplitudinea reglabilă din potențiometrul R_2 . Acest semnal corespunde gamei undelor medii (200—750 m lungime de undă) cu care sînt echipate receptoarele de radiodifuziune.

5. Dacă scurtcircuităm bornele 1, 4 și 7 pentru terminalul neutru (masă), obținem, în aceleași condiții ca la punctul anterior, semnalul corespunzător gamei undelor lungi, consacrată radiodifuziunii, cu lungimea de undă cuprinsă între 800 și 2 000 m, adică cu frecvența variabilă din capacitatea C_1 între 150 și 400 kHz.

Aparatul realizat conform schemei electrice din figura 1 a nu necesită întrerupător pentru sursa de alimentare E_1 (o baterie de tip 6 F — 22 de 9 V sau o baterie de tip 3 R — 12, conectată prin intermedii unui dublor de tensiune, sau un element de tip R — 14 sau R — 20, cuplat la intrarea unui convertizor, hexaplor de tensiune).

Amatorii care consideră incomod sistemul de comutare cu bucle și cordoane prevăzute cu ulincuri (punți) de scurtcircuitare pot echipa aparatul cu claviatura compusă din 3 clape de la radioreceptorul „Junior” sau cu o claviatură confecționată din 3 elemente comutatoare, echipate cu câte 4 grupe de contacte comutabile, interconectate mecanic pentru monorețineri, realizînd conexiunile electrice conform schemei din figura 1 b. În acest caz, cordoanele de ieșire se conectează la bornele b_1 și, respectiv, b_2 . Cînd nici una dintre clape nu este acționată, aparatul este oprit, iar prin acționarea simultană a două clape se obțin semnalele de radiofrecvență modulate (punctele 4 și 5 descrise anterior)

Aparatul se introduce în carcasa unui radioreceptor miniatural (de buzunar), de la care se mai utilizează transformatorul de ieșire în contratimp, conectînd în circuit doar una din cele două secțiuni ale înfășurării I, difuzorul, condensatorul variabil și eventual grupul de bobine L_1 — L_2 , dispuse pe bară de ferită. În acest seps se poate utiliza antena magnetică de la radioreceptoarele S - 631 T. „Litoral”.



„Mamaia”, „Neptun”, „Albatros” etc. sau poate fi realizată de amatori, bobinînd pe cîte un tub din hîrtie lung de 45—60 mm, care se va îmbrăca pe capetele unei bare din ferită cu diametrul de 8—10 mm și lungă de 120—160 mm, 86 de spire conductor lițat de 15 x 0,06 mm diametru, pentru L_1 de 165 + 10' μ H peste care se dispune L_2 , compusă din 12 spire, conductor de cupru izolat cu email și un strat de mătase cu diametrul de 0,10—0,12 mm.

La celălalt capăt al barei de ferită se fixează al doilea sul de hîrtie, pe care se bobinează 272 de spire, dispuse în 4 secții a cîte 68 de spire fiecare, același conductor ca și pentru L_1 , reprezentînd inductanța L_2 de 3 600 + 10' μ H, iar alături se dispun cele 20 de spire, un strat, spiră lîngă spiră, același conductor, ale bobinei de cuplaj L_3 .

Cadrul condensatorului variabil C va conține două rînduri de gradații, exprimate în MHz, de la 0,15 pînă la 0,4 și de la 0,4 pînă la 1,6.

Cadrul potențiometrului R va fi gradat în kHz între 0,3 (cursorul la capătul din stînga, pe schemă) și 3.

Cadrul potențiometrului R va fi inscripționat de la 0 (cursorul la capătul de jos, pe schemă) pînă la 10.

În caz de nefuncționare, se vor inversa capetele uneia dintre înfășurările transformatorului Tr1.

Schema electrică prezentată în figura 2 corespunde unui aparat similar, conceput însă pentru testarea altor mărimi electrice caracteristice aparaturii radioelectronice, în total 6 domenii de determinare, grupate în cadrul a 3 game de măsurători.

1. Cu întrerupătoarele I₁, I₁ și I₁ deschise, aparatul poate fi utilizat ca simplu difuzor, conectîndu-l în circuit prin intermediul bornelor 1 și 6 (masă) sau 1 și 5, cînd este necesară blocarea componentei continue.

2. Semnalul de audiofrecvență aplicat la bornele 4 și 6 (sau 4 și 5 pe considerentul ex-

pus la pct. 1), cu întrerupătorul I închis și comutatorul K în poziția 1, este amplificat de etajul compus din tranzistorul T și circuitele aferente și poate fi cules la bornele 5 și 7 (ieșire cu impedanță mai mare de 1 k Ω), sau la bornele 2 și 6 (ieșire de mică impedanță) sau poate fi audiat în difuzorul V, dacă se închide și întrerupătorul I.

3. Semnalul de radiofrecvență modulată, aplicat la bornele 4 și 6 (sau 4 și 5, conform pct. 1), este detectat de dioda D, când comutatorul K este în poziția 2, iar unda modulatorie poate fi audiată în difuzorul V în cazul că întrerupătorul I este închis, sau poate fi culesă la bornele 5 și 7 sau 2 și 6, cu semnificație similară descrierii de la pct. 2.

4. Prin închiderea întrerupătorului I, aparatul devine generator de joasă frecvență, semnal utilizabil în condițiile enumerate la pct. 3. Frecvența generată poate fi variată între anumite limite, dacă cu întrerupătorul I se înseriază un reostat sau potențiomtru de 5—10 k Ω , sau prin modificarea valorii capacității C, între câteva sute de picofarazi, pentru obținerea frecvențelor ultraacustice (domeniul ultrasunetelor), și câțiva microfarazi, capabili să transpună banda frecvențelor generate în domeniile infraacustice. Datele din schemă corespund frecvenței de circa 800 Hz, pentru care organul auditiv uman prezintă sensibilitatea cea mai pronunțată.

5. Conectând la bornele 2 și 3 un manipulator telegrafic, testeurul poate fi utilizat pentru perfec-

ționarea radiotelegraфіstilor, în care caz întrerupătorul I va fi deschis. Audiația este posibilă în casti cu impedanța de peste 1 k Ω , conectate la bornele 5 și 7, sau într-un difuzor conectat la bornele 2 și 6, sau în difuzorul V, dacă întrerupătorul I este închis.

6. Verificarea continuității electrice a componentelor sau a circuitelor este posibilă dacă elementul testat va fi conectat la bornele 2 și 3, cu întrerupătorul I deschis, și dacă întrerupătorul I este închis.

Transformatorul Tr2 este de același tip cu transformatorul Tr1. Se poate utiliza cu succes transformatorul de ieșire de la radioreceptorul „Mamaia”, lăsând neconectată una din cele două secții ale înfășurării primare, conform figurii 2.

În caz de nefuncționare inițială, se vor inversa capetele uneia dintre înfășurările transformatorului Tr2.

Testerul a cărui schemă electrică este prezentată în figura 3 este un aparat util instalatorilor automatiști, telefonistilor, liniorilor și instalatorilor de rețele electrice. Pentru comoditate, montajul electric al aparatului se introduce în carcasa din material plastic a microreceptorului telefonic, de la care se utilizează capsula receptoare V, cu impedanța de 50—500 Ω , și microfonul cu cărbune M.

Aparatul, conceput din componente pasive în exclusivitate, permite obținerea indicațiilor referitoare la 5 domenii diferite, supuse verificărilor. conside-

rînd borna 1 pol comun (masă).

1. Între bornele 1 și 2 se utilizează casca V, pentru urmărirea semnalelor de audiofrecvență.

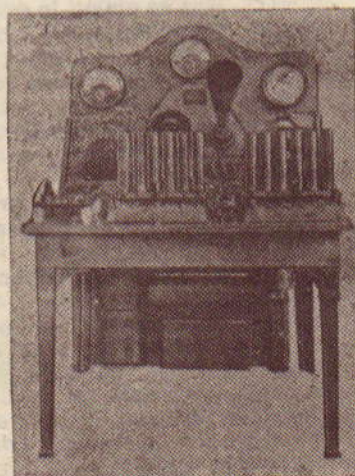
2. Între bornele 1 și 3, aparatul indică continuitatea circuitelor și perioada de încărcare a capacităților, cînd contactul electric la una din cele două borne se stabilește intermitent.

3. Între bornele 1 și 4 aparatul devine telefon, permițînd efectuarea convorbirilor bilaterale, prin intermediul a două fire conductoare, la extremitățile cărora sînt conectate aparate identice, sau folosind un singur fir conductor și cite o priză de pămînt, pentru conectarea fiecărui aparat. Astfel pot fi conectate oricîte aparate similare, în derivație.

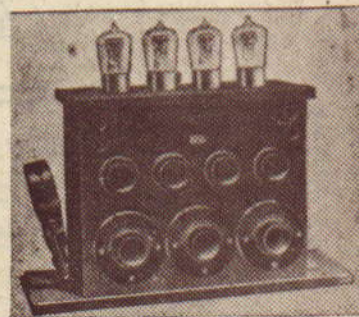
4. Semnalele de audiofrecvență, cu blocarea componentei continue care le însoțește, pot fi percepute auditiv, dacă sînt introduse la bornele 1 și 5.

5. Pentru detectarea semnalelor de radiofrecvență modulate, aparatul va fi conectat la bornele 1 și 6, în cazul că aceste semnale nu sînt însoțite de componente continue, iar în caz contrar pentru testare se va utiliza perechea de borne 1 și 7.

Aparatul este alimentat din sursa E (un element de tip R-6), de asemenea introdusă în carcasa microreceptorului telefonic. În repaus, circuitul electric al bateriei este întrerupt prin neconectarea în circuit a bornelor 3 sau 4.



1



2

1. Iată un emițător telefonic cu o lampă, de tip Paulsen, din 1906. Microfonul cu cărbune, în formă de pilnie, modula direct curentul antenei.

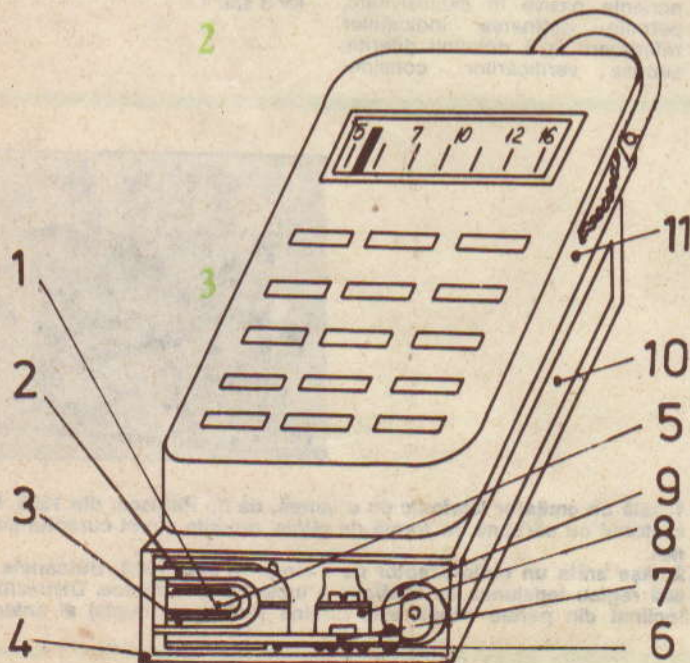
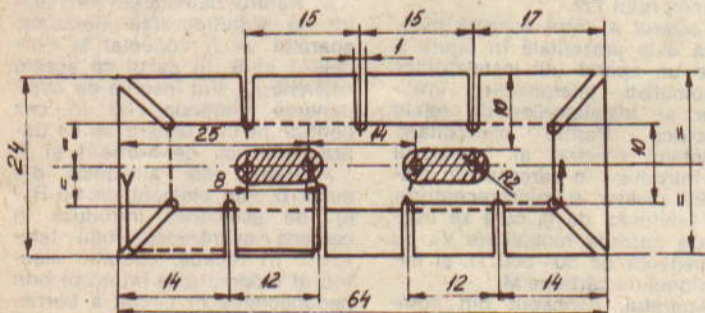
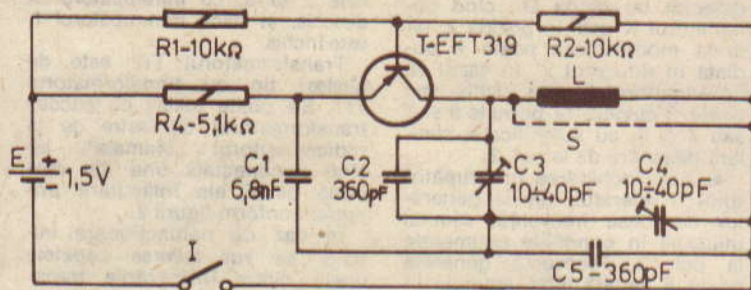
2. Așa arăta un radioreceptor cu 4 lămpi în anul 1923. Butoanele de sus reglau tensiunea de încălzire a tuburilor electronice. Dispozitivul înclinat din partea stîngă este bobina mobilă de cuplaj al antenei.

DEPISTAREA INCLUZIUNILOR METALICE

Resturile metalice strecurate accidental în timpul prelucrărilor în masa materialelor nemagnetice, de obicei și electroizolante, diminuează caracteristicile mecanice și electromagnetice ale acestora, reduc fiabilitatea produselor și periclitează sculele utilizate pentru prelucrări ulterioare.

Aprecierea intuitivă a porțiunilor de material afectat

Ing. ZAHARIA IANCU



de impurități duce la sporirea volumului de deșeuri și rebuturi.

În locul aparatului clasic folosit pentru sesizarea incluziunilor metalice, propunem adaptorul descris mai jos, conceput să funcționeze cuplat cu orice tip de radioreceptor portabil și tranzistorizat, de care este cuplat

inductiv, prin simpia apropiere (juxtapunere).

Din schema electrică prezentată în figura 1 rezultă că aparatul constă dintr-un oscilator cu reacție capacitivă, realizat cu tranzistorul T, acordat pe frecvența intermediară (circa 465 kHz) a radioreceptorului. Frecvența oscilației este determinată de condiția rezonanței circuitului oscilant L-C și este ajustabilă în timpul reglajului inițial din capacitățile semireglabile C₃ și C₄, pînă se obține, în difuzorul radioreceptorului cu care este cuplat, sunetul cu frecvența cea mai scăzută, rezultat din interferența oscilației locale din radioreceptor cu oscilația radiată de inductanța L din adaptor.

Pătrunderea unui corp metalic, de natură magnetică sau nemagnetică, în câmpul bobinei L provoacă modificarea inductanței acesteia. În consecință, se schimbă frecvența adaptorului, ceea ce conduce la modificarea frecvenței audio transmisă difuzorului din radioreceptor, rezultată prin însumarea algebrică cu frecvența intermediară, conside-

Realizarea peliculelor subțiri de metal pe sticlă

Ing. CRISTIAN CRĂCIUNOIU

Straturile subțiri de metal depuse pe sticlă sînt o componentă esențială a multor tipuri de aparate. De exemplu, un film de aluminiu sau argint este suprafața reflectorizantă a oglinzii în telescop. Partea de sticlă a oglinzii dă formă metalului, dar funcționează doar ca suport mecanic. Alte aplicații ale peliculelor subțiri de metal includ prismele splitter, care sînt bucăți de sticlă acoperite cu pelicule ațit de subțiri, încît o parte din lumină își face drum prin metal, în timp ce restul este re-

flectată. Fibrele de cuarț fuzionat făcute electric conductive prin acoperiri metalice subțiri găsesc mari aplicații în balanțele de torsiune pentru măsurarea maselor mici și a forțelor generate de sarcinile electrice. Acoperiri similare sînt, de asemenea, utilizate pentru acumularea sarcinilor electrice în generatoarele electrostatice și pentru protejerea părților sensibile ale instrumentelor de influență sarcinilor electrice externe. Tehnologia peliculelor metalice subțiri este cea care a făcut posibilă realiza-

rea circuitelor integrate, acestea fiind, de fapt, suprapuneri de straturi depuse în vid.

Pe lângă aceste aplicații utile, peliculele metalice subțiri sînt obiecte interesante pentru experimentări. Patru proceduri de bază au fost inventate pentru aplicarea metalului pe sticlă. Cea mai veche tehnică (și, pînă de curînd, cea mai folosită) constă în reducerea chimică a sărurilor metalice, cum ar fi nitratul de argint, într-o baie care conține și sticlă. Particule fine din metalul redus se așază pe sticlă și aderă ca un film. Metalul poate fi, de asemenea, electroplacat pe sticlă. Suprafața este acoperită cu o substanță conductivă electric, cum ar fi grafitul coloidal, și sticlă este apoi imersată în soluția de placare.

Multe componente optice sînt acoperite prin tehnica de evaporare. Metalul ce urmează să fie depus pe sticlă este evaporat prin căldură într-o cameră vidată. Vaporii condensează ca o peliculă pe suprafața sticlei. Toate metalele și majoritatea aliajelor pot fi depuse prin evaporare. Aparatura este costisitoare și complexă, mai ales dacă peliculele dorite sînt de cea mai înaltă calitate. Trebuie asigurate metode de încălzire a metalului pînă la o temperatură la care vaporizează în gaz la o presiune de nu mai mult de 10^{-4} torri.

O metodă simplă, cunoscută ca „sputtering” (împrôscare) este pusă la punct pentru experimentările de laborator. Tehnica este bazată pe transferul

rata practic constantă.

Inductanța L este de tipul „fînd de coș” (pat) și se va realiza pe suportul din figura 2, confecționat din textolit sau pertinax, gros de 1—1,5 mm, placat cu folie de cupru, care se corodează în afara celor două porțiuni centrale hașurate și care prezintă terminalele bobinei. Bobinajul, poz. 1 din figura 3, se execută din sîrmă de cupru emailat cu diametrul de 0,1 mm, realizînd un singur strat, țesut prin creștături (fig. 2) pînă la umplerea acestora (circa 55 de spire), spiră lîngă spiră. Capetele conductorului se cositoresc la terminalele centrale, dis-

puse pe suport. După bobinare, se acoperă pe ambele fețe cu plăci subțiri din folie de material plastic, poz. 5 din figura 3, peste care se bobinează ecranul electrostatic S, poz. 3, confecționat dintr-o bobină realizată prin înfășurarea, într-un singur strat, a conductorului de cupru emailat cu \varnothing 0,1 mm, respectînd pasul de 3 mm între spire. Unul din capetele acestei înfășurări rămîne liber, iar celălalt capăt se va cositori la terminalul bobinei, opus celui cuplat de colectorul tranzistorului. Inductanța se introduce între placa de circuit imprimat (poz. 7), care susține montajul electronic (poz. 8) și o placă

din material plastic (poz. 2), rigidizîndu-le cu șuruburile 6, prevăzute cu piuliță.

Aparatul este alimentat din bateria 9, introdusă în carcasa paralelipipedică din material plastic 4 prin capacul 10. Consumul redus al adaptorului justifică alimentarea acestuia dintr-un element de tip R-6.

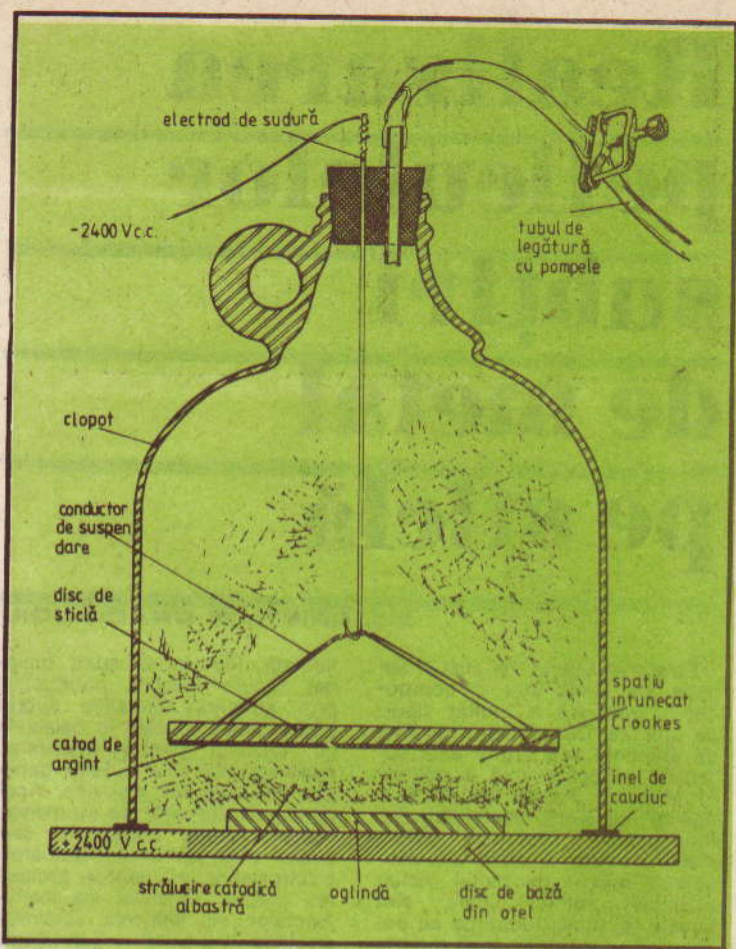
Reglajul se execută „pe viu”, acționînd cu o șurubelniță nemetalică capacitățile semireglabile C_1 și C_2 , după cuplarea inductivă a adaptorului cu radioreceptorul 11, pînă cînd intensitatea și frecvența sunetului emis de difuzor se reduc la minimum.

metalului printr-o descărcare electrică în gaz la o presiune mică de 1 torr. Sticla ce urmează a fi acoperită este plasată între cei doi electrozi într-o atmosferă de gaz la presiune scăzută. Gazul poate fi aerul. Catodul este realizat din metalul ce urmează a fi depus pe sticlă. La electrozi se conectează o tensiune suficient de înaltă încât să electrizeze sau să ionizeze gazul. Impactul atomilor ionizați și moleculelor de gaz cu catodul dislocă particule de metal, care se depun pe sticlă ca peliculă aderentă.

În stadiul actual de dezvoltare, tehnica de împroșcare este limitată din două motive. Primul este că anumite metale se transferă mai rapid decât altele. Zincul, aurul, argintul, plumbul, staniul și cuprul se depun cu o viteză relativ ridicată comparativ cu nichelul, fierul, aluminiul și magneziul. Argintul, de exemplu, se depune de 20 ori mai repede decât aluminiul. Al doilea este că moleculele de gaz sînt incluse în metal și îi cresc porozitatea, efect care variază cu natura atmosferei. Aceste limitări, împreună cu succesul comercial al tehnicii de vaporizare, explică de ce depunerea în vid a devenit, în general, necomercială și furnizează un câmp ideal de experimentare pentru amatori. Aparatura nu numai că este ușor de folosit, dar poate, de asemenea, să depună metalul în pelicule de orice grosimi. Pelicula poate fi groasă în cazul oglinzilor pentru telescop, subțire și semitransparentă pentru dispozitive ca prisme splitter și oglinzi duble.

Camera de vacuum constă dintr-un borcan în formă de clopot făcut prin tăierea fundului unei sticle de 4—5 l. În cameră au loc piese pînă la 15 cm în diametru. Se taie sticla prin tehnica firului fierbinte, care realizează o decupare perfectă. Zgîriem cu un diamant un cerc la nivelul de tăiere și pe această zgîrietură vom înfășura un fir de nichelină pe care l-am încălzit la roșu. Datorită încălzirii neuniforme, sticla va crăpa cu un zgomot audibil.

Suprafața tăiată trebuie să fie plană. Planarea se face cu un disc de carburon, frecat prin mișcări eliptice. Același rezultat se poate obține frecînd sticla pe o foaie de șmirghel de apă nr. 1. După a doua șlefuire a suprafeței cu șmirghel nr. 00, marginea va fi suficient de curată ca să etanșeze pe o suprafață de



cauciuc. Cauciucul se așază pe o suprafață plată de oțel sau aluminiu, de 10—12 mm grosime. Practic, sistemele de depunere pot fi de orice mărime, deci se pot întrebuița orice fel de sticle, în funcție de mărimea suprafeței pe care vrem să depunem metalul.

Placa de bază se curăță bine înainte de a așeza inelul de cauciuc. Inelul de cauciuc se unge cu vaselină pentru etanșare. Conectarea tubului la pompa de vacuum și a firului de susținere a catodului se face prin dopul de cauciuc. Electroful negativ este un electrod de sudură introdus printr-un orificiu în dop. Mărimea și forma catodului și a obiectului ce se acoperă trebuie să fie asemănătoare, iar spațiul dintre ele uniform. Pentru acoperirea unei oglinzi de telescop de 150 mm se folosește un disc subțire de argint. Piesele de sticlă în formă de cupă necesită catod în formă de cupă. Fibrele ce vor fi acoperite sînt întinse în

lungul axului unui catod tubular. Peretele interior al unor tuburi scurte poate fi acoperit prin atîmarea unui catod-sîrmă în lungul axei tubului.

Catozii în formă de disc plat sînt suspenși cu o sîrmă subțire de un cîrlig prins la capătul electrodului negativ. Și metalul și energia electrică pot fi conservate prin acoperirea părții superioare a electrodului plat cu un disc din sticlă-geam. Acoperirea de sticlă limitează descărcarea electrică la suprafața de jos a catodului, care se învecinează cu partea de sus a oglinzii. Distanța dintre catod și oglindă poate fi reglată prin deplasarea electrodului de sudură în sus sau în jos prin dopul de cauciuc.

Pompa de vacuum constă din două compresoare din frigider vechi modificate. Compresoarele lucrează în contratimp. Detaliile de modificări sînt după tipul compresorului, care variază în funcție de producător. În ge-

POMPA DE ABSORȚIE A COSITORULUI

VABILE DEACONU

În construcția și depanarea aparatului electronic, trebuie uneori să dezlipim piese care au mai multe terminale, cum ar fi tranzistoare, bobine, circuite integrate, de pe circuite imprimate.

Pentru a sprijini pe cei ce întâmpină greutăți în dezlipirea terminalelor, propunem realizarea unei pompe de absorbție a cositorului topit. Funcționarea pompei se bazează pe fenomenul de absorbție, care are loc în momentul când se creează o depresiune în interior prin deplasarea rapidă a sistemului, sub acțiunea unui resort.

Modul de utilizare este următorul: se armează pompa prin deplasarea axului 10. Astfel, resortul 6 se întinde, deoarece un capăt al său este prins de piesa 14, iar cel de-al doilea capăt este prins de piesa 7. Prin deplasarea axului pistonului, reducia diametrului acestuia (de la 5 la 3 mm) ajunge în dreptul boltului 9; în acest moment, butonul de declanșare este împins de arcul 12 blocându-se revenirea înapoi a pistonului sub acțiunea resortului întins.

În cel de-al doilea moment (cel al absorbției cositorului topit), prin apăsarea pe butonul de

declanșare, boltul 9, solidar cu acesta, se deplasează, eliberând axul 6, care se deplasează repede înapoi datorită resortului 6 întins, creînd o depresiune care aspiră cositorul topit prin vârful 1. Curățirea vârfului 1 de cositorul solidificat se face în interior în momentul armării pompei prin intermediul tije 15, care se găsește în interiorul pompei în capul axului 10.

Dimensiunile pieselor componente sînt indicate în desenele alăturate.

Materiale utilizate:

1. Vârful pompei se execută din teflon sau textolit.

neral, totuși, toate compresoarele conțin o valvă de control, care trebuie scoasă, și un tub de cupru, care leagă incinta de valva de control. Tubul de cupru trebuie tăiat și capetele strungulate.

Un filtru (sită) de sîrmă este, de asemenea, montat undeva în interiorul tubului. Dacă filtrul este scaldat în ulei, compresoarele, care operează în tandem, nu vor reduce presiunea în clopotul de sticlă sub 10 torri. Uleiul poate fi scos din filtre sau filtrele pot fi scoase. În ultimul caz, trebuie avut grijă ca murdăria sau alte materiale străine să nu intre înăuntru.

Aparatul de depunere poate fi alimentat la curent alternativ sau la curent continuu la un potențial variînd de la 1 000 V la 15 000 V. Peliculele depuse prin curent continuu par să fie mai dense și să aibă o reflectivitate mai ridicată decît acelea depuse prin curent alternativ. Densitatea și reflectivitatea peliculei, precum și viteza de depunere par să fie influențate de amplitudinea curentului, care poate varia de la 10 pînă la mai multe sute de miliamperi, depinzînd de aria

catodului. Se pot depune mai multe pelicule cu un curent de 25 pînă la 60 mA pentru comparație. Nici una din peliculele improșcate nu au densitatea sau strălucirea celor depuse prin tehnica de vaporizare, dar ele se comportă adecvat.

Sursa de putere a fost improvizată din trei transformatoare. Înfășurările primarelor transformatoarelor au fost proiectate să lucreze la 220 V și 50 Hz, fiind conectate în paralel. Înfășurările secundarelor dezvoltă un potențial de 8 000 V și au fost conectate în serie, obținînd astfel 2 400 V. Ieșirea este transformată în curent continuu prin introducerea unui tub redresor tip 866 A în serie cu unul din conductoarele de ieșire. Se poate folosi o diodă TV 18.

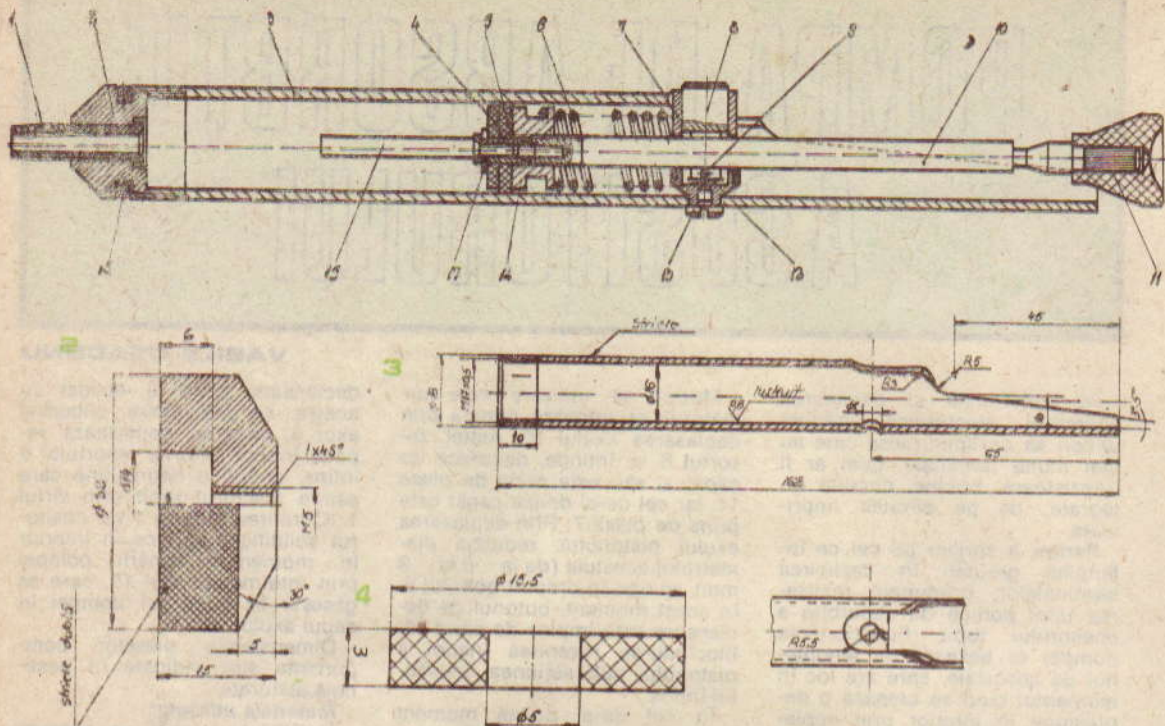
În esență, aparatul funcționează ca un tub de descărcare în gaz de tip Crookes. Cînd presiunea aerului din interiorul clopotului de sticlă este redusă și o tensiune de 1 000 V sau mai mult este conectată la catod și la discul de bază, care funcționează ca anod, apar în cele din urmă între catod și anod linii de descărcare. Pe măsură ce presiunea conti-

nua să se reducă, curenții vor fi înlocuiți de scînteii albastre care acoperă catodul.

La o presiune și mai scăzută, o regiune întunecată va apărea între catod și anod. Acest fenomen este cunoscut ca spațiul întunecat Crookes. Simultan, o peliculă strălucitoare va acoperi parțial sau total catodul. Întinderea acestei pete strălucitoare variază cu curentul. Spațiul întunecat Crookes apare la circa 0,1 torr, se extinde pe măsură ce presiunea este redusă și devine relativ groasă la o presiune de 0,01 torr.

Materialul se va depune pe sticlă mai eficient cînd poziția catodului este reglată în punctul în care spațiul întunecat Crookes aproape atinge sticla. La un voltaj comparativ scăzut, strălucirea poate să nu apară. În acest caz descărcarea poate fi pornită prin atingerea clopotului cu electrodul de înaltă tensiune al unei bobine de inducție de tipul celor folosite în sistemul de aprindere al automobilelor.

Curentul în clopot variază invers proporțional cu rezistența, deci o rezistență variabilă poate fi folosită pentru reglarea curen-



tului și, ca o consecință, pentru reglarea valorii la care metalul este depus. Rezistența diodei variază cu temperatura catodului ei și poate fi controlată prin reglarea curentului aplicat.

Sticla trebuie să fie bine curățată înainte de acoperire. Curățarea nu trebuie să fie așa de perfectă cum este cerută pentru acoperirea chimică sau pentru pelicule aplicate prin tehnica de vaporizare. Se spală sticla cu detergent menajer, se clătește cu apă și se pune deoparte pentru uscare. Petele lăsate de picăturile de apă uscate sînt șterse cu un tampon de bumbac. Pelicula subțire de grăsime vegetală, care este depozitată pe sticlă de către bumbac, se evaporă în timpul bombardamentului ionic ulterior.

Aparatul este simplu de manipulat. Sticla curățată este așezată pe placa de bază, împreună cu inelul de cauciuc gresat. Găurile din dop sînt, de asemenea, gresate, așa cum sînt și suprafețele de închidere ale dopului. Toate conexiunile de vacuumare sînt și ele unse.

Clopotul de sticlă cărui i s-a montat catodul este răsturnat și

marginea bazei este presată ferm pe inelul de cauciuc pentru a asigura etanșeitatea. Catodul este apoi reglat pentru încercare la o înălțime de circa 20 mm deasupra sticlei. Se pornește pompa. După circa două minute se aplică înalta tensiune. Presiunea în interiorul clopotului nu trebuie măsurată, cea optimă poate fi apreciată după gradul de strălucire a gazului. La presiune atmosferică nu apare nici o descărcare.

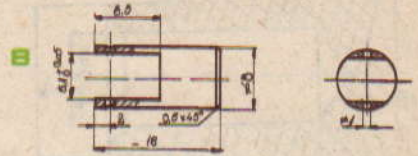
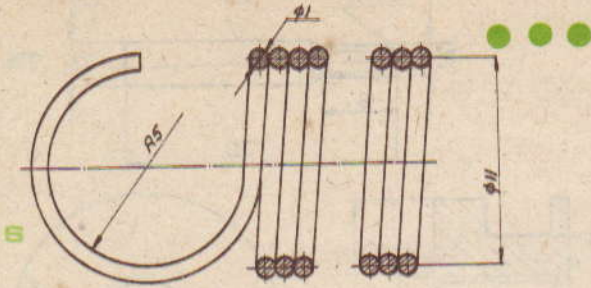
Cînd pompele au lucrat circa un minut, în funcție de viteza lor, strălucirea albastră caracteristică se va forma în apropierea catodului și ulterior se depărtează, formînd spațiul întunecat Crookes. Cînd spațiul întunecat atinge sticla, se aplică o clemă pe tubul de vacuum. Poziția spațiului întunecat rămîne fixată. Dacă pompele nu pot reduce suficient presiunea, spațiul întunecat poate să nu vină în contact cu sticla. În acest caz, se oprește înalta tensiune și se apropie catodul de sticlă cît este necesar.

Cînd sistemul lucrează corect, o peliculă densă de argint va fi depusă în 5—25 minute. Creșterea poate fi urmărită cu

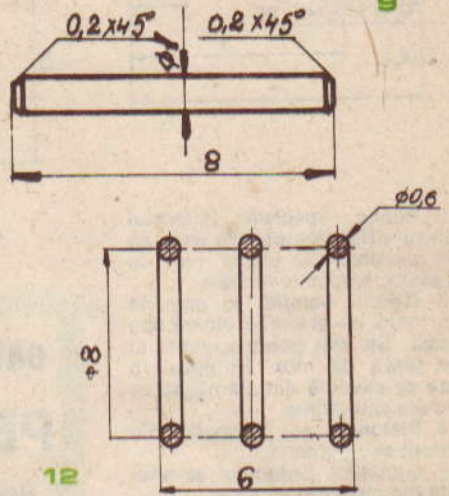
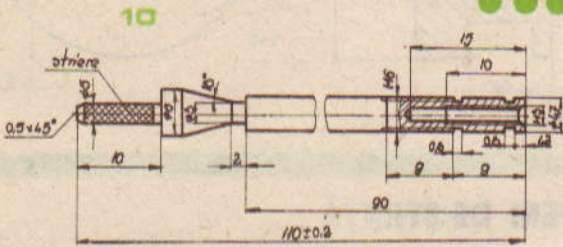
ochiul. Cînd depunerea a atins grosimea dorită, se întrerupe alimentarea și este admis aerul prin scoaterea conexiunii tubului ori, de preferat, prin deschiderea unei valve instalate într-o conexiune T care este inclusă în tub. Clopotul poate fi acum ridicat de pe bază și deci acoperirea poate fi examinată. O parte din acoperiri pot apărea puțin mate, indicînd că vreo variabilă nu este sub control. Asemenea pelicule pot fi, de obicei, salvate prin lustruirea cu un tampon de bumbac.

La construcția și exploatarea echipamentului, experimentatorul trebuie să ia în considerare două pericole potențiale: tensiunea înaltă este mortală și există riscul de implozie al recipientului de sticlă. Conductoarele de la sursă pînă la camera de vacuum trebuie să fie bine izolate. Conductoarele de tipul celor folosite la sistemul de aprindere al automobilelor sînt satisfăcătoare. Nu atingeți conductoarele cînd sistemul este alimentat. Închideți camera de vacuum într-o cușcă din sîrmă și purtați ochelari de protecție.

- BUTON

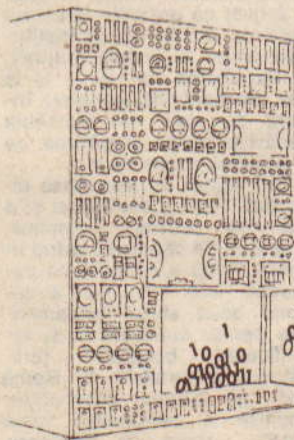
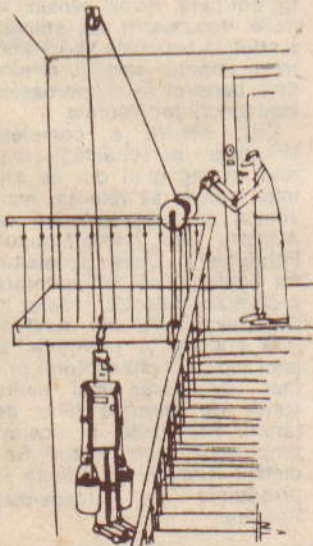


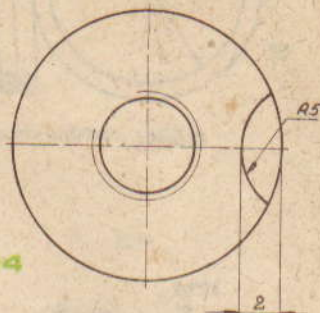
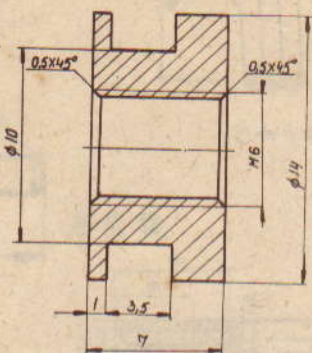
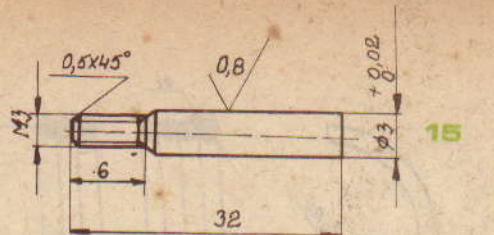
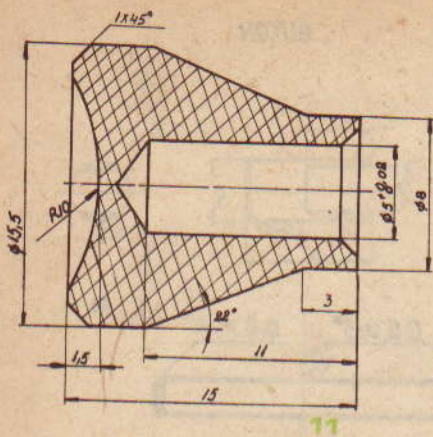
NOTA: Numarul de spire va fi de 15



Nota: Executia mijlocia stm 2500-75
Muschila necotata 0,5 x 45°

UMOR





2. Piulița specială (suportul pentru vârful pompei) se execută din aluminiu sau alama, care se va eloxa, respectiv nichela.

3. Corpul pompei se execută din țevă de aluminiu eloxat sau alama. Se mai poate executa și din țevă de inox. În cazul în care se execută din alama, se va nichela sau croma.

4. Pistonul se execută din textolit sau duramid.

5. Garnitura pistonului se execută din piele sau cauciuc.

6. Resortul se execută din sirmă de arc, \varnothing 1 mm, spiră lângă spiră.

7. Cilindrul de fixare a butonului se execută din aluminiu sau alama.

8. Butonul de acționare se execută din duraluminiu sau alama.

9. Bolțul se execută din oțel de arc.

10. Axul pistonului se execută din oțel OL 38.

11. Butonul de acționare a tijei 10 (axul pistonului) se execută din masă plastică sau textolit.

12. Resortul de armare a butonului de declanșare se execută din oțel \varnothing 0,5 mm și are 3 spire.

13. Șurubul de fixare se execută din alama.

14. Roța de prindere a arcului se execută din OL 37.

15. Tija se execută din inox.

16. Garnitura se execută din cauciuc.

17. Saibă de siguranță \varnothing 3,5. Pentru o mai bună etanșeitate a pistonului față de corpul pompei se recomandă ca piesele 4 și 5 să fie executate cât mai corect, iar pe peretele interior al corpului pompei să se dea cu un strat subțire de ulei.

OAMENI DE ȘTIINȚĂ

PETRU PONI (1841 — 1925)

Născut într-o familie de răzeși moldoveni, în satul Secărești din comuna Băiceni de lângă Iași, în ianuarie 1841 — **Petru Poni**, format în atmosfera de înalt naționalism și elevată cultură a Academiei mihailene, și-a desăvârșit studiile la Paris, la școala lui Berthelot și H.St. Claire Deville, cei mai mari maestri ai timpului în științe fizico-chimice. Întors în țară, a activat ca profesor la Liceul național din Iași și la Institutul de științe fizico-chimice unite, la Școala militară, la Facultatea de științe și la cea de medicină, generații întregi de elevi din România desăvârșindu-și pregătirea pe manualele scrise de el.

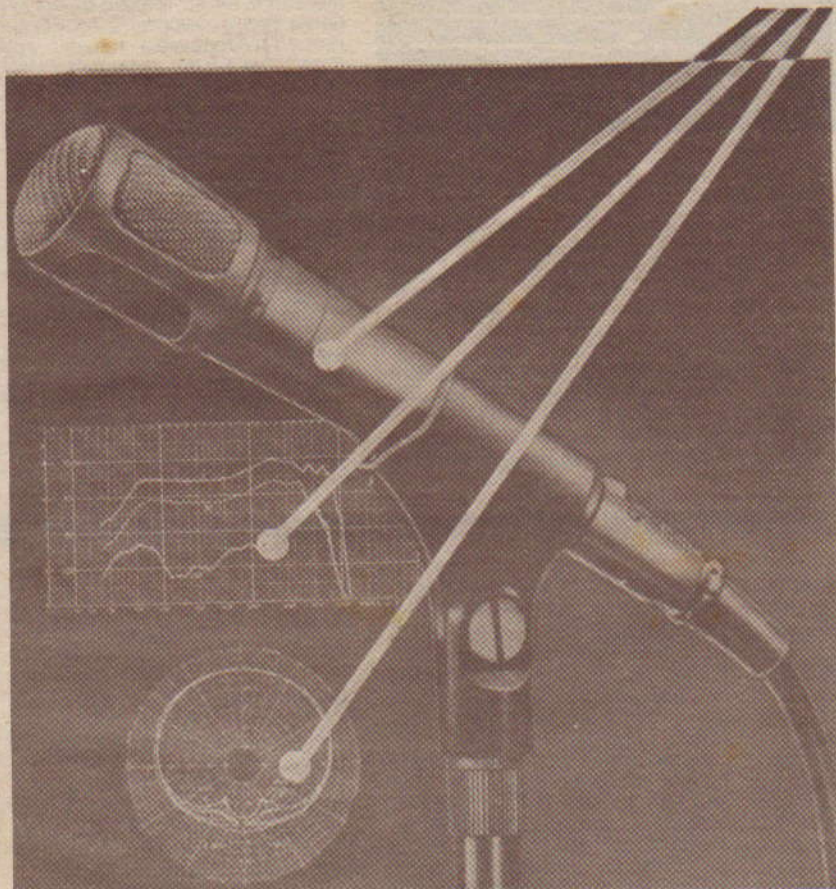
Daț alături de activitatea didactică, **Poni** a desfășurat și o strălucită activitate științifică, opera sa de căpetenie având în același timp o dimensiune patriotică. Căci Petru Poni a elaborat două studii fundamentale pentru cunoașterea și valorificarea bogățiilor țării, „Studiul mineralelor din România” și „Studiul compoziției chimice a petrolurilor românești”, opere ce depășesc

capacitatea unui singur om, probă sigură a voinței și puterii sale de muncă, născute din nemărginita lui dragoste de țară. Descoperirea broștenei și badenitei, minerale noi, pe care Poni le-a identificat în localitățile eponime, completează tabloul complexei activități științifice a acestui om care, vesnic sensibil la noile descoperiri ale științei, a știut să lase cale liberă afirmării tinerilor savanți, renunțând benevol la numeroasele sale funcții profesoriale.

Dar, pentru a completa imaginea personalității marelui pedagog și om de știință, trebuie să relevăm activitatea sa organizatorică ca ministru al învățământului, Fondator al Casei Școlilor, for tutelat și de înțrăjutorare a corpului didactic, creator al Departamentului de arhitectură școlară și promotor al unei legi a învățământului primar, ce dădea mai multe șanse de afirmare fiilor de țărani, **Poni** este, în același timp, unul din realizatorii Societății Române de Științe și președinte al Academiei Române.

ce înseamnă

HI-FI



Majoritatea pasionaților de HI-FI folosesc acest termen fără a și-l explica în totalitate. În cele ce urmează vor fi comentate normele CEI (Commission électronique internationale) conținute de publicația 581-6, prima ediție 1979, referitoare la valorile limită ale caracteristicilor amplificatoarelor HI-FI.

1. CONDIȚII DE MĂSURĂ

Acestea se referă la tipul de intrare și la sensibilitatea acesteia.

1.1. Intrări necompensate care preiau semnale mari și au impedanța mare: 22 k Ω /250 pF (capacitatea se referă la echivalentul de capacitate ce apare în paralel pe intrare).

1.2. Intrări necompensate care preiau semnale mici (capete de lectură), dar prezintă impedanța de cca 2,2 k Ω .

1.3. Intrări de microfoane: ca-

racteristicile se definesc de către constructor.

2. SENSIBILITATEA

În cele trei cazuri este următoarea: în cazul 1.1. se acceptă 500 mV, în cazul 1.2. trebuie să fie de 5 mV la frecvența de 1 000 Hz, iar în cazul 1.3. trebuie să fie cu cel puțin 10 dB superioară valorii minime a forței electromotoare pentru intrarea de microfon considerată.

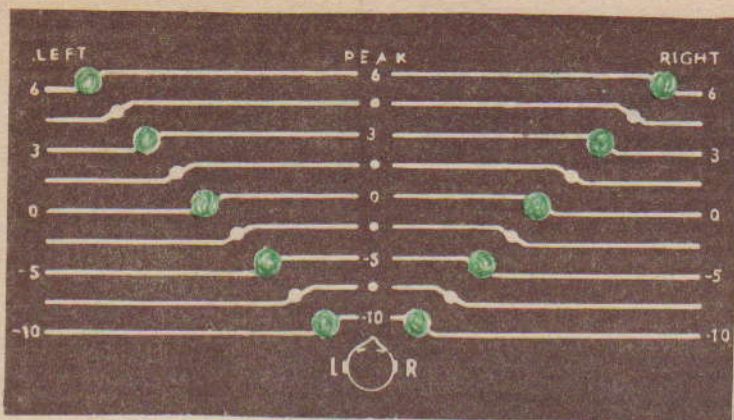
3. DOMENIUL UTIL DE FRECVENȚĂ

Acesta se situează între 40 Hz

și 16 000 Hz. Toleranța de neliniaritate este de ± 1 dB în cazul 1.1. și de ± 2 dB în cazul 1.2. Aceste valori se determină relativ la nivelul măsurat la frecvența de 1 000 Hz.

4. DIFERENȚA DE AMPLIFICARE

Acest parametru se referă la cazul reglajului de volum. Prin schimbarea volumului se modifică liniaritatea. Valoarea acceptată este ≤ 4 dB în domeniul 250 Hz—6 300 Hz. Această valoare este valabilă pentru reglajul



VU-metru

RAUL TÖMPE,

Schema reprezintă un convertor format din perechea Darlington T_1-T_2 , avînd cuplat divizorul R_1-R_6 pe care se produce eşanționarea semnalului analog de la

intrare. Pentru o anumită valoare (minimă) a acestuia se va produce o cădere de tensiune în punctul A, care se va aplica prin rezistența de limitare R_7 tranzis-

torului T_3 . Acesta se va deschide și provoacă aprinderea LED-ului D_1 . La o creștere corespunzătoare a semnalului de la intrare, căderea de tensiune pe divizor va lua valori mai mari și va atinge succesiv punctele B, C etc., pînă se vor aprinde toate diodele luminescente (dacă este cazul).

Condensatorul C_3 este un fel de memorie analogică și prin montarea lui se realizează aprinderea lină și succesivă a LED-urilor. Tranzistoarele folosite pot fi de orice tip din categoria TUN. LED-urile sînt de 3 V/1—20 mA.

La punerea în funcțiune se poartă potențiometrul P la 1/2 din cursă, se atinge cu degetul C_1 și va trebui ca toate diodele să ardă strălucitor (în caz că D_5 luminează nesatisfăcător, se va mări valoarea lui R_6 pînă la 1 k Ω).

Se reduce ușor P și se urmărește stingerea succesivă a diodelor.

Circuitul imprimat pe care se transpune schema va avea dimensiunile și forma funcție de masca aleasă. Personal am folosit, în varianta stereo, masca din desenul alăturat confecționată astfel: mai întîi, am desenat pe hirtie de calc negativul ei cu tuș,

de volum manual începînd de la maxim (considerat a fi 0 dB) pînă la poziția corespunzătoare valorii de -46 dB.

5. DISTORSIUNEA ARMONICĂ TOTALĂ trebuie să fie:

— mai mică sau egală cu 0,5% în cazul preamplificatoarelor;
— mai mică sau egală cu 0,5% în cazul amplificatoarelor de putere;

— mai mică sau egală cu 0,7% în cazul amplificatoarelor cu circuite integrate.

Distorsiunea armonică trebuie să îndeplinească condițiile de mai sus în banda 40 Hz—16 000 Hz. Valorile nu trebuie depășite pentru toate nivelurile începînd de la -26 dB la 0 dB considerat a fi puterea maximă.

Pentru amplificatoarele de putere și amplificatoarele cu circuite integrate puterea de ieșire poate descrește cu 3 dB în benzile 40—63 Hz și 12 000—16 000 Hz, menținîndu-se cerința de distorsiune.

6. PUTEREA NOMINALĂ DE IEȘIRE

Pentru fiecare cale, în cazul amplificatoarelor stereo, puterea nominală de ieșire trebuie să fie

mai mare de 10 W. Amplificatorul trebuie să fie capabil să furnizeze puterea nominală cel puțin 10 minute cu distorsiunile specificate mai sus, cu toate căile funcționînd simultan într-un mediu ambiant cu temperatura cuprinsă între 15°C și 35°C.

Adaptarea amplificator-difuzor trebuie să fie corectă astfel încît sistemul acustic să fie capabil să creeze o presiune acustică de cel puțin 94 dB (raportat la $2 \cdot 10^{-5}$ Pa) la distanța de 1 m.

7. FORȚA ELECTROMOTORE LIMITĂ A SURSEI

Pentru cazul 1.1. semnalul trebuie să fie mai mare sau egal cu 2 V, iar pentru cazul 1.2. să fie mai mare sau egal cu 30 mV. Ambele condiții trebuie îndeplinite la frecvența de 1 000 Hz.

8. DIAFONIA ÎNTRE CANALELE STEREO

În domeniul 250 Hz—10 000 Hz trebuie să fie mai bună de 30 dB, iar la 1 000 Hz mai bună de 40 dB. Aceste valori trebuie respectate pentru orice volum între maxim și -40 dB.

Pentru determinarea diafoniei se folosesc formulele:

8.1. Pentru sensul stînga —

$$\text{dreapta: } 20 \log \frac{(U_S)S}{(U_D)S} \text{ [dB]}$$

8.2. Pentru sensul dreapta —

$$\text{stînga: } 20 \log \frac{(U_D)D}{(U_S)D} \text{ [dB] unde:}$$

$(U_S)S$ — tensiunea de ieșire a canalului stînga;

$(U_D)D$ — tensiunea de ieșire a canalului dreapta;

$(U_S)D$ — tensiunea de ieșire din canalul stînga, datorită cuplajului cu canalul dreapta;

$(U_D)S$ — tensiunea de ieșire din canalul dreapta, datorită cuplajului cu canalul stînga.

9. RAPORTUL SEMNAL/ZGOMOT MĂSURAT PE BANDĂ LARGĂ

9.1. Pentru preamplificatoare trebuie să fie mai mare de 58 dB pentru toate pozițiile de volum cuprinse între maxim și -23 dB. Pentru determinare se folosește

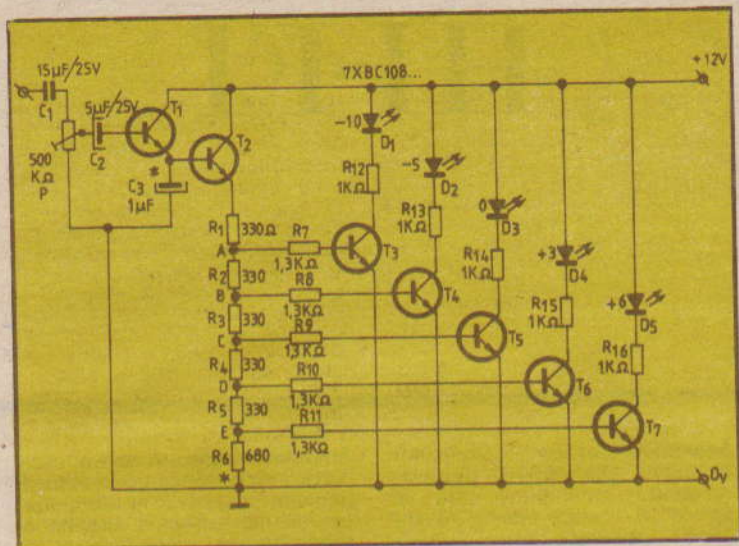
$$\text{formula: } 20 \log \frac{U_x}{U_2} \text{ dB, unde: } U_x$$

este tensiunea de ieșire de referință care poate fi dată de tensiunea electromotoare nominală a sursei pentru un reglaj particular al volumului; U_2 este tensiunea de ieșire relativă la zgomot.

apoi am copiat-o pe hîrtie fotografică prin metoda contact. LED-urile străbat masca prin găuri date cu o preducea de dimensiuni corespunzătoare. VU-metrul se conectează în paralel pe difuzor, fără teamă,

căci o impedanță de intrare este mult mai mare decît impedanța difuzorului și, practic, nu sesizăm pierderi.

Reglajul final se face în lucru, eventual prin comparație cu un VU-metru etalonat.



OAMENI
DE ȘTIINȚĂ

NICOLAE
TECLU

(1839—1916)

Nu există manual de chimie care să nu amintească numele omului de știință român Nicolae Teclu, după cum rare sînt laboratoarele lumii care nu utilizează becul inventat de el. Născut la Brașov la 12 octombrie 1839, marele chimist a studiat la Institutul politehnic din Viena, a urmat Academia de arte frumoase din München și a făcut studii de arhitectură la Berlin. Un fapt mai puțin cunoscut este acela că Nicolae Teclu, la 25 de ani, cu frumoase cunoștințe de inginerie și cu diploma de arhitect în buzunar, ajunge celebru prin performanțe de gimnastică (cîștigătorul unor concursuri la München) și prin faptul că obține aprobarea pentru predarea gimnasticii în școlile din Bavaria. În 1879 este ales membru activ al Academiei Române, și discursul de recepție are ca subiect „Relațiunile între chimia organică și anorganică”. În 1880 este profesor de chimie la Academia de comerț și docent de chimia culorilor la Academia de arte frumoase din Viena.

A studiat în amănunțime arderea gazelor și cauzele exploziilor din mine. A construit un aparat ce analizează compoziția gazelor de mină, eliminînd astfel o bună parte din cauzele tragediilor din subteran. A studiat în amănunțime flacăra, analizînd părțile componente. Din seria aparatelor inventate de Nicolae Teclu se cuvine să mai amintim cele pentru prepararea ozonului, pentru solidificarea bioxidului de carbon, pentru sinteza și descompunerea apei, cel pentru prepararea gazelor. De asemenea, chimistul român a studiat persistența imprimării pe hîrtia carbonizată. Spirit fecund, Nicolae Teclu s-a impus lumii științifice aît prin originalitatea cercetărilor sale, cît și prin polivalența lor.

9.2. Pentru amplificatoare de putere (fără reglaj de volum) trebuie să fie mai bună de 81 dB. Se calculează cu formula: $10 \log \frac{P_x}{P_2}$ dB, unde: P_x — puterea de ieșire de referință, care poate fi puterea nominală de ieșire; P_2 — puterea de ieșire relativă la zgomot.

9.3. Pentru amplificatoare de putere cu circuite integrate valoarea raportului trebuie să fie mai mare de 58 dB. În cazul volumului corespunzător puterii nominale de ieșire, amplificatorul fiind alimentat cu maximum de semnal furnizat de sursă.

De asemenea, reducînd volumul cu 23 dB, raportul semnal/zgomot trebuie să fie mai bun de 78 dB în condițiile în care amplificatorul este alimentat cu semnalul maxim.

10. RAPORTUL SEMNAL/ZGOMOT PONDERAT

Acest parametru depinde de curbele de audibilitate. Aceste curbe pot fi găsite în orice carte de acustică și în unele lucrări ce tratează amplificatoarele de audiofrecvență.

10.1. Preamplificatoare. Ra-

portul semnal/zgomot trebuie să fie superior valorii de 63 dB și satisfăcut pentru toate pozițiile de volum cuprinse între nominal și -23 dB. Formula de calcul este aceeași cu cea de la pct. 8.1.

10.2. Amplificator de putere. Raportul semnal/zgomot trebuie să fie mai bun de 86 dB. Se folosește aceeași formulă ca la pct. 8.2.

10.3. Amplificator integrat. La puterea nominală, raportul semnal/zgomot trebuie să fie mai bun de 63 dB. Pentru o poziție de -23 dB a volumului raportul trebuie să fie mai bun de 83 dB.

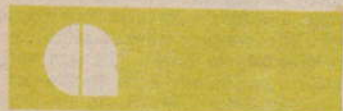
CONCLUZIE. Pentru a putea spune despre un amplificator că este HI-FI, trebuie ca acesta să îndeplinească toate condițiile enumerate mai sus.

Ing. NICOLAE ANDRIAN



DICTIONAR HI-FI

Numeroși cititori posesori de magnetofone sau casetofone ne-au scris solicitând informații despre o serie de termeni utilizați în mod curent în documentația firmelor ce produc magnetofone sau casetofone. Vă prezentăm în continuare un mic dicționar adaptat după revista „Le Haut-Parleur”.



AC, Alternative current — curent alternativ.

Adjustment — reglaj.

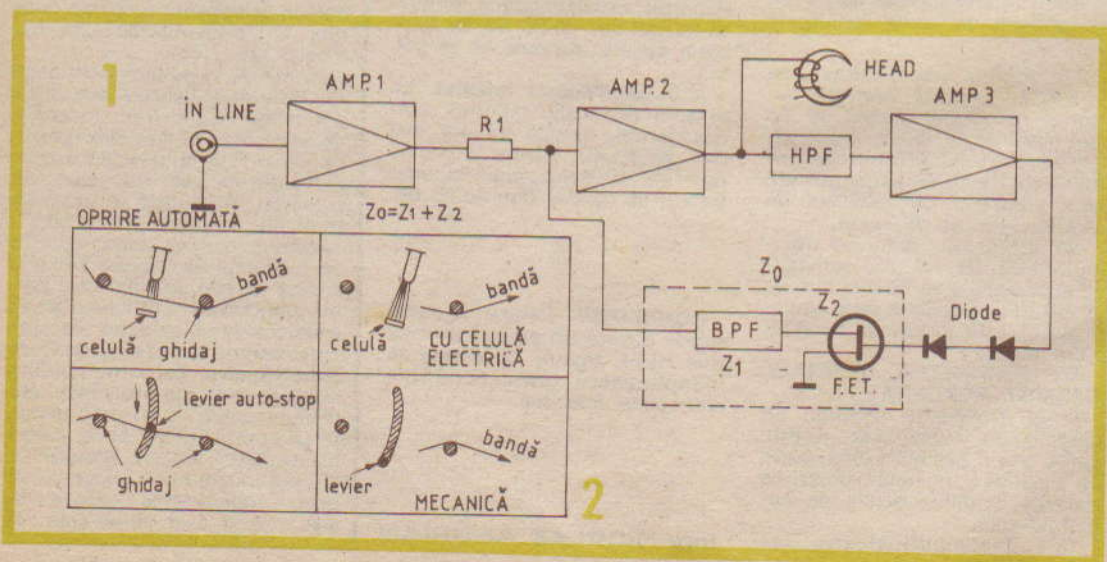
ADR system, automatic distortion reduction — dispozitiv de reducere automată a distorsiunii. Are ca scop eliminarea distorsiunii rezultate din saturarea produsă când semnalul de intrare este la un nivel înalt și simultan frecvența este mai mare de 8 000 Hz (fig. 1).

Alignment beacon — indicator de azimut. Dispozitiv cu două indicatoare luminoase, care se aprind în același timp când alinierea capetelor este corectă, asociate cu un generator de joasă frecvență

APF, Automatic program finder — selectarea automată a unei înregistrări. Dispozitiv ce asigură rebobinarea automată la sfârșitul unui program înregistrat fie prin absența modulației, fie printr-o amorsă metalică (bandă sensing). Permite, de asemenea, redarea dintr-un punct determinat (început de modulație sau bucată de bandă metalică lipită).

Automatic stop — oprire automată. Dispozitiv ce oprește funcționarea aparatului la terminarea unei benzi sau când aceasta se rupe. Oprirea poate fi totală, cu întreruperea alimentării, sau parțială, când aparatul rămâne sub tensiune, cu oprirea motorului. Poate acționa fie cu celula fotoelectrică, fie cu o pîrghie, în contact cu tensiunea benzii, ce acționează un mic contactor (fig. 2).

Azimuth alignment — reglarea azimutului. Operație realizată rar de amatori din cauza mării precizii solicitate. Consistă în poziționarea corectă a capetelor pentru



a asigura compatibilitatea între benzi și a se evita decalarea pistelor (fig. 3 a). O aliniere bună garantează o slabă diafonie. Astăzi există aparate ce permit acest reglaj într-un mod destul de simplu (fig. 3 b).



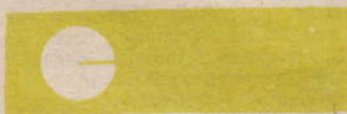
Bearing (ball bearing) — rulaj pe bile. Se găsește în aparatele de înaltă calitate pentru evitarea uzurii și pentru a asigura o defilare perfectă a benzii în locurile unde frecarea este mare. Are ca efect limitarea zgomotelor provocate mecanic.

Biais — premagnetizare. Capului de înregistrare îi este necesar să i se aplice un câmp magnetic uniform care premagnetizează oxidul benzii. Frecvența cîmpului este ridicată (40—100 kHz).

În general, cîmpul este prereglat și corespunde folosirii unui anumit tip de bandă. La aparatele profesionale acest reglaj există la dispoziția celui care le utilizează (fig. 4, fig. 5).

Blend — amestec. Reglaj permițînd mixarea mai multor surse pe aceeași pistă.

Brake — frînă. Eficacitatea frînării este foarte importantă în timpul manevrelor de derulare rapidă. O frînare brutală riscă alungirea benzii sau provoacă rupturi. O frînare slabă provoacă ieșirea benzii din bobină și antrenarea pe ax ce duce la rupturi.

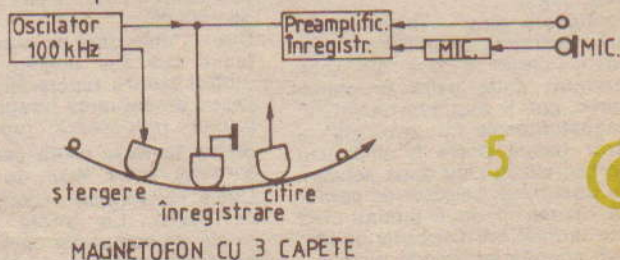
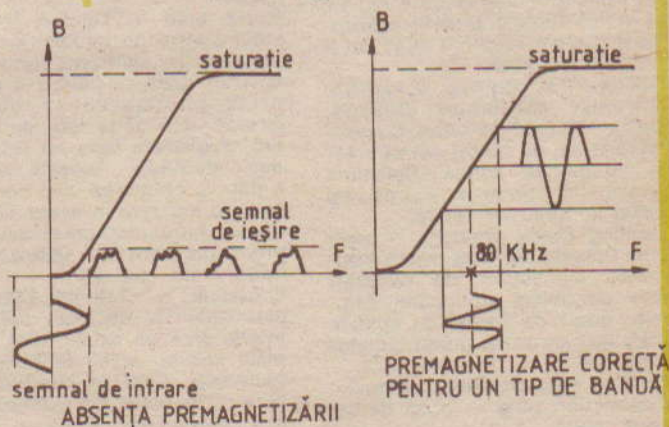
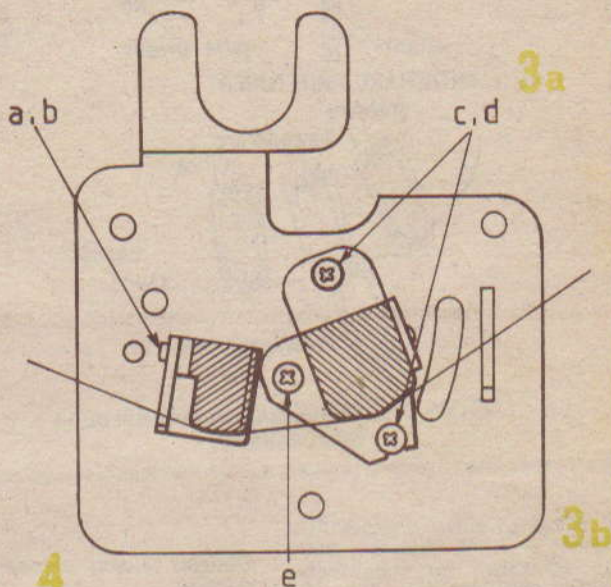
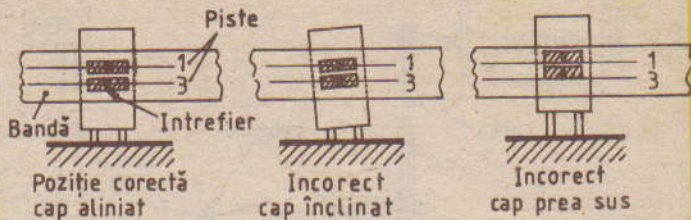


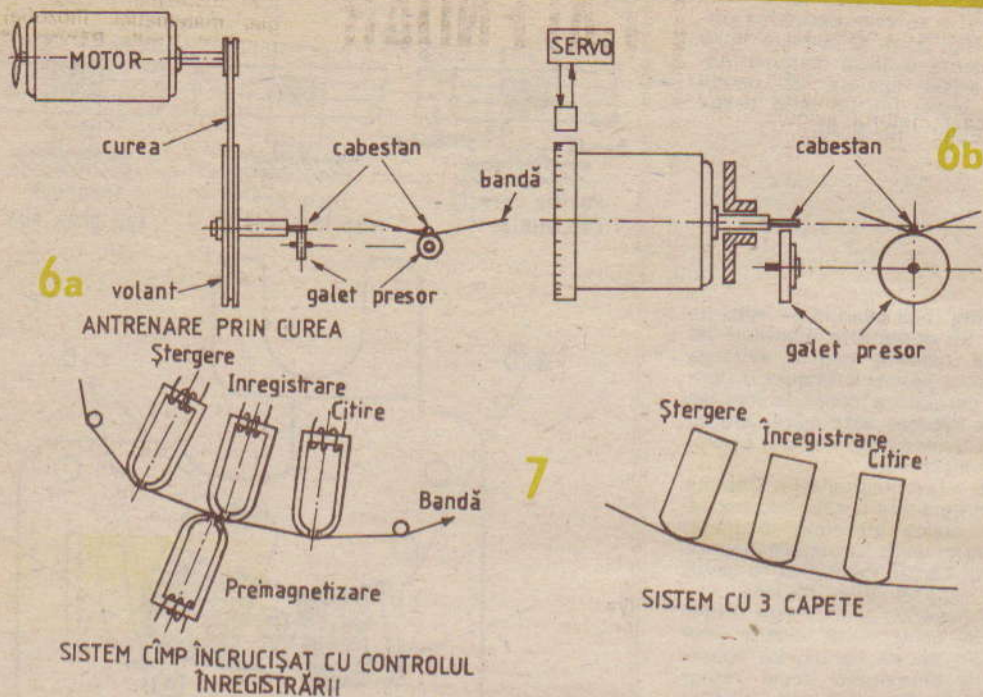
Capstan — cabestan. Ax vertical ce asigură antrenarea benzii printr-o rolă presoare. Solidar cu motorul fie direct, fie prin intermediul unei curele. Este realizat cu mare precizie și trebuie menținut foarte curat pentru limitarea zgomotelor (fig. 6 a și 6 b).

Cartridge — cartuș. Cartușele numite „stereo 8” au 8 piste, deci 4 programe stereo. Ele permit o înregistrare sau o redare continuă fără întrerupere. Viteza derulării este de 9,5 cm/s, lărgimea benzii este de 6,35 mm.

Case — cutie.

Channel — canal. Un magnetofon stereofonic are două intrări pentru înregistrare și două ieșiri pentru reproducere, numite ca-





nal stînga și canal dreapta (left channel și right channel), 2CH este echivalent cu stereofonia, iar 4CH echivalează cu 4 canale și indică funcționarea în cuadrofonie. Cele 4 intrări și ieșiri pot fi utilizate simultan.

Check — a controla, a verifica.

Chrome, chromium dioxide, CrO₂ — bioxid de crom. Casetofoanele au, de obicei, un selector al tipului de bandă. Folosirea benzii CrO₂ permite redarea mai fidelă a tonurilor înalte.

Coating (back coating) — peliculă dorsală. Spatele benzii magnetice cu suport de poliester este de obicei strălucitor. Anumite tipuri de bandă au spatele mat, fapt ce evită lipirea spirelor între ele.

Coating — acoperire, peliculă.

Connection plug — priză de record, mufă.

Continuous play — redare continuă. Aparatele ce utilizează cartușele stereo 8 pot funcționa continuu. Cele patru programe stereo pot fi ascultate la infinit. Magnetofonele tip „reverses”, a căror bandă poate fi citită sau înregistrată în cele două sensuri, au, uneori, un selector ce permite rularea în două direcții cînd este montat un dispozitiv ce asigură comutarea (bandă metalică, celulă).

Counter (Index) — indicator, numărător.

Cross field — cîmpuri încrucișate. Sistem de înregistrare care consistă în utilizarea unui cap special, separat, pentru a aplica preamagnetizarea la bandă. Acesta este opus față de capul de înregistrare care nu primește decît modulația. Această tehnică a permis obținerea unei benzi cu spectru mai larg în acute, limitîndu-se influența curentului de preamagnetizare pe semnalul de înregistrare (fig. 7).

Crosstalk — diafonie. Diafonia, exprimată în decibeli, măsoară interferența ce există între două piste vecine, adică influența lor reciprocă. Cifra în decibeli trebuie să fie mare. De exemplu, un magnetofon stereo are 45—50 dB.

Cue — dispozitiv de reperaj. Sistemul cue sau cueing poate fi utilizat pentru reperarea unui început de secvență înregistrată în cursul rebobinării rapide, fie pentru montarea benzii, pentru a se cunoaște exact locul de tăietură.

Cycle conversion — schimbarea perioadei. La unele aparate există un comutator care permite funcționarea fie pe 50 Hz, fie pe 60 Hz.

DC (direct current) — curent continuu. Definește tipul de alimentare.

Deck — platină. Definește elementele de antrenare a benzii, ca și diversele comenzi necesare utilizării magnetofonului.

Depth — profunzime.

DNL, Dynamic noise limiter — reducător al zgomotului de fond. Acționează numai la redare. Eficacitatea dispozitivului permite ameliorarea raportului semnal/zgomot cu cca 3 dB.

Dolby NR — reducător de zgomot Dolby. Sistemul acționează atît la înregistrare, cît și la redare, în mod simetric. Orice înregistrare făcută cu Dolby trebuie citită cu Dolby. De asemenea, acest dispozitiv nu trebuie acționat în timpul unei benzi înregistrate în sistem clasic. Sistemul Dolby B ameliorază raportul semnal/zgomot în medie cu 7—8 dB.

Drive belt — cureaua de transmisie. Leagă motorul de cabestan printr-un volant. Ea absoarbe vi-

brațiile motorului, în timp ce volantul atenuază zgomotele și regularizează mișcarea de rotație.

Drive system — sistem de antrenare. Există magnetofone cu un motor și cu trei motoare. În primul caz, motorul asigură toate comenzile. În al doilea caz, există câte un motor pe fiecare ax la bobina receptoare și debitoare, limitându-se uzura și sporindu-se viteza de bobinare. Al treilea motor asigură antrenarea cabestanului.

Dual capstan — cabestan dublu. Sistemul asigură o stabilitate superioară a defilării benzii, precum și o presiune constantă a acesteia pe capete (fig. 8).

Dust — praf.



Editing — montaj.

Eject — ejectare. La casetofone, butonul ce acționează scoaterea casetei.

Empty reel — bobină goală.

Equalizer — egalizor. Pentru obținerea unei reproduceri fidele este necesară efectuarea unor corecții ale curbei de răspuns (egalizare).

Erase head — cap de ștergere. La înregistrare acest cap, plasat înaintea celui de înregistrare, intră în funcțiune pentru a șterge banda. El este alimentat de un oscilator cu o frecvență de ordinul a 80—100 kHz (fig. 9).

Erase ratio — nivel de ștergere. Dat în decibeli, indică eficacitatea ștergerii benzii de capul de ștergere. El se calculează utilizând o bandă neînregistrată, pe care se imprimă un semnal de 1 000 Hz. Apoi acesta se va șterge. În continuare se face raportul tensiunilor de ieșire măsurate în aceste condiții, ținând cont de zgomotul propriu al benzii, după formula $E_x =$

$$= 20 \log \frac{E_1}{E_2 - E_1}, \text{ unde } E_1 -$$

nivelul de ștergere, E_1 — semnalul de ieșire, 1 000 Hz, E_2 — zgomotul de fond al benzii, E_3 — semnal 1 000 Hz rezidual și zgomot de fond.



Fast — rapid. Manevră de bobinare rapidă înainte sau înapoi.

Fast forward — înainte rapid.

CALENDAR iunie

• În prima zi a acestei luni în 1908 la Vălenii de Munte începeau primele cursuri ale Universității populare înființate de **Nicolae Iorga**. Printre conferențiarilor ce au susținut prelegerii din

diverse domenii (istorie, literatură, medicină, biologie, sociologie, matematici, filozofie) s-au numărat **Vasile Pârvan, dr. Ion Cantacuzino, G. Moisil, N. Cartojan, A.D. Xenopol, Octav Onicescu, Dimitrie Gusti, G. Murgoci, Virgil Madgearu.**

• La 9 iunie un avion trimotor american traversează prima oară Oceanul Pacific de la San Francisco la Brisbane (Australia) în 82 de ore de zbor. Astăzi această distanță se parcurge în circa 5 ore.

Fast winding time — timp de bobinaj rapid.

Features — caracteristici.

Felt — fetru. Se utilizează pentru curățarea benzii înainte de trecerea prin fața capetelor, pentru a asigura presiunea benzii pe capete, pentru menținerea presiunii constante a benzii.

Flywheel — volant de inerție. Servește la uniformizarea mișcării de rotație a cabestanului, limitând zgomotele grație inerției sale. Poate fi cuplat la motor fie direct, fie prin intermediul unei curele care absoarbe vibrațiile.

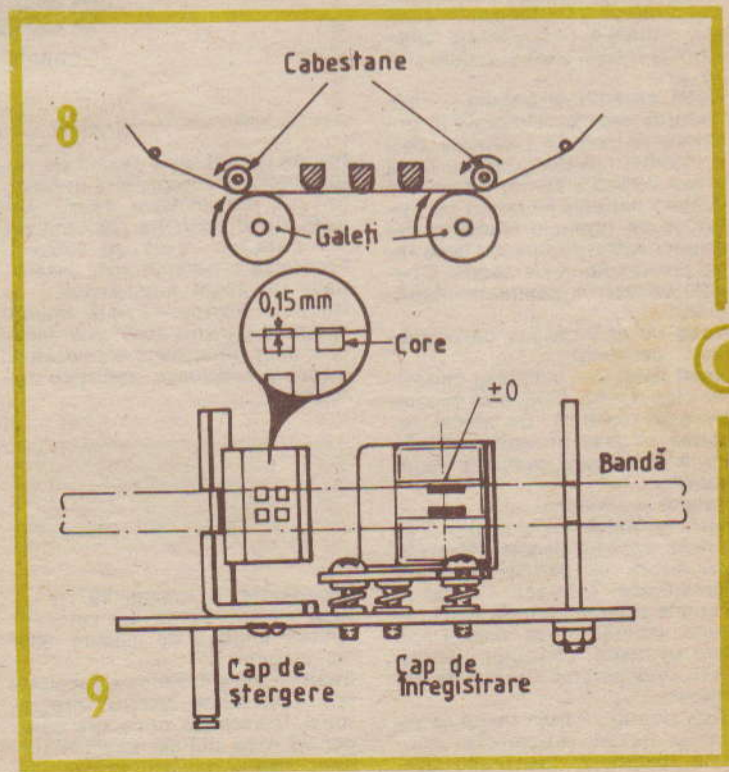
Forward (F.W.D.) — înaintare.

Clapă, sinonimă cu play sau play-back.

Front — față. Poate desemna fie o față a aparatului, fie canalele anterioare, când este vorba de cuadrofonia.



Gap — întrefier (fig. 10). Constă din o întrerupere în circuitul magnetic sub forma unei fante a cărei lățime determină calitatea capului, în special la înregistrare.



rea sau redarea sunetelor înaite. După cum este vorba de una sau alta din aceste întrebunări, întrefierul va fi mai mult sau mai puțin fin. Pentru capetele mixte se utilizează o distanță medie. Este necesară curățarea ritmică a suprafeței capetelor pentru eliminarea depunerilor de oxid care se acumulează pe întrefier, mergând pînă la scurtcircuitarea completă.

Gx-head (Glass, X-tal) — cap Gx sticlă și cristal de ferită. Tip de cap cu o rezistență excepțională, care permite obținerea unei calități constante timp îndelungat. Favorizează redarea acutelor grație unui întrefier foarte fin, decupat într-un cristal de ferită foarte dur. Banda alunecă pe o suprafață de sticlă epoxy, care evită abraziunea și depunerile de oxid.



Head — cap. Magnetofonele au, în general, fie trei capete, care asigură ștergerea, înregistrarea și redarea, fie două capete pentru ștergere și înregistrare/redare. Ultimul tip nu permite controlul înregistrării fiindcă în acest caz capetele sînt utilizate alternativ la înregistrare și redare (fig. 11 a).

Head azimuth alignment — azimutarea capului. Consistă în poziționarea corectă a capului, deci a întrefierului (lor) stereo, după o axă verticală pentru a realiza o aliniere perfectă în raport cu pistele după normele standard. Se asigură astfel compatibilitatea între diverse tipuri de bandă. Operația se face în general în laboratoare.

Head cover — capac de protecție a capetelor.

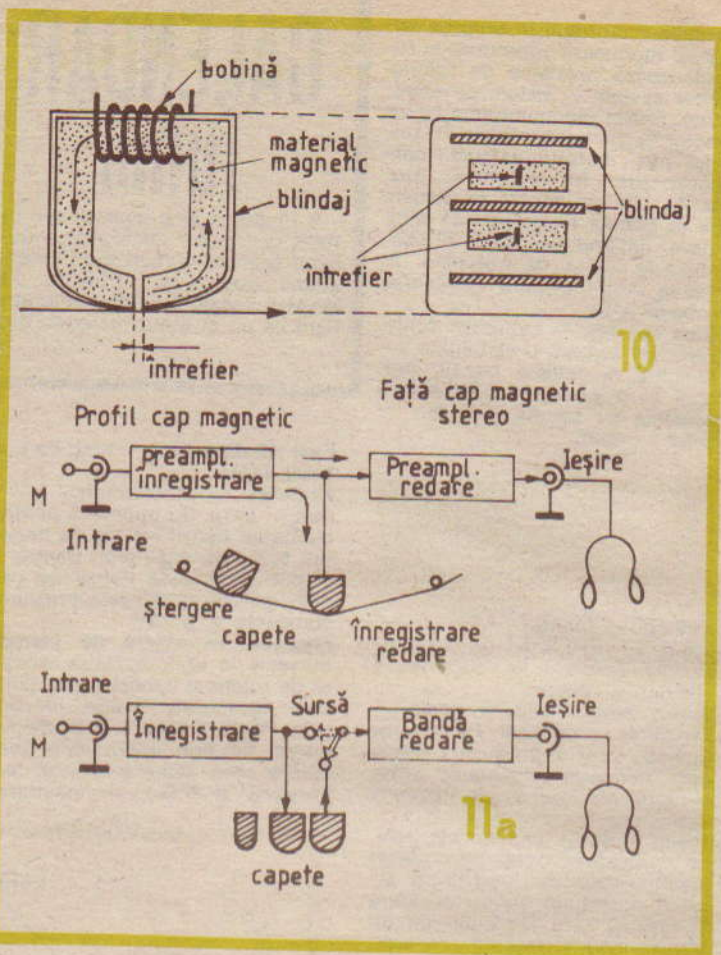
Head height — înălțimea capetelor (fig. 11 b). Înălțimea capetelor este reglabilă. De obicei, reglarea se face în laborator pentru a se asigura compatibilitatea benzilor.

Height — înălțime.

Hissing noise — șuierături pe bandă. Zgomot degajat de frecarea benzii pe părțile mecanice.

Headphone (phone) — casca. Permite ascultarea individuală, în bune condiții dacă este Hi-Fi, sau ușurează controlul înregistrării, îndepărtînd zgomotele exterioare.

High (input) — înalt (nivel de intrare), ridicat (frecvență). Anunțe aparate au mai multe nive-



luri de intrare, care permit un reglaj optim al înregistrării în funcție de sensibilitatea ieșirii. Se evită astfel saturația rezultată de un puternic nivel de intrare. Frecvențele ridicate sînt desemnate ca „high frequencies”.

Hum — murmur. Există uneori zgomote parazite reziduale datorate unui filtraj necorespunzător, mesei defectuoase, radiației parazite.



Impedance — impedanță.

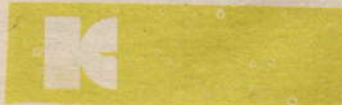
Inch — țol. Circa 2,5 cm (in). Unitate engleză de măsură pentru lungime.

Input — intrare. Permite racordarea unei surse pentru înregistrare. Înainte de orice branșare, pentru a se obține rezultate optime, trebuie cunoscute caracte-

risticile: impedanță, sensibilitate, tip de conector.

Input impedance — impedanța de intrare. Acest element se ia în considerare la racordul unei surse. Impedanța acestuia trebuie să fie egală cu cea a intrării în magnetofon pentru obținerea unui randament optim și pentru evitarea zgomotului de fond.

IPS (inch per second) — înch pe secundă. Corespondențele unităților engleze de viteză cu sistemul metric sînt următoarele: 1,7/8 ips = 4,75 cm/s; 3,3/4 ips = 9,5 cm/s; 7,1/2 ips = 19 cm/s; 15 ips = 38 cm/s.



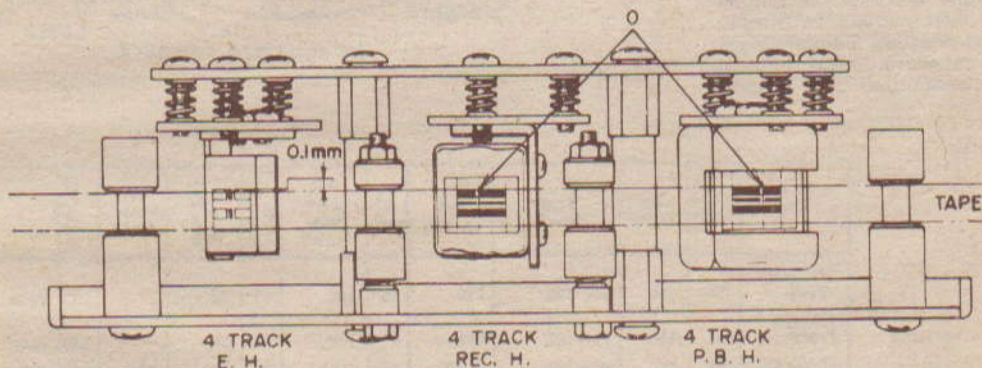
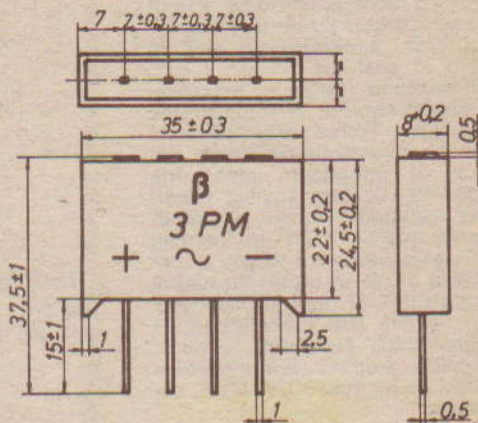
Key board — claviatura.
Knob — buton.

3 PM 05-3 PM 8

TYPE	3PM05	3PM1	3PM2	3PM4	3PM6	3PM8
V_{RRM} (V)	50	100	200	400	600	800

Valori caracteristice Characteristic values

<ul style="list-style-type: none"> ● Tensiune directă (*) Maximum forward voltage (*) $t_{vj} = 25^{\circ}\text{C}$, $I_{FM} = 1,75 \text{ A}$ ● Curentul invers maxim (*) Maximum reverse current (*) $t_{vj} = 25^{\circ}\text{C}$; $V_R = V_{RRM}$ $t_{vj} = 125^{\circ}\text{C}$; $V_R = V_{RRM}$ 	V_{FM}	1,2 V
	I_{RM}	20 μA 3 mA



Level — nivel. Reprezintă valoarea unui semnal în amplitudine la un moment dat. Poate fi fix sau variabil. VU-metrele vizualizează nivelurile (înregistrare, reproducere) și dau valoarea semnalului exprimată în dB.

Level limiter — limitator de nivel. Dispozitiv electronic folosit la înregistrare pentru limitarea automată a nivelului în vederea evita-

rii saturației.

Lever — levier.

Line — linie. Poate fi vorba de intrare, ieșire sau de un reglaj aferent. Nivelul liniei este al preamplificatorului de înregistrare sau de redare.

Lock — lacăt. Clapa „înregistrare” are, de obicei, un sistem de securitate pentru a se evita manevrele greșite. Anumite aparate au un sistem de securitate a rolelor ce permite utilizarea în poziție verticală.

Low (input) — joase (nivel de intrare). Selectorul de sensibilitate

trebuie plasat în poziția **Low** când nivelul de semnal provenind de la sursă este jos în vederea evitării saturației. Nivel jos: 20—60 mV.

Loudspeaker — difuzor (prin extensie, incintă acustică). Element de reproducere sonoră. Este situat la ieșirea amplificatorului care îi dă puterea necesară. Poate fi încorporat în aparat sau exterior.

Low noise, high density — bandă cu zgomot slab sau standard.

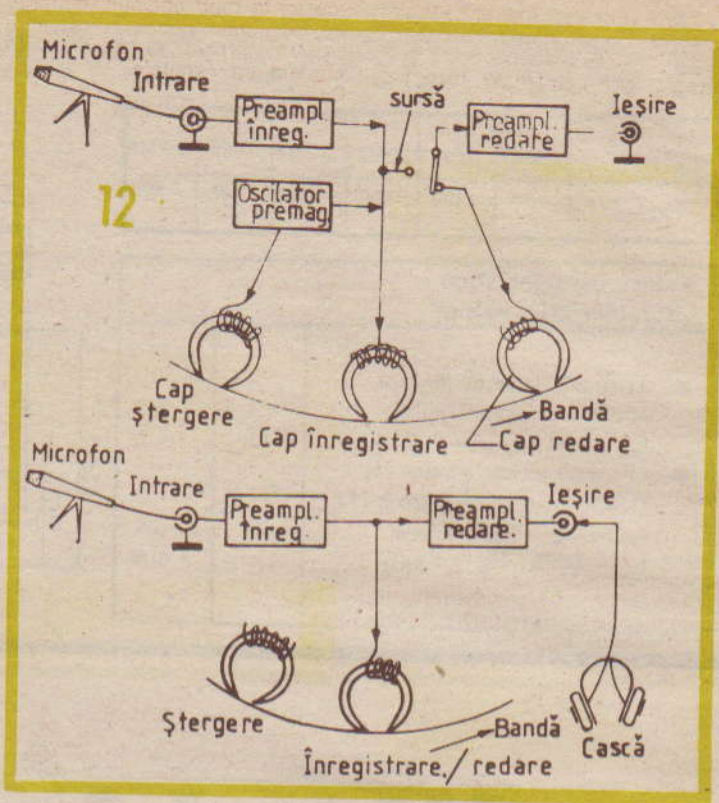


Memory — memorie. Permite re-găsirea facilă la rebobinaj a unui punct preselectonat al benzii cu ajutorul numărătorului pus la zero în acel loc.

Microphone (MIC) — microfon. Element sensibil la înregistrarea sunetului. Trebuie ales în funcție de: 1) impedanța de intrare micro; a) impedanță joasă, de 200—600 Ω , care solicită folosirea cablurilor lungi; b) impedanță înaltă, 47 k Ω (nu permite utilizarea cablurilor lungi); 2) calitatea dorită în raport cu natura înregistrării și tipul de magnetofon. Există mai multe categorii: electrostatic (obișnuit), dinamic (mediu), electret (bun), condensator (bun), ruban (excelent, dar fragil).

Mixer — mixer. Anumite aparate conțin un dispozitiv ce permite amestecarea a două sau mai multe surse pe o singură pistă.

Monitor, monitoring — controlul înregistrării. Permite asigurarea calității înregistrării în timpul efectiv al acesteia. Se efectuează fie prin ascultare directă a sursei printr-o cască sau prin difuzor,



Breviar

Typ	U_{CE} [V]	I_C [mA]	h_{21E} h_{21E}^*	f_T f_{α}^* [MHz]	T_{θ} T_c [°C]	P_{tot} P_{c}^* max [mW]	U_{CB} max [V]	U_{CE} max [V]	I_C max [mA]	T_j max [°C]	
2N1613/TNT	10	150	35—125	130	25	100	75	50		125	epox
2N1613/TPT	10	150	35—125	130	25	150	75	50		125	epox
2N1613A	10	150	40—120	> 60	25	1 W	75	50	500	200	TO-5
2N1613B	10	150	40—120	> 60	25	1 W	120	50	500	200	TO-5
2N1614	1	20	32	3*	25	240	65	40	300	85	RO-32
2N1615	10	5	> 25	2	100	5 W	100	100		200	TO-5
2N1616	12	2 A	15—75	0,015*	25c	30 W	60	60	5 A	200	TO-53
2N1616A	4	2 A	20—60	3	25c	30 W	60	60	7,5 A	200	TO-61
2N1616/I	12	2 A	15—75	2,5*	25c		60		5 A	200	MT-10
2N1616A/I	4	5 A	> 10	2,5*	25c		60	60	7,5 A	200	MT-10
2N1617	12	2 A	15—75	3	25c	30 W	80	70		200	TO-61
2N1617/I	12	2 A	15—75	2,5*	25c		80	70	5 A	200	MT-10
2N1617A	4	2 A	20—60	3	25c	30 W	80	70	7,5 A	200	TO-61
2N1617A/I	4	5 A	> 10	2,5*	25c		80	70	7,5 A	200	MT-10
2N1618	12	2 A	15—75	3	25c	30 W	100	80		200	TO-61
2N1618/I	12	2 A	15—75	2,5*	25c		100	80	5 A	200	MT-10
2N1618A	4	2 A	20—60	3	25c	30 W	100	80	7,5 A	200	TO-61
2N1618A/I	4	5 A	> 10	2,5*	25c		100	80	7,5 A	200	MT-10
2N1619	1	2 A	35 > 12	0,015*	25c	60 W	80		2 A		
2N1620	12	2 A	15—75	3	25c	30 W	100	80		200	TO-53

fie prin control indirect grație unui al treilea capăt care servește la lectura benzii în timpul înregistrării sau după înregistrare. (Fig. 12).

Motor — motor.



Oil — ulei. Anumite motoare sau piese mecanice necesită o lubrifiere periodică.

Open reel — bobină. Denumesc bobinele cu diametre de 13, 18, 25 cm.

Oscillator — oscilator. Fiecare aparat conține un oscilator care furnizează curentii de ștergere și premagnetizare necesari înregistrării (frecvențele obișnuite: 80—150 kHz).

Output — ieșire. Permite racordul la un amplificator, la un al doilea aparat de înregistrare, la difuzoare etc. Se caracterizează prin nivel de ieșire și impedanță.



Pad — tampon, fetru. Denu-

mește, în mod obișnuit, materialul ce curăță banda și cel care asigură presiunea normală în contact cu capetele.

Panel — panou.

Pause — pauză, oprire momentană. Permite reglarea perfectă a aparatului (nivelul de înregistrare) înaintea înregistrării.

PC-Board (printed circuit board) — circuit imprimat.

Peak — vîrf, maximum.

Peak indicator — indicator de maximum.

Phones — căști de ascultare.

Pitch control — reglajul vitezei.



Receiver — aparat de recepție.

Right — canal dreapta în amplificatoare stereo.



Solid state — aparat cu tranzistoare.

Styfoflex — material izolant.



Tape — bandă magnetică.

Tuner — partea de intrare a unui receptor (pînă la detector).

Tuning — acord.

Trouble — zgomote nedorite.



U — tensiune, semnal.



Vox — comandă vocală.

VU — indicator de volum (nivel).



Z — notația generală a impedanțelor.

DUBLOR DE FRECVENȚĂ

S. MARIN

Montajul prezentat este destinat amatorilor de efecte sonore, putînd fi utilizat pentru modificarea timbrului de la chitara electronică.

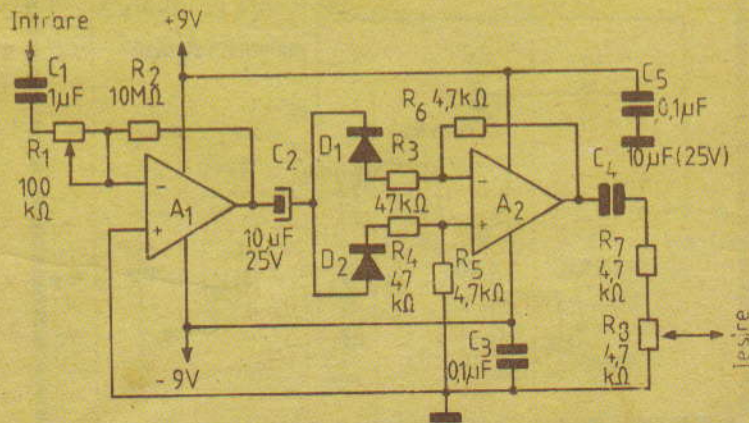
Semnalul de intrare, preluat prin C_1 de la doza de chitară (cca 50 mV), este amplificat de către circuitul integrat A_1 (amplificator operațional), obținîndu-se la ieșire (C_2) un nivel de cca 4 V (cîștigul lui A_1 se ajustează prin semireglabilul R_1). Acest semnal este aplicat la intrarea celui de-al doilea amplificator operațional, A_2 , prin diodele D_1 și D_2 . Alternanțele pozitive ale semnalului trec, prin D_2 , spre intrarea neînversoare a lui A_2 , iar cele negative ajung, prin D_1 , pe intrarea inversoare. Prin acest artificiu, la ieșirea lui A_2 se obține un semnal cu frecvența dublă față de

cea a semnalului de intrare. Tensiunea de ieșire, cu volumul reglat prin R_8 , conține de aseme-

nea un nivel destul de ridicat de armonice de înaltă frecvență (acestea pot fi reduse șuntînd pe R_8 printr-un condensator de 22—33 nF).

Circuitele integrate sînt de tip $\mu A741$, $\mu A741$ etc., iar D_1 și D_2 sînt diode de înaltă frecvență, cu germaniu, ca OA90, OA95, OA73 etc.

Schema a fost preluată după revista „Radio televiziă electronică”.



DISTORSIUNILE DE NELINIARITATE

N. TURTUREANU

Utilizarea pe o scară din ce în ce mai largă a amplificatoarelor de audiofrecvență impune cunoașterea unor factori de importanță primordială care determină obiectiv calitatea acestora. Producătorii amplificatoarelor audio măsoară factorii determinanți cu o instrumentație adecvată și rezultatele sînt date în documentația amplificatorului. Amplificatoarele mai modeste nu cuprind în documentație decît cîteva date nesemnificative pentru calitate, din acest motiv enumerăm pe scurt unele din caracteristicile importante.

1. Coeficientul de amplificare.

Menționăm ca amplificarea poate fi în tensiune, curent sau putere. Amplificarea „K” este raportul între semnalul de ieșire față de semnalul de intrare. Coeficientul de amplificare se exprimă de obicei în decibel:

$$K_{\text{dB}} = 20 \log \frac{U_2}{U_1} \text{ (dB)}, \text{ iar în putere}$$

$$K_{\text{dB}} = 10 \log \frac{P_2}{P_1} \text{ (dB)}.$$

2. **Puterea nominală de ieșire** este puterea maximă a amplificatorului, la sarcina (Z) pre-

scrisa, pentru care distorsiunile nu depășesc valoarea maximă admisă, $P = \frac{U_{\text{ieș}}^2}{Z}$ (W).

3. **Puterea normală de ieșire** reprezintă 0,1 din valoarea puterii maxime de ieșire.

4. **Tensiunea nominală de ieșire** este tensiunea electrică măsurată pe sarcina amplificatorului la puterea nominală.

5. **Tensiunea normală de ieșire** este tensiunea măsurată pe sarcină la puterea normală, $U_{\text{norm}} = \sqrt{0,1 P Z}$.

6. **Banda de trecere a frecvențelor.**

7. **Gama dinamică a amplitudinilor.**

8. **Rezistența de intrare a amplificatorului.**

9. **Caracteristica amplitudine-frecvență** (curba de răspuns).

10. **Distorsiunile de frecvență** se datorează modificării coeficientului de amplificare la diferite frecvențe. Se exprimă ca un raport între amplificarea unei frecvențe medii și frecvența dată (joasă sau înaltă).

11. **Distorsiunile de neliniaritate.** Avînd o importanță deosebită, vom insista mai mult asu-

pra acestei caracteristici. Distorsiunile de neliniaritate se manifestă prin aceea că la ieșirea amplificatorului iau naștere frecvențe noi (armonice și bătăi) care nu existau în semnalul de intrare. Cele mai importante sînt în practică armonica a doua și a treia. Distorsiunile pot fi cauzate de componente neliniare: tuburi electronice, transformatoare și bobine de șoc cu miez de fier etc., sau prin limitarea semnalului sinusoidal în semnal mai mult sau mai puțin dreptunghiular generator de armonici.

Coeficientul de distorsiuni de neliniaritate se notează cu δ (delta) și este egal cu

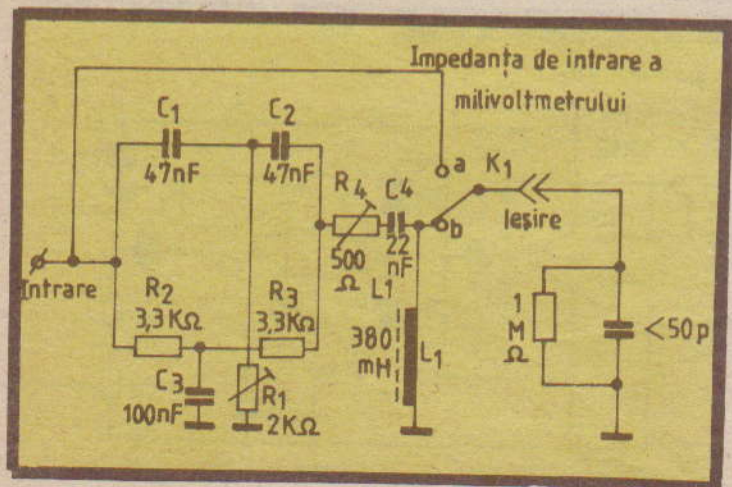
$$\frac{\sqrt{U_2^2 + U_3^2 + \dots + U_n^2}}{U_1}; U_2, U_3, \text{ etc.}$$

sînt armonicile, iar U_1 frecvența sinusoidală fundamentală. Distorsiunile de neliniaritate se notează și cu „k” și valoarea în procente.

Cu cît cifra în procente este mai mică, cu atît amplificatorul este de o calitate mai bună. Amplificatoarele de înaltă fidelitate au k sub 1%.

De obicei, coeficientul de distorsiuni de neliniaritate în banda de trecere a amplificatorului se măsoară la frecvențele 50, 100, 200, 400, 1 000, 2 000 și 5 000 Hz; unele laboratoare profesionale testează și la frecvențe fundamentale mai mari.

Procedul de măsurare în mod normal se face astfel: se reglează generatorul audio în așa fel încît la intrarea amplificatorului de măsurat să ajungă un semnal sinusoidal cu o tensiune de 0,25 V, avînd una din frecvențele fundamentale menționate. Potentiometrul (sau potențiometrele) de ton se reglează în așa fel încît să se redea și tonurile înalte și joase. Se reglează apoi potentiometrul de la volum control pînă cînd pe sarcina apare tensiunea nominală. Se conectează analizorul de armonici care indică valoric (eventual



Factor - dB	dB	Factor + dB	Factor - dB	dB	Factor + dB	Factor - dB	dB	Factor + dB
1	0	1	0,224	13	4,46	0,016	36	63
0,944	0,5	1,059	0,199	14	5,01	0,014	37	71
0,891	1	1,122	0,178	15	5,62	0,012	38	80
0,841	1,5	1,189	0,158	16	6,31	0,011	39	89
0,793	2	1,26	0,140	17	7,10	0,01	40	100
0,75	2,5	1,333	0,126	18	7,95	0,005	45	178
0,707	3	1,413	0,112	19	8,91	0,003	50	316
0,668	3,5	1,497	0,10	20	10	0,002	55	560
0,631	4	1,585	0,089	21	11,2	10	60	10
0,595	4,5	1,68	0,079	22	12,6	10	80	10
0,562	5	1,78	0,07	23	14,1	10	100	10
0,531	5,5	1,885	0,063	24	15,9			
0,50	6	2	0,056	25	17,8			
0,472	6,5	2,12	0,050	26	20			
0,446	7	2,24	0,045	27	22,4			
0,422	7,5	2,37	0,04	28	25,1			
0,398	8	2,51	0,035	29	28,2			
0,376	8,5	2,66	0,031	30	31,6			
0,355	9	2,82	0,028	31	35,5			
0,336	9,5	2,98	0,025	32	39,8			
0,316	10	3,16	0,022	33	45			
0,282	11	3,55	0,020	34	50			
0,251	12	3,98	0,018	35	56			

și vizual) mărimea armonicilor. Se poate calcula astfel coeficientul delta. Se repetă operația la frecvențele fundamentale indicate.

Există și aparate de măsurat distorsiuni de neliniaritate cu indicația directă a coeficientului k în procente.

12. Distorsiunile de modulație mutuală (intermodulație) apar dacă la intrarea unui amplificator care are distorsiuni de neliniaritate se introduc concomitent două sau mai multe semnale cu frecvențe diferite. La ieșire apar nu numai armonicele acestora, ci și combinațiile egale cu suma și diferența frecvențelor fundamentale înmulțite cu numere întregi. Caracteristicile enumerate și procedeele de măsură folosesc pentru elucidarea unor noțiuni de bază în audiofrecvență și nicidecum pentru descurajarea constructorilor amatori. Redăm totodată în tabel factorii de atenuare și respectiv amplificare, raportați la cifrele în decibeli. Acest tabel este deosebit de util pentru acei care lucrează în domeniul audiofrecvenței.

Recomand constructorilor amatori un aparat simplu pentru măsurarea distorsiunilor de neliniaritate (k) în procente.

În afară de un dispozitiv simplu realizat cu elemente pasive conform figurii, amatorul trebuie să fie în posesia unui generator audio de 1 000 Hz sinusoidal cu atenuator și a unui volt-

metru electronic de audiofrecvență cu scala etalonată în decibeli.

Analizând schema din figură, se poate vedea că prima parte se compune dintr-un filtru dublu T acordat pe kHz, urmat de un filtru LC (trece sus) care filtrează zgomotul de fond de joasă frecvență. În acest fel este ușurată reglarea la zero a filtrului dublu T. Comutatorul K1 conectează direct intrarea la ieșire (poz. a) sau intercalează elementele pasive de filtrare între bornele de intrare și ieșire. La ieșire se conectează voltmetrul electronic. Legăturile, atât la intrare cât și la ieșire, trebuie să fie cât mai scurte.

De menționat că elementele RC din filtrul dublu T trebuie sortate astfel încât să se îndeplinească condiția $C1 = C2 = \frac{C3}{2}$ și $R2 = R3$, considerând valorile reale. Valoarea absolută a pieselor este mai puțin critică decât îndeplinirea egalităților menționate. Inductanța L1 de 380 mH se realizează pe oală de ferită, folosind formula $L = N^2 \cdot A_r$; L în 10^{-3} H; N = număr de spire; A_r = codul feritei. Astfel la o oală de ferită $A_r = 1.800$ de 18×14 se bobinează 460 de spire din CuEm $\varnothing 0,12$ mm.

REGLAREA APARATULUI (K1 ÎN POZIȚIA B)

Se introduce la intrarea aparatului un semnal de 1 000 Hz, se

reglează R1 pentru un semnal cât mai aproape de zero indicat de voltmetrul electronic conectat la ieșire. Introducem apoi pe rând semnale cu frecvențe de 2; 3; 4; 6; 8 kHz urmând capul de scală și egalitate de amplitudine prin reglarea lui R4. Se mai retușează reglajele prin repetarea operațiilor. În vederea obținerii unei stabilități mai mari este indicat ca R1 și R4 să fie măsurate exact și înlocuite cu rezistențe fixe.

PROCEDEUL DE MĂSURARE

Comutatorul K1 se poziționează pe punctul „a”. Generatorul audio se reglează la 1 000 Hz și la o tensiune indicată pentru intrarea în amplificatorul de testat. Se recomandă borna de intrare care necesită aproximativ 250 mV. La ieșirea amplificatorului de testat (pe bornele sarcinii) se conectează voltmetrul electronic. Controlul de volum al amplificatorului se potrivește apoi aproape de maximum, respectiv la ieșire pe sarcină trebuie să apară tensiune nominală care corespunde puterii nominale. Se reglează atenuatorul voltmetrului electronic astfel încât indicația să fie apropiată de 0 dB. Se retușează din volum controlul amplificatorului pînă se obține o indicație exactă de 0 dB.

Se comută K1 în poziția „b”, se citește apoi indicația, care trebuie să fie mai mică. De pildă, la

Montajul descris în continuare este frecvent întâlnit în amplificatoarele AF de înaltă fidelitate. În primul rând, deoarece reglajul volumului este mai progresiv, fără neplăcutele salturi în câștigul amplificatorului întâlnite la alte sisteme; în al doilea rând, deoarece prin acest procedeu se pot obține curbe de variație a volumului mai apropiate între ele, atunci când este vorba de stații cu mai multe canale; în fine, comanda realizându-se cu tensiune continuă, parazitii captați de potențiomtru și firele sale de racord sînt nesemnificativi, chiar atunci cînd potențiomtrul este plasat la o distanță mai mare.

Dintre caracteristicile mai importante ale montajului (preluat după revista „Radio”, nr. 2/1980)

menționăm:

- tensiunea maximă de intrare 15 mV;
- impedența de intrare 100 k Ω ;
- impedența de ieșire 4 k Ω ;
- plaja minimă de reglare a volumului 60 dB;
- raportul semnal maxim de ieșire/zgomot 66 dB;
- banda de trecere pentru ± 1 dB - 12,5 Hz la 20 kHz.

Amplificatorul propriu-zis se

compune din tranzistoarele T_1 și T_3 , tranzistorul T_2 constituind elementul de comandă; T_2 are totodată rolul de a stabiliiza curențul de emitor al tranzistoarelor T_1 și T_3 , acest curenț depinzînd de polarizarea aplicată la baza lui T_2 , deci de poziția cursorului potențiometrului R_6 .

Condensatorul C_2 are rolul de a corecta curba de răspuns în frecvențe înalte; valoarea lui se optimizează experimental.

Ca o completare pentru con-

o indicație de -40 dB, distorsiunile de neliniaritate vor fi $k = 1\%$ (vezi tabelul). Scala voltmetrului electronic se poate grada direct în procente pentru valoarea „k”.

Procedeu prin folosirea aparatului descris satisface din plin cerințele constructorilor amatori.

Din cele relatate constructorul amator poate trage concluzii deosebit de utile în vederea realizării unui amplificator audio de înaltă fidelitate. La proiectarea și realizarea amplificatorului, constructorul amator trebuie să decidă în ce scop va folosi amplificatorul. El va alege o schemă experimentată sau va proiecta una în raport de piesele de care dispune sau poate procura. Puterea nominală a amplificatorului trebuie să fie de aproximativ zece ori mai mare decît cea folosită în mod normal în vederea reducerii la minimum a distorsiunilor neliniare și de intermodulație. Se vor evita totodată schemele care conțin elemente neliniare (tuburi, transformatoare și drosele cu miez de fier).

Amplificatorul trebuie corelat scopului în vederea evitării distorsiunilor de frecvență. De pildă, la un amplificator pentru magnetofon corecțiile de frecvență diferă față de cele necesare la un amplificator pentru microfon folosit de orchestre. La amplificatoare stereo cele două canale vor avea caracteristici cît mai apropiate. În acest scop se vor sorta afiț piesele active, cît și cele pasive.

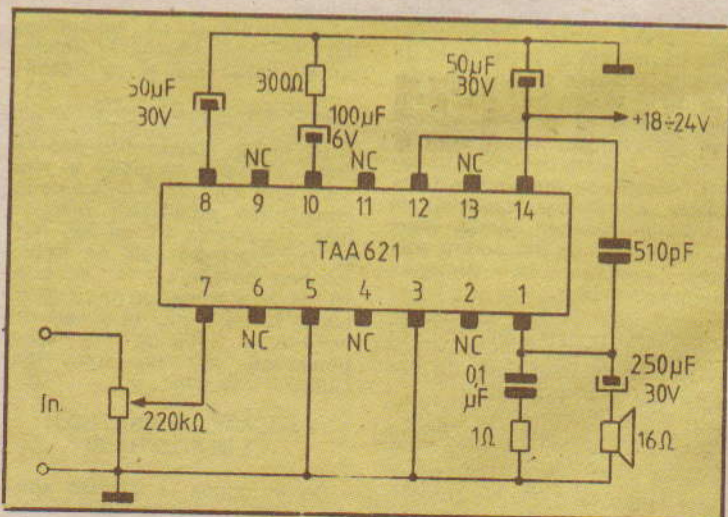
PREAMPLIFICATOR TERMOSTABILIZAT

A. MĂRCULESCU

Montajele de tipul celui prezentat alăturat se realizează de obicei cu tranzistoare duble (două tranzistoare identice în aceeași capsulă), cum sînt de exemplu 2N2913, MD7000, BCY87-89 etc., dar pot fi experimentate și cu tranzistoare obișnuite (BC109, BC173, BC172

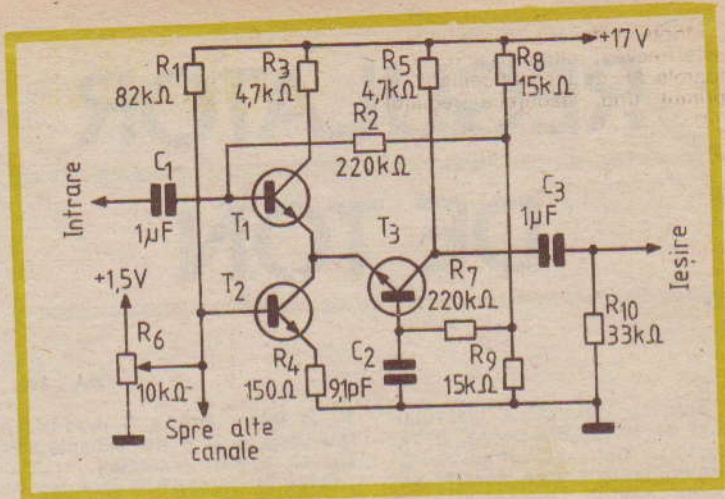
etc.), împerecheate cît mai bine și montate într-un radiator termic comun.

În schema din figura 1, tranzistorul T_1 constituie elementul termostabilizator, iar T_2 funcționează ca amplificator. Curenții de bază ai tranzistoarelor sînt egali, deoarece $R_2=R_3$, și prin ur-



structorii avansați, menționăm că tranzistorul T_2 poate fi înlocuit printr-un FET-canal P, montat „invers” (cu sursa spre T_1 — T_3 și drenea spre R_4). Se obține astfel un volum control „inversat”, adică volumul scade atunci când tensiunea de comandă crește, situație convenabilă pentru unele automatizări (de exemplu, pentru reglarea automată a volumului de înregistrare la magnetofon).

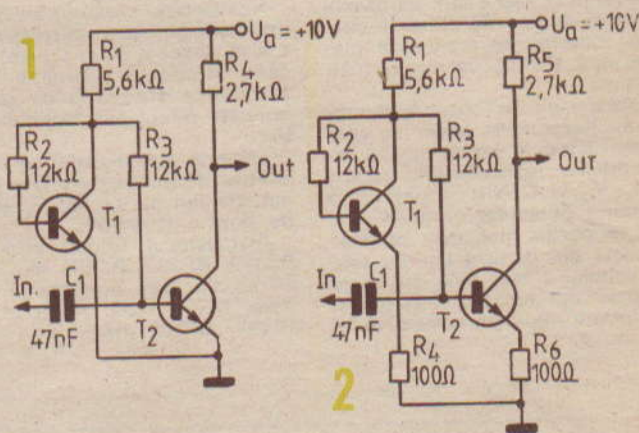
Tranzistoarele T_1 — T_3 , de același tip, pot fi 2N2222, BSW 28, BFX95 etc., iar FET-ul despre care am vorbit (pentru cine îl posedă și știe să-l utilizeze), de tip 2N5460, 2N5461 etc.



mare și curenții de colector (în repaus) vor fi egali, $I_{c1}=I_{c2}$.

Pe de altă parte, putem scrie aproximativ $I_{c1}=U_a/R_1$, unde U_a este tensiunea de alimentare. Punctul de funcționare optim al lui T_2 se obține pentru $R_4=0.5 \cdot R_1$, caz în care tensiunea din colectorul lui T_2 reprezintă cca jumătate din tensiunea de alimentare, în timp ce curenții I_{c2} este practic independent de temperatură. Într-adevăr, atunci când temperatura crește, curenții de colector tind să crească de asemenea, ceea ce conduce la scăderea curenților de bază al lui T_2 .

Cu valorile indicate, câștigul în tensiune al etajului este de cca 150. Pentru a se obține un câștig determinat, schema se poate modifica puțin, așa cum se arată în figura 2, unde $G_v \approx R_3/R_6$.



TAA-621

Circuitul integrat TAA621 (S.G.S.-ATES) este amplificator de audiofrecvență, cu tensiunea de alimentare de 18—24 V. Impedanța de ieșire este de 16 Ω, puterea maximă debitată de 3—4 W (în funcție de alimentare), iar impedanța de intrare de cca 150 kΩ. Nivelul semnalului intrare pentru puterea maximă este de cca 160 mV. Alăturat prezentăm schema de utilizare recomandată de producător, cu mențiunea că terminalele 2, 4, 6, 9, 11 și 13 sînt neconectate (NC).

UMOR



REGULATOR DE TON

Schema alăturată a fost utilizată de firma „Blaupunkt” în receptorul auto stereo „Koburg” (în continuare vom descrie varianta mono). Originalitatea sa constă în folosirea, pentru dozarea frecvențelor joase și înalte, a unui singur potențiomtru. În una din pozițiile extreme ale cursorului se obține atenuarea frecvențelor înalte fără ca nivelul joaselor să fie afectat, iar în cealaltă extremă se atenuază joasele fără a modifica nivelul înaltelor.

După cum se observă din figură, frecvențele joase și cele înalte ajung la ieșire (la C_8) pe căi diferite, respectiv prin $R_4-C_3-R_8-R_9$ și C_2-R_7 . Atunci când cursorul potențiometrului R_{13} se află în poziția mediană, „puntea” formată din diodele D_1-D_4 este în echilibru, mai bine zis toate diodele sînt blocate și semnalul de intrare trece din colectorul lui

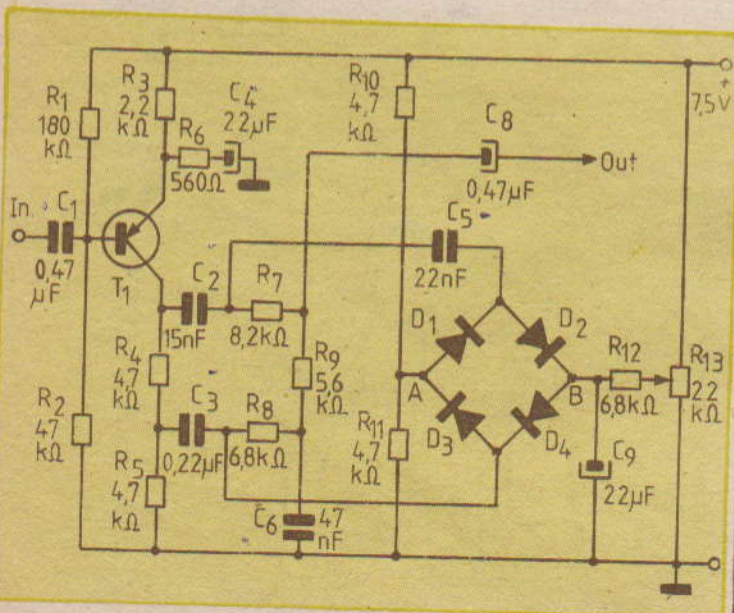
T_1 , la ieșire fără a fi modificat (punctele A și B din schemă se află la același potențial).

Dacă se deplasează spre masă cursorul lui R_{13} , diodele D_1 și D_2 încep să conducă, rezistența lor directă scade, astfel că frecvențele înalte ale semnalului, preluate prin C_5 , sînt atenuate (duse la masă prin D_2-C_9).

Atunci când cursorul lui R_{13} se deplasează spre extremitatea opusă, diodele D_3 și D_4 sînt cele care vor conduce, rezultatul fiind atenuarea frecvențelor joase, preluate direct din punctul C_3-R_8 .

Schema a fost astfel calculată încît la frecvența de 1 kHz cîștigul etajului să nu fie influențat de poziția cursorului.

Tranzistorul folosit poate fi BC179, BC339, BC253 etc. (pn-p cu siliciu, mică putere), iar diodele D_1-D_4 de tip 1N4148, 1N914, BA100 etc.



AL. M.

Bluesul este cîntecul popular caracteristic al negrilor americani. Executat vocal sau instrumental, bluesul a cunoscut epoca lui de glorie prin anii '30, cînd a apărut și formația orchestrală „Blue Rhythm Band” cu care a cîntat și celebrul Louis Armstrong. Împreună cu „ragtime” și „negro spirituals”, bluesul a stat la baza ritmurilor ce constituie și azi muzica de jazz.

Pentru amatorii de jazz-blues, în schema de față se indică un montaj care, în tonalitatea SOL și în măsura de 6/8, furnizează un acompaniament de tip clasic, și anume 4 tacturi pe acord de SOL, urmate imediat de două tacturi acord de DO, apoi din nou două tacturi în SOL, după care avem cîte un tact în RE, în DO, în SOL și din nou în RE. După aceste 12 tacturi (specifice ritmului și melodiei de blues), acompaniamentul revine de la început.

Urmărind schema, montajul cuprinde un „numărător cu șapte” (numărător de acorduri CI3-CDB 490 de fabricație românească), al cărui semnal de ieșire decodificat de CI4-CDB 442 (tot de fabricație românească) comandă acordurile. Numărătorul de tacturi CI2-CDB 490 are rolul de a da mai multe tacturi la unele acorduri.

Primul pas de program decurge în modul următor: numărătorul de acorduri CI3 se află în starea „0” astfel încît la primul 1 al decodorului avem „0” logic. La ieșirea din „poarta” N9 apare în acest caz „1” logic, semireglabilele P2-P4 avînd rolul de a stabili frecvențele generatorului de ton. Acest generator este format din trei astabile (T_4, T_5); (T_6, T_7) și (T_8, T_9), care generează trei note corespunzătoare fiecărui acord și a căror frecvență se reglează din P2-P10. Din P2, P3, P4 se reglează acordul de SOL. Numărătorul de tacturi numără acum patru tacturi, după care este resetat prin porțile N1 și N6. Acest impuls de reset cuplează, în același timp, mai departe, numărătorul de acorduri, în așa fel încît apare acordul următor.

Astabilul format din T_1 și T_2 stabilește timpul de comandă. Acest stabil dă 1 pînă la 4 impulsuri pe secundă, fiecare impuls corespunzînd valorii de o optime a unei note.

La ieșirea montajului se află tranzistorul T_{10} . Semnalul care vine de la generatorul de ton intră în emitorul acestui tranzistor, care este trecut în stare blocat sau saturat de către ieșirile lui

acompaniament muzical... electronic

Prof. MIHAI VORNICU

CI1, producind modularea în amplitudine a tonului generat. Cu comutatorul S1 se reglează diferitele viteze de modulație. Sunetul astfel furnizat este asemănător sunetului unui acordeon.

Reglajul semireglabilelor este destul de simplă dacă se întrerupe legătura de la pinul 14 al lui CI2 și numărătorul de tacturi este comutat manual prin cuplarea intrării la masă sau la plus, după cum este necesar, urmînd ca, după restabilirea legăturii întrerupte, comanda să devină automată.

Ca sursă de alimentare se poate folosi orice alimentator

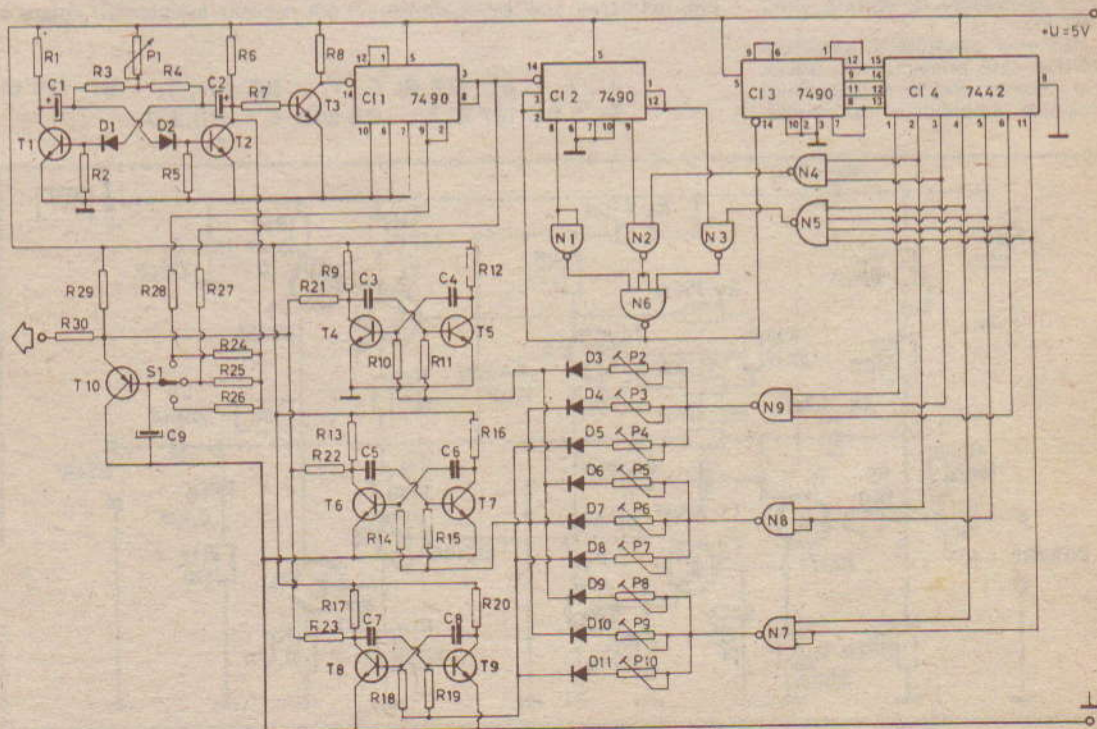
stabilizat capabil să furnizeze 5 V la un curent de 250 mA. Trebuie avut în vedere că sursa nu este bine stabilizată, orice variație de tensiune poate produce supărătoare deplasări ale frecvenței generatorului de ton.

Ieșirea acestui dispozitiv se cuplează la un amplificator de putere convenabilă.

BIBLIOGRAFIE: Gh. I. Mitrofan: „Generatoare de impulsuri și de tensiune liniar variabilă” *Elektr* (1974).

LISTA DE COMPONENTE

R1: 1 k Ω ; R2: 3 k Ω ; R3: 22 k Ω ; R4: 22 k Ω ; R5: 33 k Ω ; R6: 1 k Ω ; R7: 10 k Ω ; R8: 10 k Ω ; R9: 2,2 k Ω ; R10: 22 k Ω ; R11: 22 k Ω ; R12: 2,2 k Ω ; R13: 2,2 k Ω ; R14: 22 k Ω ; R15: 22 k Ω ; R16: 2,2 k Ω ; R17: 2,2 k Ω ; R18: 22 k Ω ; R19: 22 k Ω ; R20: 2,2 k Ω ; R21: 100 k Ω ; R22: 100 k Ω ; R23: 100 k Ω ; R24: 22 k Ω ; R25: 22 k Ω ; R26: 22 k Ω ; R27: 22 k Ω ; R28: 22 k Ω ; R29: 220 k Ω ; R30: 150 k Ω ; C1: 5 μ F la 10 V; C2: 5 μ F la 10 V; C3: 47 nF; C4: 47 nF; C5: 47 nF; C6: 47 nF; C7: 47 nF; C8: 47 nF; C9: 1 μ F la 10 V; D1...D11: orice diodă cu siliciu; T1...T9: orice tranzistor NPN cu siliciu (de exemplu: BC 107, BC 108 etc.); T10: orice tranzistor PNP cu siliciu (de exemplu: BC 177, BC 178 etc.); P1: 27 k Ω , liniar; P2...P10: semireglabile de cîte 10 k Ω ; CI 1, CI 2, CI 3: CDB 490; CI 4: CDB 442; N1...N4 (=CI 5): CDB 400; N5, N6 (=CI 6): CDB 420; N7...N9 (=CI 7): CDB 410.



AMPLIFICATOR DE 10W

Ing. EMIL MARIAN

Pentru constructorii amatori care vor să realizeze un amplificator de audiofrecvență necesar sonorizării unei încăperi de dimensiuni obișnuite, lucrarea aceasta prezintă o variantă care a dat rezultate practice foarte bune, realizându-se cu un minim de componente un montaj cu performanțe superioare. Caracteristicile electrice ale amplificatorului sînt următoarele:

- puterea de ieșire, pe o sarcină $Z = 4 \Omega$: $P = 10 \text{ W}$;
- impedanța de sarcină minimă: $Z_{\text{min}} = 4 \Omega$;
- banda de frecvențe: 20 Hz - 20 kHz;
- distorsiuni armonice nelineare: 0,8 %;
- amplificarea: $A = 30 \text{ dB}$;
- tensiunea de alimentare: $U_A = 24 \text{ V}$;
- curentul de mers în gol: $I_0 = 15 \text{ mA}$;
- tensiune de intrare: $U_{\text{in}} = 200 \text{ mV}$;
- impedanța de intrare: $Z_{\text{in}} > 100 \text{ k}\Omega$.

Schema electrică a amplificatorului este prezentată în figură. Se observă etajele caracteristice oricărui amplificator de audio-

frecvență cu bune performanțe și anume: etajul de intrare; etajul pilot; etajul de polarizare al tranzistoarelor finale; etajul final.

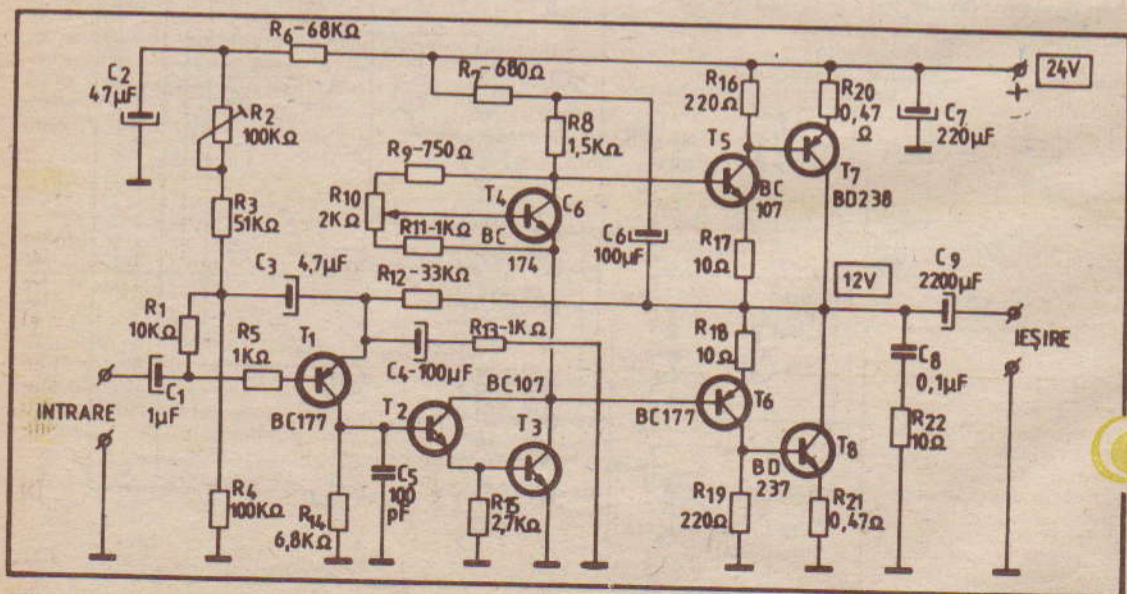
Etajul de intrare include tranzistorul T_1 . Semnalul util se aplică etajului de intrare prin intermediul condensatorului C_1 , în baza tranzistorului T_1 . Ca particularitate a etajului de intrare, se observă utilizarea unei conexiuni de tip bootstrap, care oferă o impedanță mare de intrare.

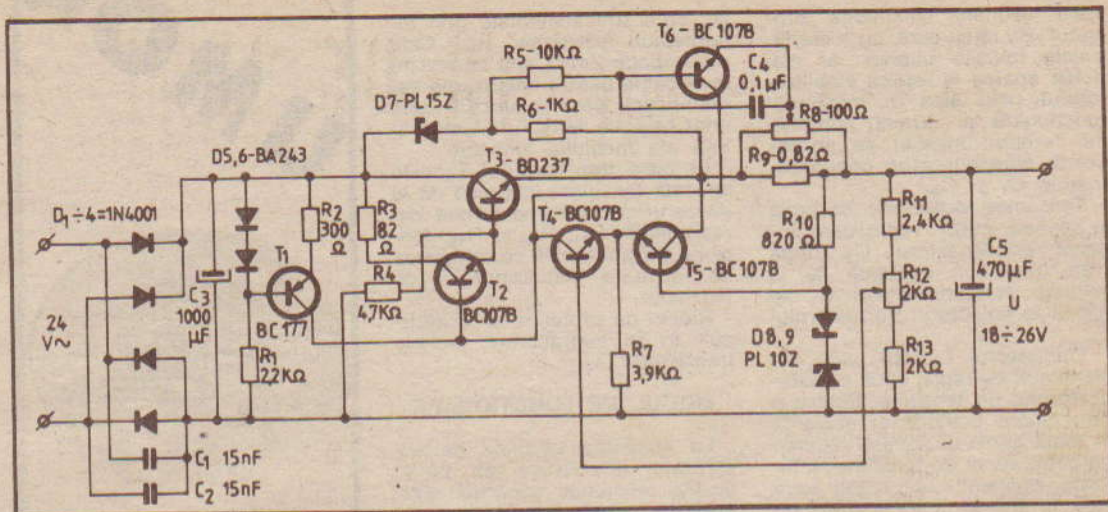
Astfel se obține o bună adaptare între impedanța de ieșire a sursei de semnal și impedanța de intrare mare a amplificatorului de audiofrecvență. Semnalul util este preluat din colectorul tranzistorului T_1 și se aplică direct în baza tranzistorului T_2 . Etajul pilot conține tranzistoarele T_2, T_3 . S-a ales o astfel de configurație a etajului pilot pentru asigurarea unei amplificări mari și, totodată, alături de o „cursă” optimă a semnalului alternativ util, obținerea unei benzi de tre-

cere în ceea ce privește frecvențele audio. În același scop, de optimizare a funcționării etajului pilot, a fost prevăzută o conexiune de tip bootstrap la etajul final, realizată de grupul R_7, R_8, C_6 . Etajul de polarizare este constituit dintr-o sursă de tensiune comandată de tip superdiodă, realizată cu ajutorul tranzistorului T_4 .

Etajul final este alcătuit din doi dubleți complementari. Fiecare dublet se compune dintr-un tranzistor prefinal și un tranzistor final de putere, montate într-o configurație de tip super —G. Astfel se obține o amplificare mare de curent. Totodată, acest tip de montaj necesită prezența unei surse de tensiune pentru polarizare de valoare redusă, optimizându-se și în acest mod „cursa utilă” a etajului pilot în ceea ce privește cele două semnalmente ale semnalului alternativ. Etajul final lucrează în clasa A—B. Curentul de mers în gol necesar funcționării liniare a

$T_1, T_6 = \text{BC } 177 \text{ B}$; $T_2, T_3 = \text{BC } 107$; $T_4 = \text{BC } 174 \text{ B}$;
 $T_5 = \text{BC } 107 \text{ B}$; $T_7 = \text{BD } 238$; $T_8 = \text{BD } 237$





SURSA DE TENSIUNE

E. MARIAN

Sursa de tensiune stabilizată prezentată în această lucrare a fost realizată în scopul alimentării amplificatorului prezentat anterior, dar ea se poate utiliza cu succes și la alimentarea altor montaje care necesită o tensiune stabilizată și bine filtrată.

Sursa de tensiune stabilizată deține următoarele caracteristici și performanțe:

- tensiunea de intrare alternativă $U_a = 24 \text{ V}$, 50 Hz;
- tensiunea de ieșire continuă $U_e = 24 \text{ V}$, reglabilă între limitele 22 V — 26 V;
- curentul maxim de ieșire I

- max = 1,8 A;
- factorul de stabilitate — 2 000;
- protecție la scurtcircuit;
- protecție reglabilă la supra-curent între limitele $I_{regl} = 200 \text{ mA} - 1,8 \text{ A}$.

Schema electrică a stabilizatorului de tensiune continuă este prezentată în figură. În esență, se utilizează un stabilizator de tensiune cu element de reglaj serie. Părțile principale ale stabilizatorului de tensiune continuă sînt următoarele:

- puntea redresoare;
- elementul de reglaj serie;

- amplificatorul de eroare diferențial;
- generatorul de curent constant;
- sursa de tensiune de referință;
- etajul de protecție la supra-curent și scurtcircuit.

Tensiunea de alimentare se aplică unei punți redresoare formate din diodele $D_1 - D_4$. Pentru îmbunătățirea performanțelor în privința comutației curentului de la o ramură la alta a punții redresoare, pe parcursul celor două semialternanțe ale tensiunii alternative, sau, mai precis, ca ele-

etajului final se obține acționînd cursorul potențiometrului R_{10} . Pentru prevenirea unei ambalări termice s-au prevăzut în emitoarele tranzistoarelor finale T_7 și T_8 rezistențele R_{20} și R_{21} , de valoare strict egală. De asemenea se menționează montarea obligatorie a tranzistoarelor T_4 pe radiatorul comun al tranzistoarelor finale.

Pentru prevenirea unor eventuale oscilații ale amplificatorului la un nivel ultrasonor s-a montat la ieșirea etajului final un filtru de tip BUCHEROT, format din

grupul $C_8 R_{22}$. Condensatorul C_9 realizează cuplajul amplificatorului cu sarcina, realizînd totodată și separarea lor galvanică utilă.

MODUL DE REALIZARE PRACTICĂ

Montajul se execută pe o plăcuță de sticlostratitex placat cu folie de cupru. Traseele se vor executa îngrijit, cit mai scurte, iar traseul de masă va avea grosimea minimă de 5 mm. Se vor utiliza componente de bună calitate. Sînt de preferat rezistențe

cu peliculă metalică, condensatoare cu pierderi cit mai mici, iar condensatoarele C_1 , C_3 , C_4 , C_6 vor fi cu tantal. Se va evita categoric formarea buclei de masă și realizarea „întrării” montajului aproape de „ieșire”. Montajul se poate executa și în varianta stereo, cu aceleași precauții pentru fiecare dintre cele două amplificatoare identice.

REGLAJE ȘI PUNEREA ÎN FUNCȚIUNE

După realizarea practică a

ment rezultat, eliminarea „brumului” de rețea care, cu toate filtrele folosite ulterior, ar mai putea apărea la ieșirea stabilizatorului (mai ales în momentul funcționării la curenți apropiați de curentul maxim) se amplasează corespunzător condensatoarele C_1 și C_2 .

Tensiunea pulsatorie obținută la ieșirea punții redresoare încărcă condensatorul C_3 , după care tensiunea continuă de la bornele condensatorului C_3 se aplică în colectorul tranzistorului T_3 .

Tranzistorul T_3 face parte din elementul de reglaj serie al stabilizatorului de tensiune. Pentru o funcționare comodă și eficientă în toată gama de curenți debitați de către sursa de tensiune stabilizată, elementul de reglaj serie este format dintr-un etaj de tip Darlington, care include tranzistoarele T_2 și T_3 . Rezistența R_3 aflată în colectorul tranzistorului T_2 are rolul de a ușura funcționarea acestuia în cazul apariției unui regim de funcționare care să necesite un curent mai mare de funcționare, care ar implica o solicitare termică, de asemenea, mai mare.

Amplificatorul de eroare este format dintr-un etaj de amplificare diferențial, care include tranzistoarele T_4 și T_5 . Acestea se vor alege cu parametrii statici de funcționare identici.

Generatorul de curent constant include tranzistorul T_1 și are ca rol îmbunătățirea performanțelor funcționale ale amplificatorului de eroare.

În baza tranzistorului T_4 este conectată sursa de tensiune de referință, formată din diodele D_8 ,

D_9 , care sînt alimentate prin intermediul rezistenței R_{10} . Cele două diode Zener sînt conectate în opoziție pentru liniarizarea caracteristicii de tensiune în cazul unor posibile variații de temperatură ale mediului ambiant.

În baza tranzistorului T_5 este aplicată tensiunea obținută de la divizorul de tensiune format din rezistențele R_{11} , R_{12} și R_{13} , tensiune proporțională cu tensiunea de ieșire a stabilizatorului de tensiune.

Blocul de protecție la scurtcircuit și la supracurent include tranzistorul T_6 .

MODUL DE FUNCȚIONARE

La aplicarea tensiunii de alimentare alternative de 24 V, 50 Hz, tensiunea continuă obținută la bornele condensatorului C_3 se aplică în același timp în colectorul tranzistorului T_3 și, prin intermediul generatorului de curent constant, în baza tranzistorului T_2 . Tranzistorul T_2 , implicat tranzistorul T_3 , intră în starea de conducție și astfel tensiunea continuă pozitivă ajunge la blocul care formează tensiunea de referință și în același timp la colectoarele tranzistoarelor T_4 și T_5 , care formează amplificatorul de eroare diferențial. Ulterior, amplificatorul de eroare compară simultan tensiunea de referință cu tensiunea obținută pe cursorul potențiometrului R_{12} , care este proporțională cu tensiunea de ieșire a sursei de tensiune stabilizată, și, în final, se permite în continuare intrarea în stare de conducție tot mai pronunțată a dubletului format din tranzistoarele T_2, T_3 . Acest lucru are loc

UMOR



pină cînd tensiunea sursei de referință devine egală cu tensiunea obținută pe cursorul potențiometrului R_{12} , obținîndu-se regimul

montajului, se mai face o verificare finală, deoarece montajul nu este protejat la scurtcircuit sau supracurent (acest lucru făcîndu-se de către sursa de alimentare). Se alimentează montajul de la o sursă de tensiune de 24 V stabilizată și bine filtrată.

Se pune intrarea amplificatorului la masă și prin manevrarea potențiometrului R_2 se obține pe colectoarele tranzistoarelor finale o tensiune egală ca valoare cu jumătate din valoarea tensiunii de alimentare.

Se conectează sarcina de 4 Ω și prin manevrarea potențiometrului R_{10} se reglează curentul de mers în gol la valoarea indicată (15 mA). Apoi se deconectează

intrarea amplificatorului de la masă. Constructorul amator care posedă un generator de audio-frecvență poate face un reglaj suplimentar al amplificatorului. Se introduce tensiunea de intrare nominală și sinusoidală de frecvență 1 kHz și se vizualizează pe sarcina de 4 Ω forma de undă a semnalului de ieșire. Se urmărește obținerea unei sinusoidă perfecte, prin reajustarea fină a rezistenței R_2 . Se mărește puțin tensiunea alternativă de la intrare, pînă la obținerea unei limitări simetrice a sinusoidă. În caz contrar se reajustează forma semnalului de ieșire printr-o manevră foarte fină a potențiometrului R_2 .

După efectuarea reglajelor prezentate, amplificatorul, sursa de tensiune de alimentare (și eventual corectorul de ton etc.) se montează în interiorul unei cutii, de preferință metalice, avînd grijă ca partea de metal a carcasi să fie conectată la masă, pentru ecranarea montajului. Se vor prevedea obligatoriu orificii de ventilație pentru răcirea naturală a radiatoarelor etajelor finale.

Realizat și montat, amplificatorul va satisface pe deplin preferințele constructorului amator, posesor al unui montaj la nivelul cerințelor moderne.

CALENDAR iulie

stabil de funcționare de durată.

La orice variații ale tensiunii de ieșire a sursei de tensiune stabilizată, acestea se transmit imediat, prin intermediul divizorului de tensiune R_{11} , R_{12} , R_{13} , la amplificatorul de eroare, care comandă în mod corespunzător dubletul T_2, T_3 , restabilind valoarea inițială a tensiunii de ieșire.

De exemplu, dacă tensiunea de ieșire a scăzut, scade simultan tensiunea de pe cursorul potențiometrului R_{12} , scădere care se transformă în baza tranzistorului T_5 . Acesta „se blochează” mai mult decât era inițial, deci crește tensiunea în colectorul lui T_5 , iar dubletul T_2, T_3 va primi, în baza lui T_2 , o tensiune „mai pozitivă” decât inițial. Acest lucru are ca rezultat „deschiderea” mai mult a tranzistorului T_3 , când crește tensiunea pozitivă din emitorul tranzistorului T_3 , deci și tensiunea de ieșire, care revine la valoarea inițială (dinainte de scădere). Procesul de stabilizare se petrece asemănător și în cazul decuplării sarcinii, deci al creșterii tensiunii de ieșire a sursei de tensiune stabilizată, creștere față de valoarea inițială reglată.

Acționând cursorul potențiometrului R_{12} , se reglează valoarea tensiunii de ieșire până ce se obține valoarea dorită.

Condensatorul C_5 servește la „netezirea” suplimentară a unor eventuale „pulsatii” ale tensiunii de ieșire continue, care ar putea eventual apărea în regimul de debitare al unui curent de sarcină apropiat de valoarea maximă.

Blocul de protecție al sursei stabilizate de tensiune include tranzistorul T_6 . Protecția este astfel alcătuită încât, indiferent de motivul intrării în funcțiune, realizează blocarea dubletului T_2, T_3 . Este clar că, dacă tranzistorul T_6 intră în conducție, acesta absoarbe curentul din baza tranzistorului T_2 , deci dubletul T_2, T_3 se blochează. Intrarea în conducție

a tranzistorului T_6 poate avea loc în două moduri.

În cazul apariției unui scurtcircuit la ieșirea sursei de tensiune, pe elementul serie de reglaj se va aplica întreaga tensiune de la bornele condensatorului C_5 . Acest lucru nu este de fapt posibil căci, imediat ce tensiunea U_{CE} de pe tranzistorul T_3 atinge valoarea de 15 V, dioda Zener intră în conducție, prin rezistența R_6 circulă un curent care determină o diferență de potențial pozitivă între baza și emitorul tranzistorului T_6 . Acest lucru are ca rezultat, imediat ce valoarea tensiunii pozitive atinge 0,6 V, intrarea în conducție a tranzistorului T_6 și deci acționarea protecției.

Reglajul protecției la supracurent este realizat cu ajutorul potențiometrului R_8 .

La depășirea curentului limită ales, pe rezistența R_9 apare o diferență de potențial pozitivă. O fracțiune din această tensiune pozitivă se aplică, prin intermediul cursorului potențiometrului R_8 , între baza și emitorul tranzistorului T_6 . Imediat ce această tensiune depășește valoarea de 0,6 V, tranzistorul T_6 se deschide, deci protecția este acționată.

Se menționează că starea de blocare a dubletului T_2, T_3 , indiferent de motivul blocării (supracurent sau scurtcircuit), se menține pînă la întreruperea tensiunii alternative de alimentare a stabilizatorului de tensiune.

Condensatorul C_4 este montat între baza și emitorul tranzistorului T_6 , pentru a nu anclanșa protecția la suprasarcinile de scurtă durată sau în timpul regimului tranzitoriu de pornire a stabilizatorului (cînd se încarcă, la un curent inițial mare condensatorul C_5). Valoarea condensatorului C_4 este informativă și se va alege de către utilizator prin încercări, fără a depăși prea mult constanta de timp utilă acționării protecției în regim de suprasarcină sau scurtcircuit

● În iulie 1858 sînt puse în circulație primele mărci poștale românești. Emisiunea — rămasă în analele filateliei mondiale sub denumirea **Cap de bour** — a fost formată din 4 valori de 27, 54, 81 și 108 parale, cu un tiraj total de 24 064 de bucăți. Mărcile sînt folosite în Moldova pînă în momentul în care se schimbă tarifele și se tipărește o nouă emisiunea.

● Guvernul provizoriu îl numește prin decret pe **Alexandru Orăscu** arhitectul Bucureștilui. Principala construcție făcută după planurile sale este **Universitatea**.

● La 20 iulie 1935 se inaugurează Monumentul aviatorilor, realizat de sculptorița **Lidia Kotzebue**. Frumosul monument ce comemorează pe eroii aviației românești are 20 m înălțime, iar figura lui Icar ce domină lucrarea cîntărește 5 t.

anecdote

ÎNTRU RADIOAMATORI

— Am construit un receptor total silențios.
— Pe corespondent îl auzi?

— În timpul concursului radio de luna trecută am făcut 1 734 de puncte.

— Cu cite stații?
— La popice; am emițătorul defect!

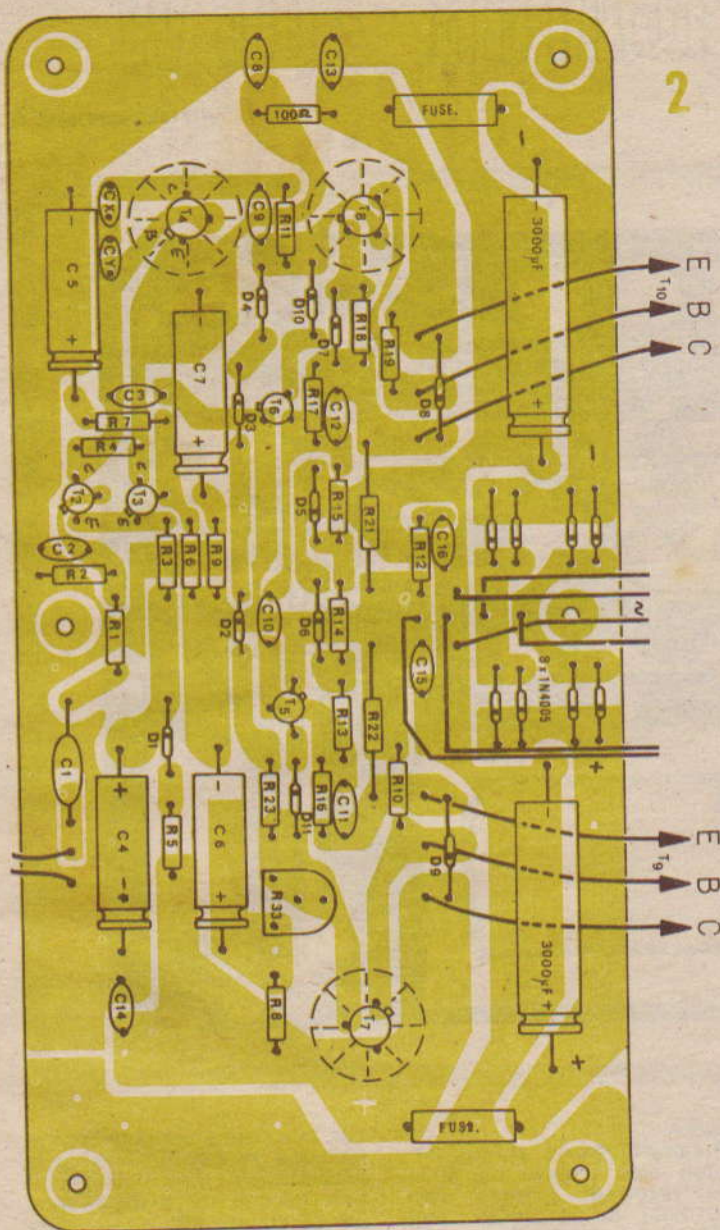
— De obicei visezi ce ar trebui să faci tu sau alții?

— Se pare că alții, de ce?
— Am visat că se alocaseră traficulul benzile de 1,8 MHz și 1,2 GHz.

Preferință

Clienta: Aș dori să cumpăr un televizor.
Vînzătoarea: Ce culoare?

K130JA1	SN54H20S	9H20	MC54H20	DM54H20
K130JA2	SN54H30S	9H30	MC54H30	DM54H30
K130JA3	SN54H00S	9H00	MC54H00	DM54H00
K130JA4	SN54H10S	9H10	MC54H10	DM54H10
K130JA6	SN54H40S	9H40	MC54H40	DM54H40
K130JP1	SN54H50S	9H50	MC54H50	DM54H50
K130JP3	SN54H53S	9H53	MC54H53	DM54H53
K130JP4	SN54H55S	9H55	MC54H55	DM54H55
K130JD1	SN54H60S	9H60	MC54H60	DM54H60
K130TB1	SN54H72S	9H72	MC54H72	DM54H72
K130TM2	SN54H74	9H74	MC54H74	DM54H74
K130JH1	SN54H04S	9H04	MC54H04	DM54H04



contractie globală. Condensatorul de $10\mu\text{F}$ dispus pe cursorul potențiometrului de volum oprește componenta continuă. Tranzistorul T_4 are rol de predriver. Condensatorul de 220 pF dispus între bază și colector limitează transmiterea frecvențelor superioare, emițind astfel unele

perturbații. Circuitul de colector al lui T_4 comandă bazele tranzistoarelor prefinale T_7 și T_8 . Simețria montajului se obține cu potențiometrul de $50\text{ k}\Omega$.

Tranzistoarele finale T_9 și T_{10} sînt protejate de tranzistoarele T_5 și T_6 în sensul că, dacă pe bornele rezistoarelor de $0,5\Omega$ apar

tensiuni mai mari, acestea deschid tranzistoarele de protecție, care la rîndul lor blochează tranzistoarele driver (T_7 și T_8).

Tot pentru protecție sînt montate și diodele D_8 și D_9 .

Alimentarea se face după schema din figura 3, în care cele patru diode pot fi înlocuite cu o punte de tip 3 PM.

Dacă montajul se face în variantă mono de 80 W , transformatorul de rețea se construiește pe un miez de 10 cm^2 pe care, în primar, se bobinează 1200 de spire CuEm $\varnothing 0,4$, iar în secundar 2×165 de spire CuEm $0,8$. În varianta stereo transformatorul se execută pe un miez de 15 cm^2 ; în primar are 665 de spire CuEm $0,6$, iar în secundar 2×110 spire CuEm 1 , plus o înfășurare de 12 V pentru semnalizări, 40 spire CuEm $0,3$.

sfaturi

COLORAREA ALUMINIULUI

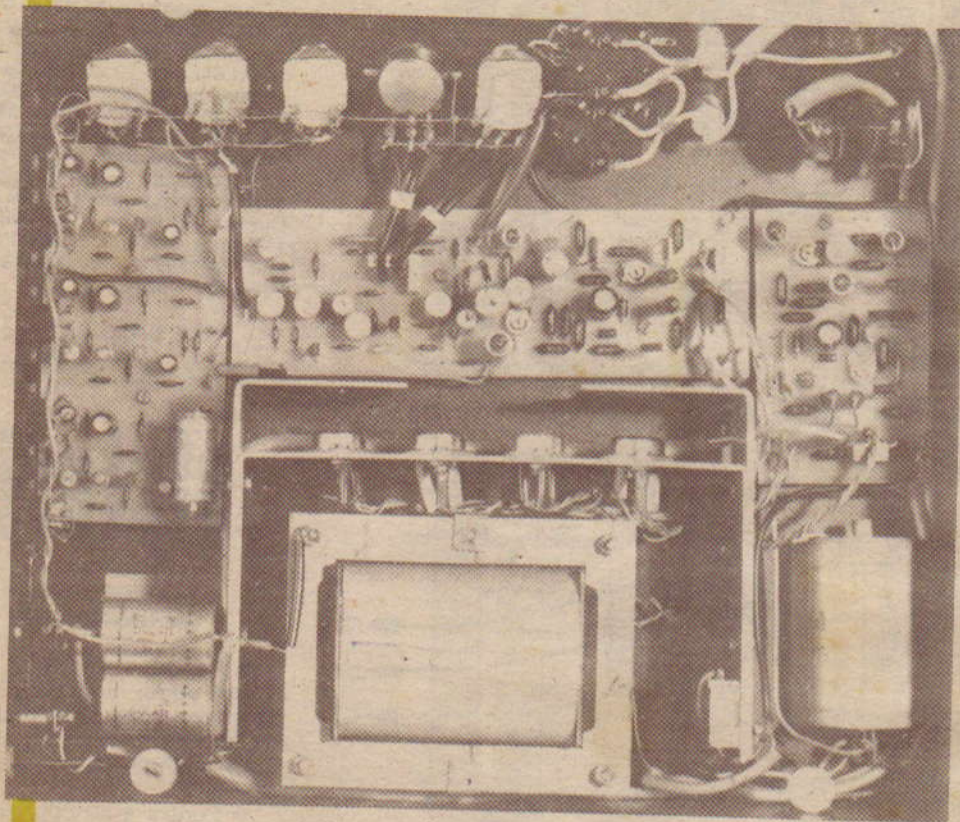
- Pentru a se obține o culoare aurie, suprafața curățată și degresată a piesei se imersează într-o soluție de $2,5\%$ sulfură de potasiu, la $80-90^\circ\text{C}$.

- Pentru a se obține o culoare roșie, obiectul curățat și degresat în prealabil se tratează cu o soluție obținută astfel: în 100 cm^3 apă se dizolvă $1,5$ g sulfură de potasiu, apoi $0,03$ g bicromat de potasiu, iar după dizolvarea acestora se mai introduc $0,1$ g roșu de alizarină. Baia de colorare trebuie să aibă temperatura de $80-90^\circ\text{C}$.

Tratamentul durează, indiferent de soluția folosită, $5-10$ minute, în funcție de nuanța dorită, după care obiectul se spală cu multă apă și se usucă.

AMPLIFICATOR 200 W

Prof. MIHAI CHIRIȚĂ



Amplificatorul descris în continuare este o completare a montajului prezentat în „Tehnum” nr. 1/1982 cu scopul de a se obține o putere mai mare. Astfel, pentru un semnal la intrare de 0,5 mV, puterea maximă este de 200 W, distribuită pe două sarcini a 4 Ω . Această putere se obține alimentând cu 63 V etajul final, cu 22 V preamplificatorul corector și cu 14–22 V preamplificatoarele de semnale mici (microfon, instrumente).

Particularitățile schemei fac ca zgomotul de fond să fie foarte redus, iar distorsiunile armonice sub 1% pentru o curbă largă de

răspuns.

Preamplificatorul pentru microfon este realizat cu două tranzistoare, primul npn (BC109C) și al doilea pnp (BC251). Acesta, pentru $U_i = 0,5$ mV, debitează la ieșire un semnal de 1,5 V.

Preamplificatoarele pentru chitară, orgă, magnetofon, radio sînt echipate cu tranzistoare BC109C, cu adaptări de impedanță și corecțiile necesare. Pentru $U_i = 20$ mV, $U_e = 1,5$ V. La aceste preamplificatoare se utilizează reglajul de volum compensat fiziologic, care dă o mare plasticitate auditivei la nivel re-

duc, în sensul reliefării frecvențelor joase pe care urechea nu le sesizează prea bine. Potentiometrele folosite vor fi logaritmice, de 100 k Ω sau 250 k Ω , cu prize mediane. Valorile condensatoarelor și rezistoarelor se aleg experimentale.

Corectorul de ton este alcătuit din trei tranzistoare de tipul BC109C. Primul este repetor pe emitor, cu rolul de adaptor de impedanță față de corector. Corectorul Baxendall folosește două potentiometre liniare de 100 k Ω și elementele pasive RC. Al doilea tranzistor este amplificator cuplat galvanic cu al treilea

tranzistor, care este repetor pe emitor, adaptor de impedanță față de etajul final.

Amplificatorul de putere este echipat cu 12 tranzistoare, câte șase pe fiecare canal. Etajul de intrare este preamplificator folosind tranzistorul pnp de tipul BC251. Etajul următor este pilot și utilizează tranzistorul npn de putere medie, BD135, după care urmează etajul de defazare cu tranzistoarele de putere medie perechi BD139 și BD140. Semnalele defazate atacă tranzistoarele finale de mare putere 2N3055 în montaj contratimp-serie. Pentru stabilizarea termică se folosesc diodele 1N4001—1N4007. Etajele finale se cuplează cu ieșirea din corector prin intermediul a două potențiometre logaritmice de 100 k Ω , care îndeplinesc funcția de regulator al volumului pe fiecare etaj final. Aceste potențiometre pot fi înlocuite cu unul singur, însă dubiu, dar unele situații cer volume deosebite pe fiecare canal.

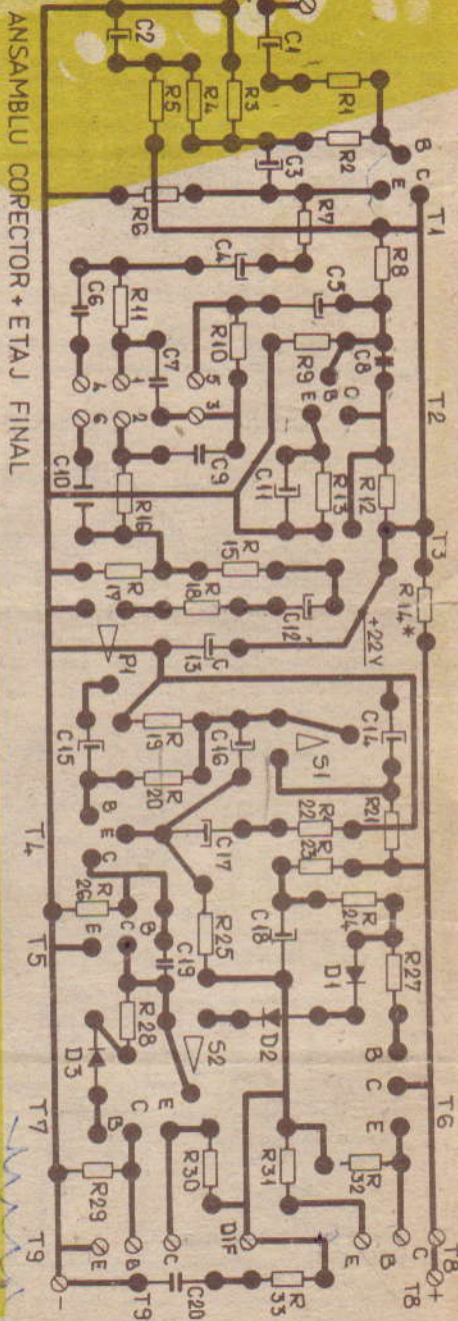
Etajul de intrare este echipat cu tranzistorul pnp BC251 în conexiune bootstrap. Fiind inclus în circuitul de reacție negativă în curent continuu, asigură o stabilitate termică optimă a punctelor de funcționare ale tranzistoarelor, iar modul în care este cuplat asigură autocentrarea tensiunii mediane pentru etajul final la variații ale tensiunii de alimentare, emitorul fiind legat la punctul median. Prin decuplarea parțială a emitorului se creează un plus de reacție negativă locală și globală și un plus de stabilitate a punctului de funcționare. Potențiometrul semireglabil de 10 k Ω stabilește tensiunea mediană.

Etajul pilot este echipat cu tranzistorul de putere medie BD135, care preia semnalul din colectorul tranzistorului preamplificator BC251 prin cuplaj galvanic. Potențiometrul semireglabil de 250 Ω din colectorul acestuia ajustează punctul de funcționare al tranzistoarelor, respectiv, împreună cu diodele, stabilește curentul inițial de colector al tranzistoarelor finale (în jurul a 35 mA), eliminând distorsiunile de frecvență.

Etajul de defazare este alcătuit din tranzistoarele BD139 și BD140, în simetrie complementară. Bazele celor două tranzistoare sunt cuplate cu colectorul tranzistorului pilot. Datorită valorii reduse și reglabile (prin potențiometrul de 250 Ω), diferența de potențial existentă pe baza tranzistorului BD139 este apro-

piată sau identică cu tensiunea din baza tranzistorului BD140. Tensiunea în opoziție de faza atacă direct bazele tranzistoarelor finale de putere 2N3055.

Etajul final de putere se compune din tranzistoarele 2N3055 în montaj contratimp - serie. Limitarea curentului în aceste dispozitive finale la valori suportabile o fac componentele ce pot furniza instantaneu tensiuni de compensație, respectiv rezistoarele de 0,33 Ω /6W. Semnalul de audiofrecvență ce trebuie debitat pe sarcină se ia din punctele de inseriere ale tranzistoarelor de putere, unde se află 1/2 din tensiunea de alimentare, prin intermediul a două condensatoare electrolitice de ieșire pentru sarcini separate. Condensatoarele vor avea capacitatea minimă de 2 500 μ F (capacitatea optimă este de 4 700 μ F). Filtrele Rc montate la ieșire previn apariția unor oscilații de înaltă frecvență.



63 V (sau se vor folosi tranzistoare de tipul KD). Conductoarele purtătoare de curenți alternativi de rețea sau purtătoarele de curenți alternativi de audio-frecvență vor fi ecranate, pentru a se evita „reacții” sau „brum”.

Interconectările între subansambluri, mufe, potențiometre, becuri de control, siguranță c.a. se fac tot cu cablu ecranat. Legările la masă pot da mari neajunsuri dacă prin înălțuirea lor se produce o spiră în scurtcircuit (o buclă). În schema de principiu, la corector sînt notate cu 1,2,3,4,5,6 terminalele potențio-metrelor de ton care corespund cu aceleași notații pe placa imprimată, amănunt ce va ușura interconectarea potențio-metrelor cu placa imprimată. Aceste co-

nectări se fac tot cu cablu ecranat, separat pentru fiecare terminal. Astfel, de la circuitul imprimat vor pleca șase cabluri ecranate separat spre potențiometre. Înainte de montare, toate piesele vor fi minuțios verificate. Se vor evita condensatoarele vechi și rezistoarele cu toleranțe mari. Rezistoarele din etajul final pot fi de 0,25 W, iar cele din preamplificatoare pot fi de 0,125 W. Circuitul imprimat este conceput pentru plasarea orizontală a rezistoarelor și montarea verticală a condensatoarelor. Circuitul imprimat pentru microfon este astfel executat încît montarea condensatoarelor să poată fi făcută fie orizontal, fie vertical, în funcție de gabaritul lor.

ȘTIATI CĂ...

...primul patent al sistemului de comunicație prin unde electromagnetice a fost eliberat în iunie 1896 lui Guglielmo Marconi?

...prima transmisie transatlantică TV cu ajutorul satelitelui „Telstar” a avut loc la 11 iulie 1962?

...prima înregistrare video pe bandă a fost demonstrată de **Alexander M. Poniatoff**? Ea este cunoscută sub numele **AMPEX** (după inițialele inventatorului, plus ex pentru excelență).

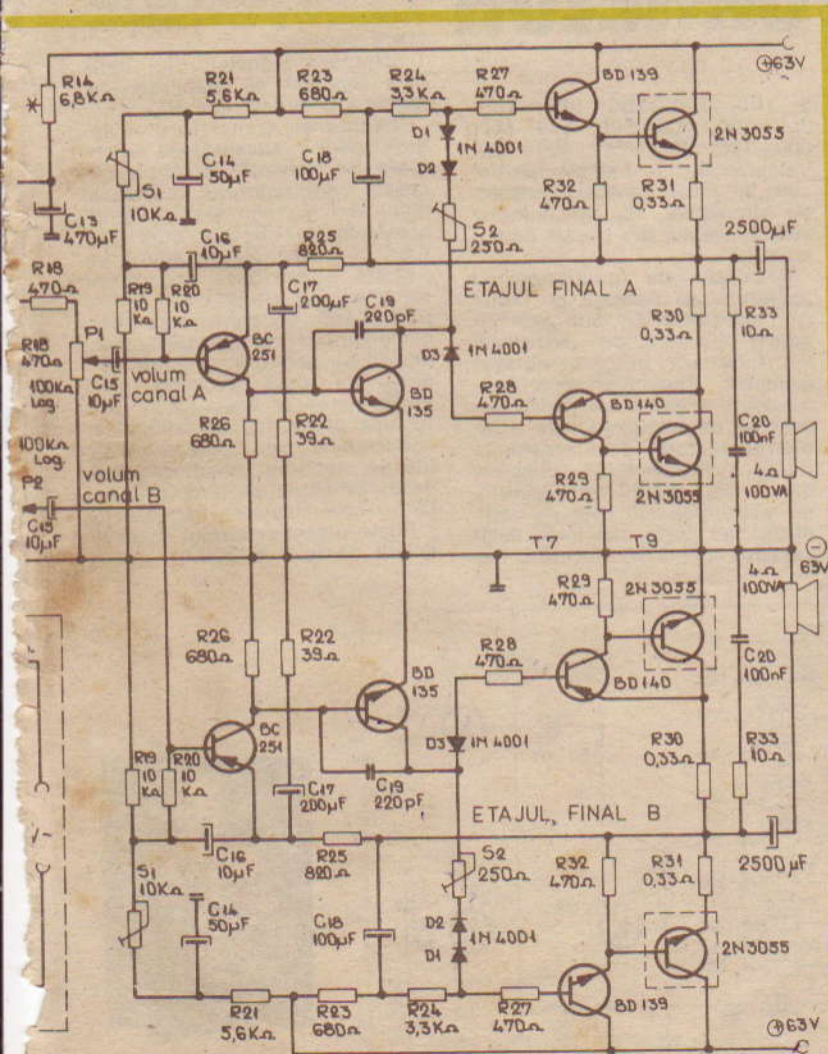
...recordul de „rezistență” omologat al unei mașini este de 1 906 879 km parcurși de un „Mercedes” 180 D condus între 1957 și 1978 de **Robert O'Reilly** (S.U.A.)?

...recordul insistenței în obținerea permisului de conducător auto îl deține **Miriam Hargrave**, care a susținut de 40 de ori examenul (permisul a fost obținut la vârsta de 62 de ani)?

PUNEREA ÎN FUNCȚIUNE ȘI REGLAREA

Acest montaj a fost mult experimentat și realizat astfel că nu va da probleme de nici un fel dacă se respectă schema și indicațiile constructive; dacă piesele sînt de bună calitate, el dă satisfacție deplină.

Se reglează la început tensiunea mediană din potențiometrul de 10 k Ω , care trebuie să fie 1/2 din tensiunea totală de alimentare. Se reglează potențiometrul de 250 Ω astfel ca, fără semnal (cu toate potențiometrele la minimum), curentul de mers în gol să fie în jurul a 35 mA, măsurat cu instrumentul plasat în serie cu tensiunea de alimentare a etajului final, separat pe fiecare canal. În cazul în care avem la dispoziție un generator de audio-frecvență, un osciloscop și un voltmetru electronic, folosind schema-bloc anexată reglarea curentului de mers în gol și a tensiunii mediane se poate face în condiții optime, vizualizînd pe ecranul osciloscopului curbele de răspuns rezultate.



ÎNCERCAREA TRANZISTOARELOR

Montajul permite încercarea așa-numitelor tranzistoare cu superamplificare, destinate a funcționa în etajele cu zgomot redus ale amplificatoarelor de frecvență joasă și înaltă, în regim de microcurenți.

Încercarea unor asemenea tranzistoare cu aparatele frecvent utilizate în practică de constructorii amatori prezintă unele greutăți cauzate de scala lor. Și aceasta pentru că noile tranzistoare pot avea $h_{21} = 400 \dots 800$ și chiar mai mult, în timp ce majoritatea aparatelor destinate amatorilor măsoară acest parametru între limitele 10...200.

Schema prezintă un verificator de tranzistoare bipolare pe structura pnp și npn, permițând măsurarea mărimii h_{21} în 9 limite:

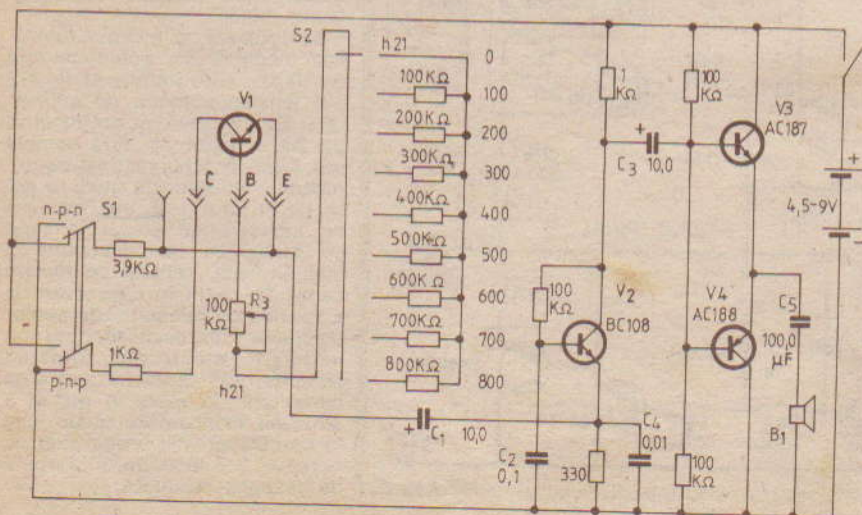
0—100; 100—200; 200—300; 300—400; 400—500; 500—600; 600—700; 700—800; 800—900. Valoarea h_{21} , în limitele fiecărei sute, se citește pe scala rezistenței alternative, R_3 , iar numărul sutelor rezultă din poziția comutatorului.

Principiul de funcționare al aparatului se bazează pe faptul că tranzistorul V_1 , care este încercat împreună cu tranzistorul V_2 , formează un multivibrator asimetric. Parametrii multivibratorului sînt astfel aleși încît generarea de impulsuri este posibilă doar atunci cînd impedanța totală a rezistențelor conectate în circuitul bazei tranzistorului ce este încercat este numeric egală sau puțin mai mică decît valoarea coeficientului său h_{21} .

Dacă impedanța în circuitul bazei tranzistorului V_1 este mai mare decît coeficientul său de transmisie prin curent, emitera nu are loc și deci difuzorul B_1 , conectat la ieșirea amplificatorului de joasă frecvență (cu tranzistoarele V_3 și V_4) nu emite oscilații sonore.

Structura tranzistorului care este încercat se stabilește cu ajutorul comutatorului S_1 .

Încercarea tranzistorului se desfășoară în succesiunea următoare. Se stabilește structura necesară a tranzistorului ce trebuie încercat și se racordează în mod corespunzător ieșirile tranzistorului la bușe. R_3 se aduce în poziția superioară (conform schemei), iar comutatorul S_2 în poziția 800. Se conectează apoi alimentarea și se reglează comutatorul S_2 , pentru a se obține oscilații de joasă frecvență distincte sonore. În acest fel se determină prima mărime (sutele) a coeficientului h_{21} . Zecile și unitățile se stabilesc rotind cursorul potențiometrului R_3 pînă în poziția în care emitera încetează. Scala potențiometrului R_3 este liniară de la 0 la 100.



Dispozitiv pentru verificarea circuitelor integrate

IOAN SARCHIZ, Iași

Propun cititorilor un dispozitiv simplu de realizat, dar foarte necesar pentru verificarea și identificarea circuitelor integrate digitale TTL, precum și la verificarea schemelor mai complexe ce conțin astfel de circuite integrate.

Pentru cele două scheme prezentate (fig. 1 și 2) sînt comune blocul de alimentare și sonda de control.

Blocul de alimentare este un alimentator de 5 Vcc stabilizat, cu element de referință (diada Zener) și element de control serie (tranzistorul T₁).

Transformatorul trebuie să debiteze în secundar o tensiune de 9 Vca la un curent de 1 A. Puntea redresoare poate fi de tipul 1PM05, 3PM05 sau chiar patru diode redresoare de tipul 1N4001. Condensatorul electrolitic C₁ de filtraj este de minimum 1 500 μF/16 V. Diada Zener este de 5,6 V și poate fi de tipul PL5. Tranzistorul T₁ este pnp cu germaniu, de tipul AD 152-155, dar este preferabil să fie un tranzistor cu un curent de colector de minimum 3 A, pentru a se evita distrugerea lui, chiar în cazul în care accidental se produce un scurtcircuit la ieșirea alimentatorului.

Potențiometrul de 1 kΩ (R₂) servește la limitarea curentului prin LED-ul A (cînd LED-ul este aprins, alimentatorul funcționează corect, iar cînd este stins înseamnă că la ieșirea alimentatorului avem un scurtcircuit).

Sonda de control este formată din trei circuite inversoare și funcționează în felul următor: dacă la intrare avem nivel logic 1, adică o tensiune $\geq 2,4$ V, atunci LED-ul B de culoare roșie se aprinde și LED-ul C de culoare galbenă este stins; dacă la intrarea sondei de control avem 0 logic, adică o tensiune $\leq 0,4$ V, atunci LED-ul B se va stinge și este aprins LED-ul C. Rezistoarele R₃ și R₄ limitează curentul prin cele două LED-uri. Valoarea rezistenței necesare, uzual de 270 Ω, poate varia în funcție de tipul LED-ului.

GENERATORUL DE SEMNAL

În figura 1 se folosește un multivibrator de joasă frecvență (cca 1 Hz), realizat cu două inversoare, două condensatoare electrolitice și două semireglabile. Condensatoarele C₅ și C₆ sînt de 2 200 μF/6V și trebuie să fie sortate pentru curenți de fugă cît mai mici.

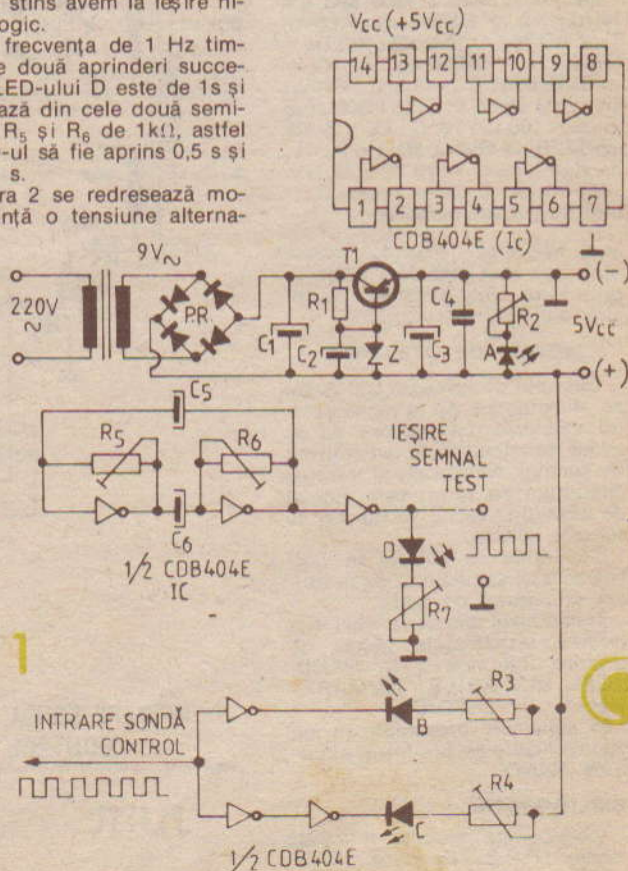
Al treilea inversor are rolul de repetor pentru a separa multivibratorul față de circuitul ce urmează a fi testat.

Cînd este aprins LED-ul D se indică nivelul logic 1 la ieșire și cînd este stins avem la ieșire nivelul 0 logic.

Pentru frecvența de 1 Hz timpul dintre două aprinderi succesive ale LED-ului D este de 1 s și se ajustează din cele două semireglabile R₅ și R₆ de 1 kΩ, astfel încît LED-ul să fie aprins 0,5 s și stins 0,5 s.

În figura 2 se redresează monoalternanță o tensiune alterna-

tivă luată din secundarul transformatorului de rețea. Această tensiune redresată cu frecvența de 50 Hz se aplică prin intermediul unui semireglabil R₈ din care se fixează nivelul la intrarea lui IC₁; acesta este un numărator de tipul CDB490E și realizează o divizare prin 10. La ieșirea lui se obține un semnal dreptunghiular cu frecvența de 5 Hz. Acest semnal se mai aplică încă o dată la IC₂, care este tot un circuit CDB490E ce realizează încă o divizare prin 10, astfel încît semnalul folosit pentru testare va



VOLTMETRU NUMERIC

Avantajele unui voltmetru numeric față de unul analogic sînt în principal următoarele: se citește ușor și precis valoarea tensiunii măsurate; ușurință în manipulare; rezistența de intrare mare ($\geq 100 \text{ k}\Omega/\text{V}$).

Prezentăm în continuare schema unui voltmetru numeric relativ simplu cu circuite integrate logice de tip T.T.L. Precizia acestuia este mai bună de 0,5%. Pentru a fi accesibil amatorilor, nu s-a prevăzut schimbarea au-

tomată a scalelor de măsură, memorie tampon, indicator de depășire, iar afișajul are numai 3 cifre, suficiente pentru măsurătorile curente. Dacă este necesar, se poate mări numărul celulelor de afișare, fără nici o dificultate. Afișajul poate fi cu tuburi Nixie, cu LED-uri sau cristale lichide.

Schema bloc (fig.1) conține un convertor tensiune/frecvență, un generator de bază de timp sincronizat cu cuarț, cu bloc de comandă și circuite de numărare și

afișare. Convertorul tensiune/frecvență conține un oscilator comandat a cărui frecvență depinde de tensiunea aplicată la intrare V_{in} .

Generatorul de bază de timp furnizează semnale cu perioada de 0,1 s pe parcursul a zece perioade ale semnalului „bază de timp” pe impulsurile furnizate de convertorul tensiune/frecvență.

Blocul de comandă și repetare a măsurătorii este format din poarta P_1 , numărătorul N, decodificatorul binar-zecimal D, circuitul basculant monostabil CBM și circuitul basculant bistabil CBB. Reluarea măsurătorii se face periodic, la un interval de timp dat de CBM.

Blocul de afișare conține numărătoarele N_1, N_2, N_3 , decodificatoarele D_1, D_2, D_3 și afișoarele A_1, A_2 și A_3 .

Pentru a înțelege mai bine funcționarea blocului de comandă a măsurătorii, să urmărim

N. A.

LISTA DE PIESE

P.R. = 1PM05, 3PM05 sau 4 x 1N4001; Z = DZ5V6 sau PL5V6; T_1 = AD 152 - 155, ASZ 16; D_R = 1N4001; I. = CDB404E; IC₁, IC₂ = CDB490E; C₁ = 1 500 $\mu\text{F}/16\text{V}$; C₂ = 100 $\mu\text{F}/10\text{V}$; C₃ = 1 000 $\mu\text{F}/6\text{V}$; C₄ = 100 nF/6V; C₅, C₆ = 2 200 $\mu\text{F}/6\text{V}$; R₁ = 560 Ω ; R₂, R₃, R₄, R₅, R₆, R₇, R₈, R₉ = 1 k Ω ; A, B, D, E = LED-uri de culoare roșie; C = LED de culoare galbenă.

avea frecvența de 0,5 Hz, corespunzător unui timp de 2 s, măsurabil între două aprinderi succesive ale LED-ului E.

MODUL DE UTILIZARE

Circuitul ce urmează a fi testat se alimentează de la alimentatorul stabilizat. La intrarea lui se aplică semnalul de la generatorul de semnal. Nivelul de la intrarea circuitului de testat este indicat de LED-ul D sau E, în funcție de schema aleasă.

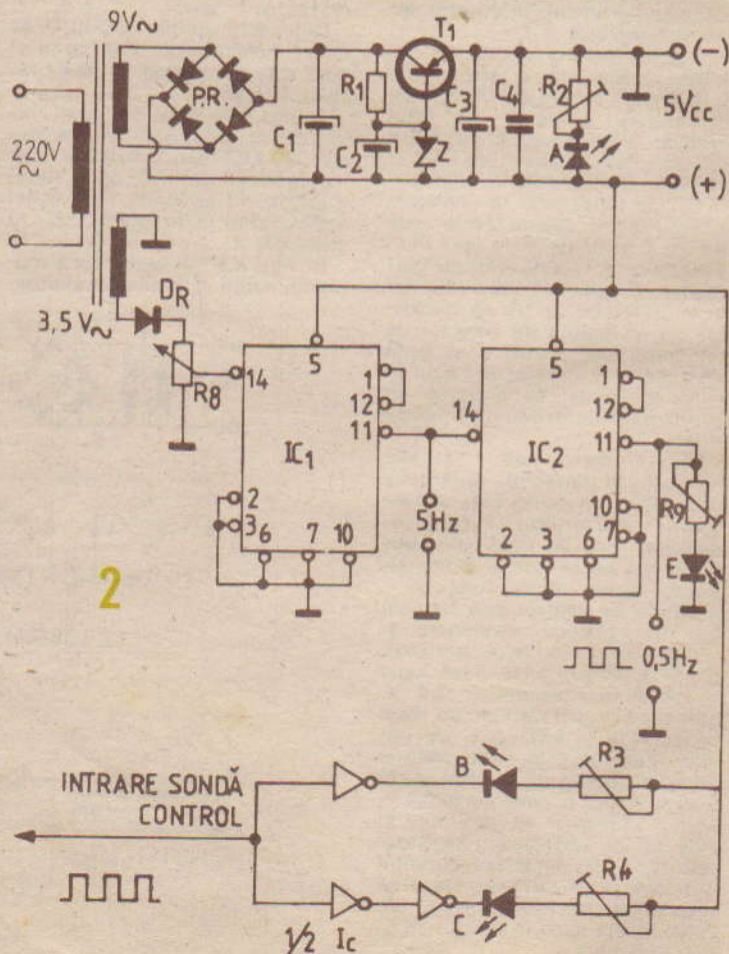
Cu sonda de control se verifică nivelul semnalului de la ieșirea circuitului de testat.

Dispozitivul prezentat mai sus verifică următoarele familii de circuite integrate TTL: NAND, NOR, BISTABILE, NUMĂRĂTOARE, INVERSOARE.

În schemele prezentate în loc de inversoare se pot folosi și circuite NAND.

BIBLIOGRAFIE:

Catalog de circuite integrate logice I.P.R.S.—Băneasa, 1979.



2

formele de undă din figura 2. Generatorul de semnal furnizează semnale dreptunghiulare. În punctul A sosesc aceste impulsuri, care se aplică la una din cele două intrări ale porții P₁. La cealaltă intrare se conectează ieșirea unui monostabil (în repaus, starea acestuia este „1” logic). Impulsurile bază de timp apar negate la ieșirea porții P₁ (punctul C). Primul impuls provoacă trecerea numărătorului în starea binară 0001, stare decodificată în zecimal de către decodificatorul D (numărătorul acționează pe frontul negativ al impulsului din punctul C).

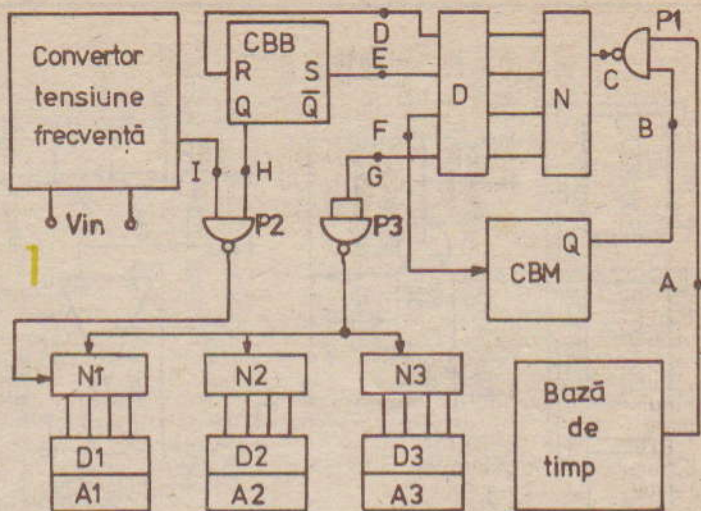
Apariția stării logice „0” în punctul D provoacă trecerea circuitului basculant bistabil CBB în starea logică Q = 1. Presupunem că anterior s-a aplicat la intrare o tensiune U_x, care corespunde unei frecvențe f_x generate de convertorul tensiune/frecvență. Aceasta apare în punctul I.

Pînă la apariția nivelului logic „1” în punctul H (Q=0), ieșirea porții P₂ rămîne blocată. Cînd Q devine „1”, poarta P₂ se deblochează.

Impulsurile sînt numărate și stocate în șirul de numărătoare decadice N₁...N₃. Numărarea are loc simultan cu procesul de stocare a impulsurilor bază de timp în numărătorul N. La al unsprezecelea impuls, numărătorul trece în starea binară 1011, care este decodificată în 11. În punctul E apare un nivel logic „0”. Ca urmare, se oprește numărarea impulsurilor cu frecvența f_x, deoarece poarta P₂ se blochează prin trecerea circuitului basculant bistabil CBB în starea Q = 0. Cifra afișată reprezintă valoarea în mV a tensiunii de intrare (scara de 1 V).

Impulsurile bază de timp trec în continuare prin poarta P₁, iar numărătorul N trece în stările următoare. Starea 13 a fost aleasă pentru a comanda circuitul CBM. În momentul comutării acestuia, poarta P₁ se blochează. Timpul de blocare este dat de o constantă de timp ($\delta = 0,7 RC$) și se poate regla prin intermediul potențiometrului P₅. Acest timp reprezintă și durata de afișare, moment în care operatorul poate citi valoarea tensiunii U_x.

Cînd CBM revine în starea stabilă Q = 1, impulsurile încep să treacă din nou prin poarta P₁. Cînd numărătorul ajunge în starea 15, în punctul G apare un impuls care provoacă aducerea la zero a numărătoarelor N₁...N₃. Din starea 15, numărătorul trece



în starea „0”, moment premergător unei noi măsurători.

Următorul impuls „bază de timp” marchează trecerea în starea 1 și începutul unui ciclu de numărare identic cu cel descris.

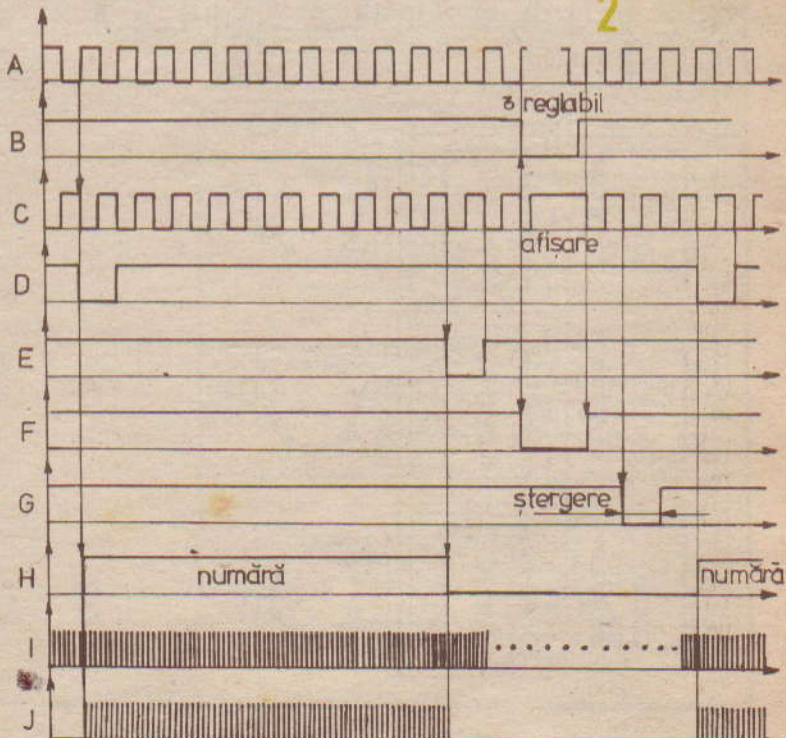
SCHEMA ELECTRICA

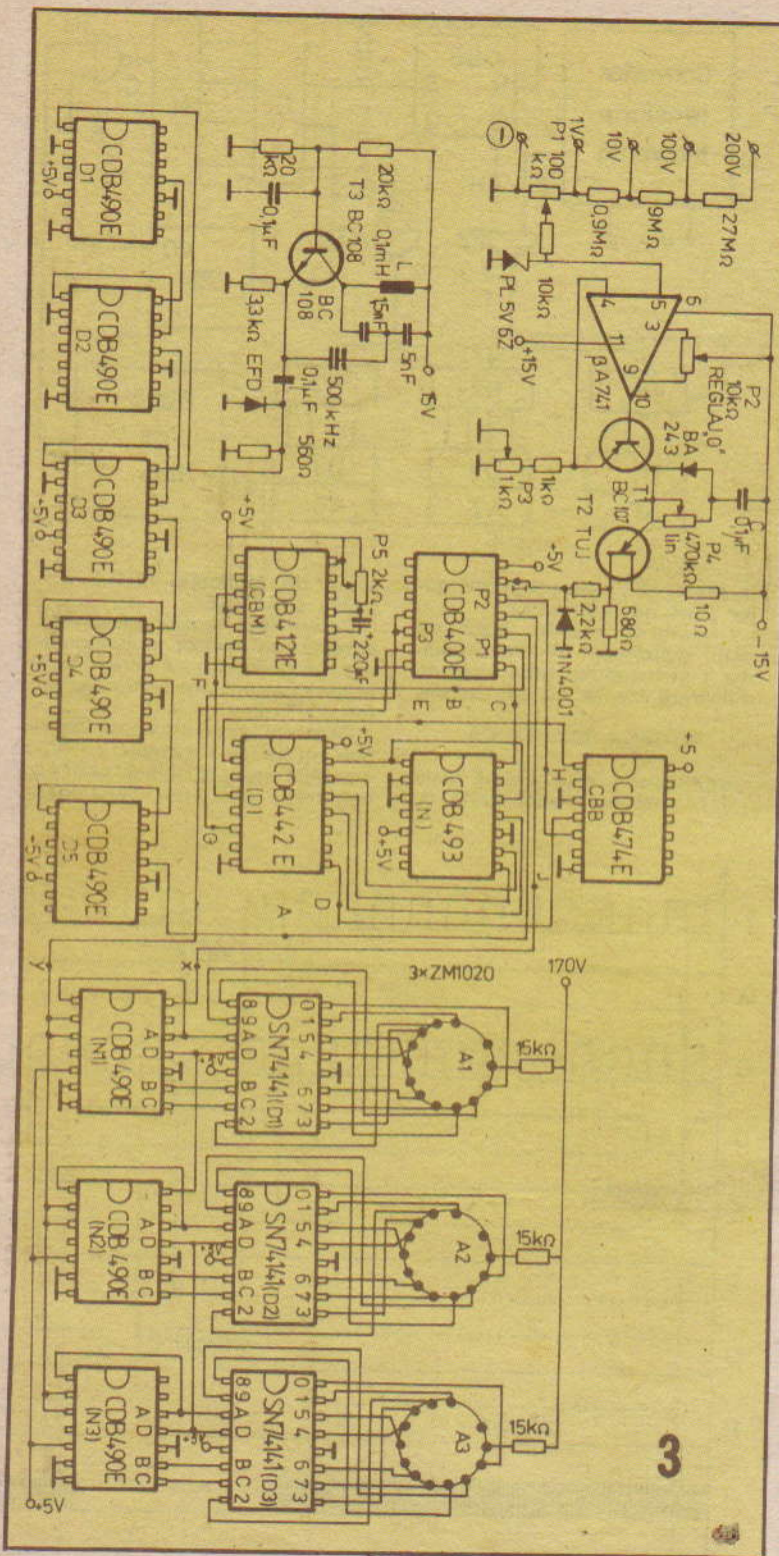
Voltmetrul (fig.3) poate fi realizat în cea mai mare parte cu

piese de fabricație I.P.R.S.-Băneasa și I.C.C.E.

Convertorul tensiune/frecvență conține un divizor potențiometric, un generator de curent controlat prin tensiune și un oscilator cu TUJ.

Divizorul potențiometric conține un șir de rezistențe ce formează o rețea specifică oricărui voltmetru analogic. Tensiunea





rezultată se aplică unui generator de curent alcătuit din amplificatorul operațional $\beta A741$ și tranzistorul T_1 . Generatorul comandă oscilatorul. Semnalul de ieșire are o frecvență $f = 1/T$. Acesta depinde de timpul de încărcare și descărcare al condensatorului C. Timpul de încărcare este determinat de o tensiune proporțională cu tensiunea de intrare. Între frecvență și curentul de încărcare nu există o relație liniară. De aceea, se liniarizează cu un grup format dintr-o diodă și un potențiomtru liniar. Reglînd o valoare optimă pentru P se obține o liniaritate mai bună de 0,5%. Oscilatorul bazei de timp folosește o schemă simplă cu un tranzistor (T_3). Reacția este realizată prin intermediul cuarțului. S-a ales o priză pe bobină deoarece cuplajul strîns ar fi dus la apariția distorsiunilor, iar tranzistorul nu ar fi lucrat în regiunea activă normală. De asemenea, circuitul oscilant acordat din colectorul tranzistorului ar fi fost amortizat puternic, iar amplitudinea oscilației nu ar fi cea dorită. Cuarțul are frecvența de 500 kHz, dar se poate folosi și o altă valoare, cu modificările corespunzătoare în șirul divizoarelor D_1, \dots, D_5 . Prima celulă (D_1) divizează cu 5. Este folosită intrarea B. Bistabilul A rămîne nefolosit. Divizoarele D_2, \dots, D_5 împart frecvența prin 1:10 000. De menționat faptul că toate număratoarele divizoare decadice pot fi înlocuite prin capsule de tipul CDB 493 E.

Circuitul basculant monostabil CBM poate fi de tipul CDB 4121 E.

Decodificatorul D poate fi realizat și cu circuite logice de tipul CDB 420 E (două capsule). Se decodifică stările 1 (0001), 11(1011), 13(1101) și 15(1111). Cea mai comodă este folosirea unui decodificator CDB 442 E. Deoarece nu se decodifică stările de mai sus, se recurge la un artificiu. Se realizează o permutare circulară a numerelor 1, 11, 13 și 15. Se știe că un numărător cu 4 celule (tip CDB 493 E) numără 16 stări binare, după care revine în starea inițială. Deci după starea 15 trece în starea 0, se realizează o permutare cu 6. Astfel, cele patru stări de mai sus devin 7, 1, 3 și 5. În acest fel, se poate folosi decodificatorul binar/zecimal CDB 442 E, care permite decodificarea numai a stărilor 0...9.

Blocul de numărare este format din 3 capsule CDB 490 E.

Integrarea pe scara largă și foarte largă a făcut posibilă apariția unor circuite deosebit de complexe, care realizează funcții dintre cele mai complicate într-un volum mic. Pe aceasta linie apariția primului integrat care conține toate circuitele active pentru un voltmetru digital ICL 7107 simplifică foarte mult construirea unui instrument de măsură de precizie, fiind necesare doar câteva rezistoare, condensatoare și, bineînțeles, elementele de afișaj.

Principiul de funcționare se bazează pe metoda de conversie cu rampă dublă. Astfel în prima treaptă tensiunea de la intrare este transformată într-un curent proporțional și este injectată pentru un timp T_1 într-un circuit de integrare. Această tensiune în rampă are o pantă variabilă proporțională cu tensiunea de intrare, iar semnul rampei este determinat de polaritatea semnalului de la intrare.

În următoarea treaptă, la intrarea integratului se conectează de această dată un curent de referință produs cu ajutorul unei tensiuni de referință. Sensul curentului de referință este opus curentului inițial, deci se va genera o tensiune în rampă opusă celei obținute cu tensiunea de intrare. Durata de descărcare a condensatorului integratorului, notată T_2 , este deci proporțională cu tensiunea de intrare și, deoarece T_1 și T_2 sînt măsurate cu un semnal de tact cu o frecvență f_0 (dictată de grupul C_2R_7), atunci:

$$T_1 = \frac{n_1}{f_0}; \quad T_2 = \frac{n_2}{f_0}$$

unde n_1, n_2 = numărul de impulsuri înregistrate, iar T_1 k Vin, $T_2 = k$ Vref, k = constanta

Decodarea se realizează cu circuite SN 74141 ce permit conectarea tuburilor Nixie.

PUNEREA ÎN FUNCȚIUNE. REGULAJE

La intrare se aplică o tensiune de 1 V. Din potențiometrul P_1 se încearcă obținerea unei frecvențe de 1 000 Hz. La nevoie, se modifică și valoarea potențiometrului P_3 . În acest caz, rezoluția este de 1 Hz/1mV.

Se micșorează tensiunea de intrare la 0,5 V. Din P_2 se încearcă reglarea frecvenței exact pe 500 Hz. Se controlează din nou dacă la 1 V frecvența este tot de 1 000 Hz.

VOLTMETRU DIGITAL

Student ROMEO FROICU

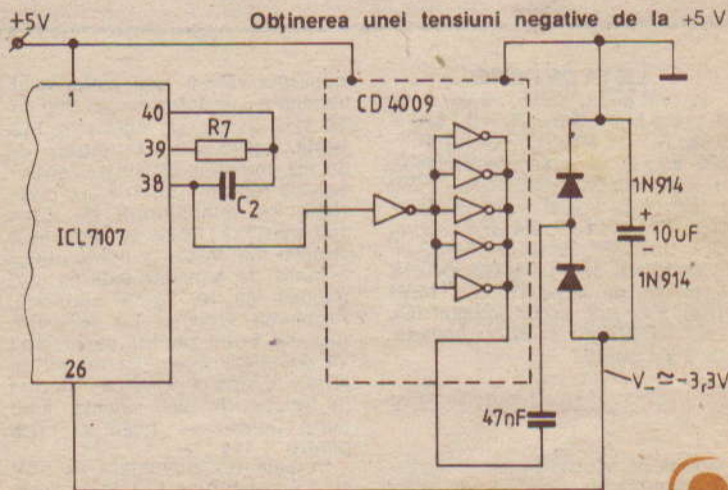
de proporționalitate, și obținem:

$$n_2 = \frac{V_{in}}{V_{ref}} \cdot n_1, \text{ însă } n_1 = ct (T_1 \text{ și } f_0 \text{ sînt constante}).$$

Rezultă că numărul de impulsuri înregistrate n_2 este direct proporțional cu tensiunea de intrare. Se alege factorul de proporționalitate egal cu 1 și se obține o corespondență directă între numărul de impulsuri înregistrate și

intrare este foarte mare, circa $10^{12} \Omega$, circuitul fiind susceptibil de distrugere datorită sarcinilor electrostatice ce pot apărea la manipularea sa prin simpla atingere a terminalelor.

Se recomandă păstrarea circuitului într-o cutie metalică și montarea în soclu numai după ce s-au verificat toate componentele externe, iar eventualele remedieri ale montajului se vor



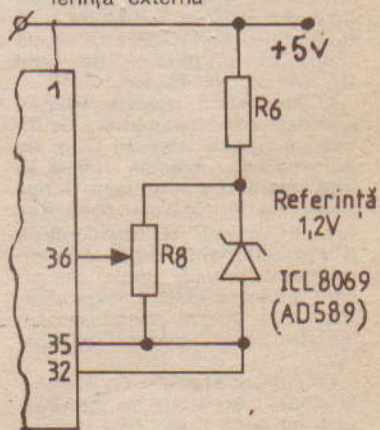
Utilizarea unei tensiuni de referință externă

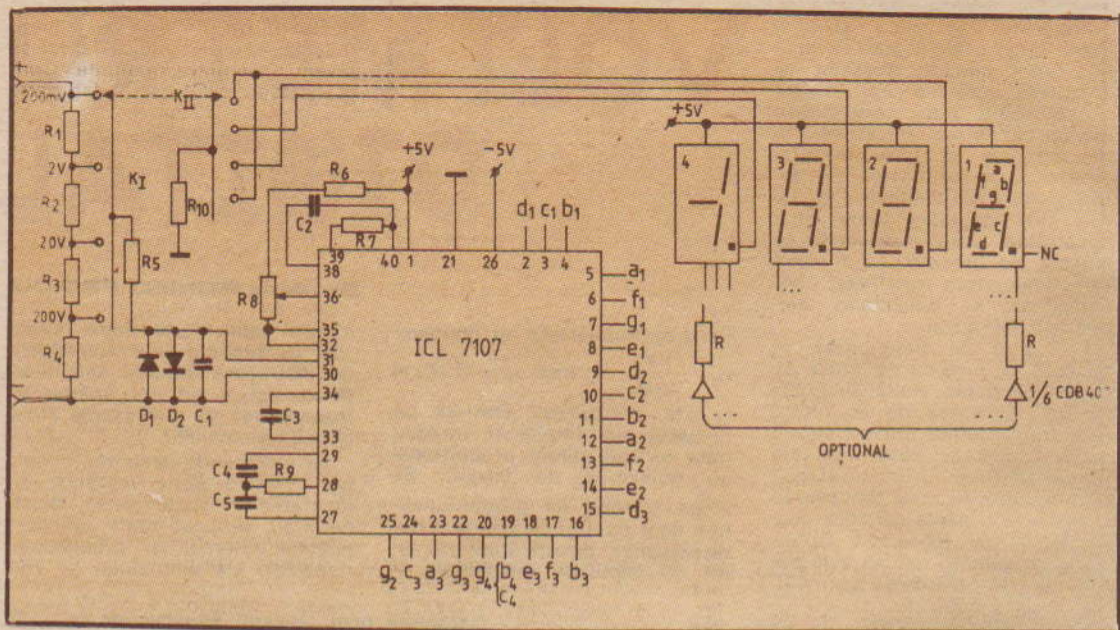
tensiunea aplicată la intrare.

În acest mod acuratețea de măsurare nu va depinde de frecvența de tact și de constanta de integrare, ci doar de tensiunea de referință.

Circuitul ICL 7107 este conceput pentru a măsura direct, fără rețeaua divizoare de la intrare, tensiunea de $\pm 200,0$ mV sau $\pm 2,000$ V, aceasta prin simpla modificare a rezistențelor R_6, R_9 și a condensatorului C_4 . Am ales varianta cu $\pm 200,0$ mV deoarece, prin utilizarea unei rețele de divizare, putem mări domeniul de măsură la ± 2 V, ± 20 V, ± 200 V sau chiar $\pm 2 000$ V.

Datorită tehnologiei utilizate, CMOS, impedanța proprie de





LISTA DE PIESE:

$R_1 = 90 \text{ M}\Omega \pm 1\%$; $R_2 = 9 \text{ M}\Omega \pm 1\%$;
 $R_3 = 0,9 \text{ M}\Omega \pm 0,5\%$; $R_4 = 0,1 \text{ M}\Omega \pm 0,5\%$;
 $R_5 = 1 \text{ M}\Omega$; $R_6 = 24 \text{ k}\Omega$; $R_7 = 100 \text{ k}\Omega$;
 $R_8 = 1 \text{ k}\Omega$, semireglabil;
 $R_9 = 47 \text{ k}\Omega$; $R_{10} = 330 \Omega$; $R_{11} = 270 - 360 \Omega$;
 $C_1 = 0,47 - 0,1 \mu\text{F}$; $C_2 = 90 - 100 \text{ pF}$;
 $C_3 = 0,1 \mu\text{F} - \text{mylar}$;
 $C_4 = 0,47 \mu\text{F} - \text{mylar}$;
 $C_5 = 0,22 \mu\text{F} - \text{mylar}$;
 $D_1, D_2 = 1\text{N}4148, \text{BA}244$;
 elemente de afișaj HP 0,3" MAN 3700, TIL 302; circuit integrat ICL 7107 INTERSIL;
 K_I, K_{II} - comutator 2 x 4 poziții.

face după scurtcircuitarea intrării și conectarea acesteia la masa montajului.

Protejarea intrării împotriva tensiunilor accidentale mai mari care pot apărea la intrare se face prin conectarea a două diode în antiparalel, de tipul BA 244, 1 N4148 etc.

O deosebită atenție trebuie acordată condensatoarelor de integrare C_2 , de referință C_3 și de auto-zero C_4 . Acestea trebuie să aibă pierderi foarte mici, lungă stabilitate termică sau coeficientul de variație cu temperatura sînt neimportante, datorită tehnicii de conversie dubla rampă, care anulează efectul acestor variații. Am utilizat condensatoare sortate pentru pierderi cît mai mici.

Condensatorul C_2 , care formează oscilatorul de referință, va fi cu mică și se poate încerca

ajustarea valorii sale astfel încît frecvența oscilatorului să fie de 50 kHz și să se obțină o mai bună rejecție a bruiului de 50 Hz, introdus de rețea. Tensiunea de referință internă are o variație cu temperatura de circa 100 ppm/°C. Dacă se dorește o variație mai mică, se poate utiliza o sursă de tensiune externă, conectată ca în figura alăturată. Problema variației cu temperatura se pune pentru cazul cînd se comandă direct elementul de afișaj, disipația termică diferind în funcție de cifra afișată, fiind mare pentru - 1.888 și mica pentru 1.111.

Sursele de alimentare de +5V și -5V vor fi bine filtrate și eventual stabilizate. În cazul cînd nu se poate obține -5V, se poate încerca, dacă dispunem de un circuit inversor CMOS, de tipul CD 4009, obținerea unei tensiuni de circa -3,3V necesare integratorului, cu montajul figurat alăturat.

După conectarea în montaj a tuturor componentelor, în afara circuitului se conectează sursele de alimentare și se verifică consumul montajului. Acesta este nul pentru -5V și de cîtiva mA pentru +5V, deoarece unul din punctele de pe afișaj este conectat prin K_{II} și R_{10} la masă. În aceste condiții se întrerupe alimentarea și cu multă atenție se montează în soclu circuitul integrat. Cu alimentarea conectată și intrările scurtcircuitate afișajul va indica 0. Semnul negativ va fi afișat 50% din timp ca indicație

de funcționare efectivă a sistemului de auto-zero.

Din semireglabilul R_8 se corectează valoarea afișată în cazul obținerii unei alte indicații decît 0 pe elementele de afișaj.

Tensiunile mai mari decît valoarea maximă măsurată pentru scala respectivă vor cauza stingerea ultimilor trei digiti. Numai 1 sau -1 va apărea afișat. Absența polarității semnalului indică un pumar pozitiv, iar pentru unul negativ va apărea semnul de minus.

Personal am utilizat între elementele de afișaj și circuitul integrat ICL 7107 o serie de porți neinvertoare de tipul CDB 407, împreună cu rezistențele de limitare R, alese în funcție de curentul consumat de LED-uri, circa 270-360 mA.

Montajul funcționează bine din primul moment al conectării sursei de alimentare.

Dacă nu putem obține rezistențele din divizor, se modifică valorile acestora respectînd raportul dintre ele.

Bibliografie:

1. Intersil Application Bulletin A023. „LED Digital Panel Meter Using ICL 7107”
2. Analog Devices. Catalog 1980

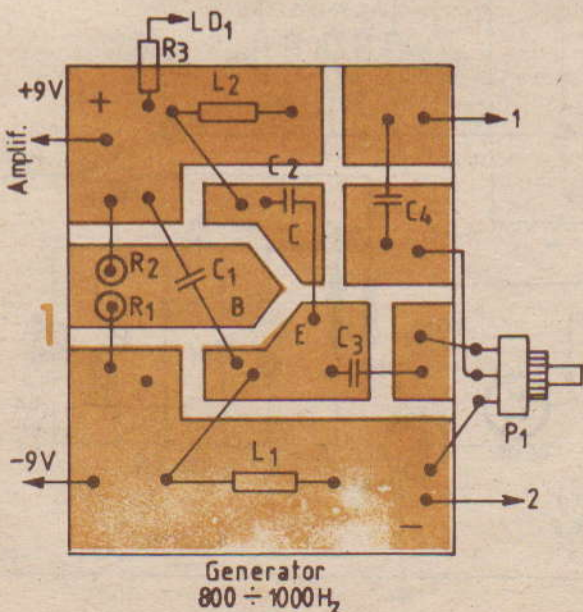
PUNTE RC

MIHAIL SPIRESCU

Puntea este realizată în totalitate cu piese recuperate din receptoare radio și televizoare. Construcția este ușor de realizat și de mare utilitate pentru amatorii electroniști, fiind simplă și cu o mare precizie deoarece folosește metoda comparației. Precizia este în funcție de rezistențele și condensatoarele etalon. De fapt, acestea sînt singurele piese din punte, cu toleranța de $\pm 0,5\%$ la rezistențe și de $\pm 0,3\%$ la condensatoare. După cum observăm din schema bloc, puntea se compune din: generator sinusoidal $800 + 1\ 000\text{ Hz}$; amplificator de nul; comutatorul cu etaloanele și potențiometrul de echilibrare.

1. **Generatorul** din schemă produce semnal cu frecvența între 800 și $1\ 000\text{ Hz}$, după cum dorim, cu nivel mare, în jur de $1,7\text{ Np}/600\text{!}$.

Generatorul are în componența sa un tranzistor AC 180; bobinele $L1$ și $L2$; condensatoarele $C1$, $C2$, $C3$ și $C4$; potențiometrul $P1$ și rezistențele $R1$ și $R2$.

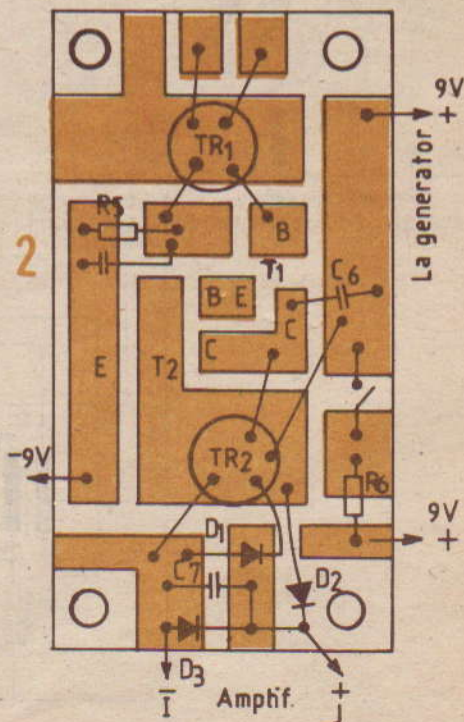


Bobinele $L1$ și $L2$ sînt egale constructiv, inductanța lor este de circa 500 MHz fiecare, cu o diferență admisă între ele de $\pm 50\text{ MHz}$. În cazul nostru, ele pot fi construite în două variante: varianta 1, pe ferite tip E cu secțiunea de $0,7 \times 0,7\text{ cm}$, cu AL 600 sau chiar 500, sau varianta 2, cu ferite tip oală la AL 650 și cu un diametru nu mai mare de 22 mm . În prima variantă, se vor bobina pentru fiecare bobină pe ferită separată câte $1\ 000$ de spire, cu sîrmă $\varnothing 0,14\text{ mm}$ cupru emailat, iar în cea de-a doua variantă 500 de spire, cu sîrmă $\varnothing 0,12\text{ mm}$ cupru emailat. Șeșul capetelor, început și sfîrșit, nu are importanță, după cum nu are importanță dacă pe placa imprimată sînt montate una lîngă alta. După cum reiese din schemă, $R1$ și $R2$ sînt rezistențe de polarizare, $R3$ este rezistența de pro-

tecție-aprindere a diodei luminescente, ce ne indică faptul că avem alimentare în punte. Condensatoarele $C1$ și $C2$ fac parte din oscilator și din tatonarea lor se poate modifica frecvența de lucru pe care dorim să o avem la punte. Condensatoarele $C3$ și $C4$ sînt de separare, iar potențiometrul $P1$ de sensibilizare a punții. În figura 1 este prezentat circuitul de cablaj la scara $1/1$, realizat cu ferita tip E, de care depinde și mărirea cablajului.

2. **Amplificatorul** este, de asemenea, foarte simplu. El are amplificarea relativ mare, dar fixă, cu intrarea și ieșirea pe transformatoarele ce sînt confecționate tot pe două oale de ferită AL 650 cu diametrul 22 mm . S-au preferat feritele oală, deoarece nu sînt influențabile de câmpurile exterioare, cum sînt, de exemplu, transformatoarele obișnuite.

Ieșirea este detectată și măsurată cu un galvanometru. După cum se vede din schemă, transformatorul $Tr.1$ are înfășurarea 1-2 din sîrmă de cupru emailat $1\ 000$ de spire $\varnothing 0,06\text{ mm}$, iar înfășurarea 3-4 din 350 de spire, sîrmă cupru emailat $\varnothing 0,1\text{ mm}$. Transformatorul $Tr.2$ are înfășurarea 1-2 din $2\ 200$ de spire, sîrmă cupru emailat $\varnothing 0,06\text{ mm}$ diametru, iar înfășurarea 3-4 din 500 de spire sîrmă cupru emailat $\varnothing 0,1\text{ mm}$.



Rezistențele R4 și R5 polarizează baza lui T1 (BC 107), T2 este un AC 181, 2N1613 sau orice altul, esențialul este ca cele două tranzistoare să aibă β cât mai mare, peste 100. Condensatorul C5 închide circuitul din punct de vedere alternativ al semnalului ce urmează să fie amplificat, iar C6 blochează autooscilația amplificatorului.

Diodele D1, D2 și D3, împreună cu condensatorul C7, redresează (detectează) tensiunea alternativă amplificată, care, în final, este aplicată galvanometrului indicator de nul. Rezistența R6 este de protecție a întregului montaj. La secundarul lui Tr2, înfășurarea 3-4, se poate lega și o cască la două borne exterioare, aceasta în cazul că nu avem galvanometru.

Galvanometrul trebuie să aibă circa $100 \mu A$ și circa $2\ 000 \Omega$ rezistență internă, iar dacă punem cască, ea să aibă circa $2\ 000 \Omega$. Cablajul din figura 2 este la scara 1/1.

3. Comutatorul K1 cu 11 contacte, potențiometrul P2, rezistențele R7, R8 împreună cu etaloanele Re și Ce formează puntea propriu-zisă.

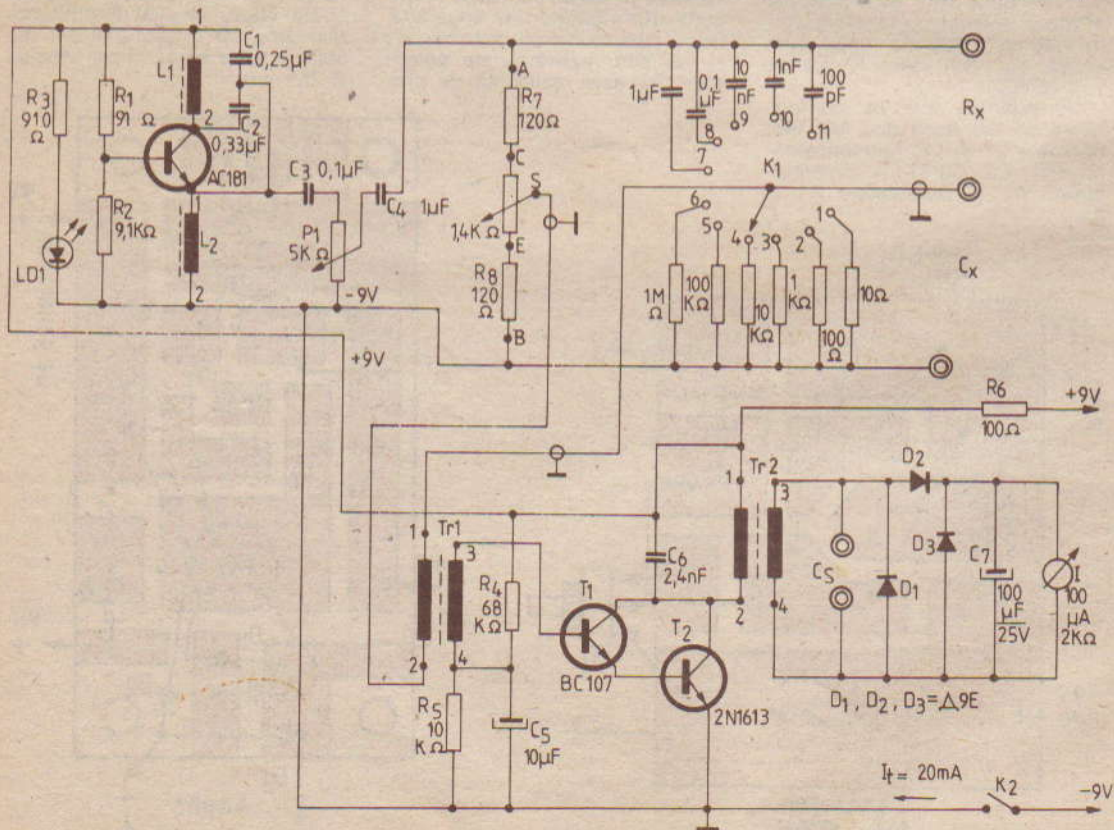
Pentru punctele Rx și Cx ne sînt necesare borne cu contacte de prindere bune, pentru a nu furniza erori de măsură. Firele ce sosesc la ele să fie ecranate, cu ecranul pus la minusul alimentării (bateriei). R etalon și C etalon trebuie să fie de cea mai mare precizie posibilă.

ETALONAREA PUNȚII

La axul potențiometrului P2 se montează un buton cu disc transparent și cu săgeată, deoarece el ne va indica valorile lui Rx și Cx. Pe panoul frontal, în jurul axului lui P2, se pune un disc de carton alb, mai mare în diametru decît discul butonului pe care vom trasa, vizuitorii, reperiile diverselor valori ale lui Rx, cu care se începe etalonarea. Pentru scala 1, respectiv x1, luăm o rezistență precisă de 10Ω și o legăm la bornele Rx; comutatorul stă pe platoul 1 în sensul acelor ceasornicului și alimentăm puntea. În cască sau la instrument, vom avea un semnal

Scala	R etalon	Domeniul de măsură	
x 1	10 Ω	1 Ω	+ 100 Ω
x 10	100 Ω	10 Ω	+ 1 000 Ω
x 100	1 k Ω	100 Ω	+ 10 k Ω
x 1 000	10 k Ω	1 k Ω	+ 100 k Ω
x 10 000	100 k Ω	10 k Ω	+ 1 M Ω
x 100 000	1 M Ω	100 k Ω	+ 10 M Ω

Scala	C etalon	Domeniul de măsură	
x 1	100 pF	10 pF	+ 1 nF
x 10	1 nF	100 pF	+ 10 nF
x 100	10 nF	1 nF	+ 0,1 MF
x 1 000	0,1 MF	10 nF	+ 1 MF
x 10 000	1 MF	0,1 MF	+ 10 MF



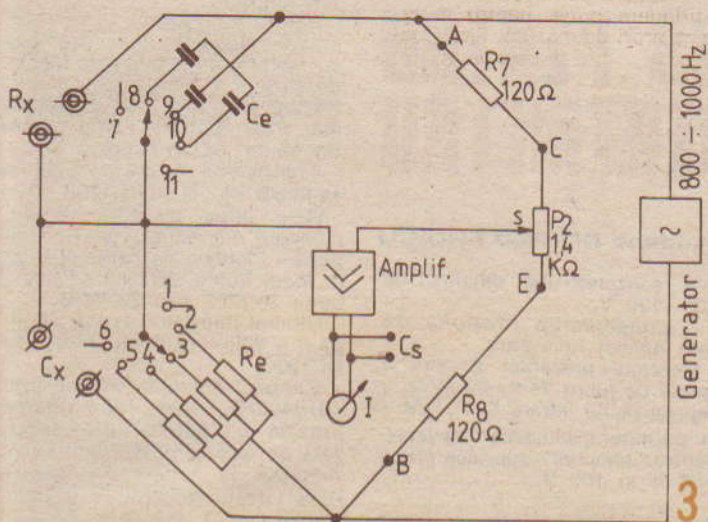
CALENDAR august

• În 1895, la 1 august, Navigația Fluvială Română pune în circulație primul vas românesc de călători — **Orient**. Pînă la acea dată cursele pe Dunăre fuseseră asigurate de vase străine. **Orient** va circula zilnic pe ruta Galați — Braila, iar la 30 august un alt vapor românesc, **Medeea**, va face prima cursă pe mare de la Constanța la Constantinopol.

• La 15 august 1925 hidroavionul românesc **GETTA**, construit de inginerul **Radu Stoika**, face zboruri de probă la Constanța. Realizat cu soluții constructive originale, primul hidroavion este testat cu succes de capitanul **Romeo Popescu**. În lunile următoare se vor mai construi alte 4 aparate asemănătoare, cu acestea formîndu-se prima noastră escadrilă de hidroavioane.

• La 29 august 1924, prima noastră campioană auto, **Irina Vulturescu**, ia parte la a raliu organizat pe traseul București—Brașov—Cluj—Arad—Craiova—București, dîstîgînd o cupă.

dacă dorim, dintr-un redresor stabilizat, tot de 9 V, foarte mic, pentru a fi introdus și el în interiorul cutiei punții. În acest caz, transformatorul de rețea va fi complet ecranat, în cutie de fier. În figura 3 avem o schemă echivalentă a punții. Discul butonului și scala lui P2 trebuie să aibă un diametru cît mai mare, toate firele la comutator și la amplificator să fie ecranate, iar la P1 să fie și un întrerupător pentru baterie. La comutatorul K1 trebuie să fie ploturi cît mai mari.



mare sau indicație mare, de aceea reducem convenabil din P1 (ieșirea generatorului) și învîrtim ușor de P2, pînă ce semnalul sau indicația scade simțitor; reducem din P1 nivelul convenabil, pînă ce prin operații repetate din P1 și P2 vom găsi că R_x (10Ω) este aproximativ la mijlocul lui P2. Dacă trecem de acest punct, semnalul crește brusc în cască și în galvanometru. De aceea, revenim ușor la punctul de dispariție totală a semnalului, punct pe care îl trecem pe scală (cartonul alb), deci aici vor corespunde 10Ω . Dacă acest punct nu cade exact la mijlocul lui P2, vom micșora sau mări pe R7 sau R8, depinzînd în ce sens este fugit punctul pe scală. Apoi se ia o rezistență exactă de 1Ω și se montează la R_x . După aceeași metodă se găsește nului (audiția cea mai slabă sau indicația cea mai scăzută) în partea stîngă a lui P2 (la începutul lui) și se notează și acesta pe scală.

Apoi se ia o rezistență de 100Ω exactă, se montează la R_x și se reia operația, astfel că se găsește nului audiției sau indicației la extremitatea din dreapta a potențiometrului și se trece și acesta pe scală. În cazul că R_x de 1Ω și R_x de 100Ω nu sînt cuprinse în interiorul scalei, se va restrînge aceasta cu ajutorul celor două rezistențe R7 și R8, care se vor micșora, dar neapărat egal, astfel ca R_x de 10Ω să se mențină perfect în mijlocul scalei. În general, pentru o punte cu multe trepte de măsură, se folo-

sește un raport de scală mai mic, adică dacă P2 are 2000Ω (R7 și R8 de 100Ω) avem raport de $1/10$, rezistențele R7 și R8 vor fi în loc de raport $1/10$ în raport de $1/5$, adică 400Ω fiecare. În cazul nostru, deoarece puntea are trepte puține, folosim raportul de $1/10$, aceasta pentru a putea măsura o gamă largă de valori, cu trepte puține la comutator. Bineînțeles că un raport de $1/5$ este mai precis, deoarece scala se extinde și gradațiile sînt mai rare, în special la partea din dreapta lui P2. În cazul că indicațiile $1, 10, 100 \Omega$ nu cad pe scală în sensul acelor de ceasornic (de la stînga la dreapta), ci invers, se vor inversa firele de la punctele A și B între ele. P2 poate fi bobinat, iar dacă este chimic trebuie să fie de cea mai bună calitate și, în special, să nu aibă întreruperi la variații fine. R7 și R8 se bobinează din sîrmă de rezistență de manganină. Etalonarea se continuă pînă ce se obțin suficiente repere pe scală. Apoi scala se trece pe curat. Dacă și condensatoarele ce le vom folosi ca etalon sînt de aceeași toleranță și precizie în valori, atunci pentru condensatoare nu se mai scrie o nouă scală, deoarece coincid perfect la reperele trasate pentru R_x și deci vom avea o singură scală pentru R_x și C_x .

În tabel găsim scalele R etalon, C etalon și limitele de măsură la fiecare scală.

Puntea poate fi alimentată din bateria de 9 V, deoarece are un consum redus, circa 20 mA, sau,

ADAPTOR PENTRU FRECVENTMETRU

Circuitul de intrare al unui frecvențmetru trebuie să asigure:

- banda de frecvență mai mare decât frecvența limită de numărare a circuitelor integrate utilizate;

- impedanța de intrare mare;
- formarea impulsurilor pentru un semnal alternativ sinusoidal aplicat la intrare;

Student ROMEO FROICU

- realizarea unei dinamici de 0,05—100 V;

- conservarea nivelului de zero aplicat la intrare.

Montajul prezentat asigură o bandă de lucru de 0—30 MHz, o impedanță de intrare $Z_i > 1 M\Omega/V$ și permite măsurarea frecvenței pentru tensiuni cuprinse între 0,05 V și 100 V.

Funcționarea circuitului

Primele două etaje sînt de tipul repetor pe emitor și asigură o impedanță de intrare mare. Urmează un montaj diferențial, care permite amplificarea semnalului concomitent cu formarea impulsurilor. Ultimul tranzistor formează un etaj care asig-

ură impedanța de ieșire, mica, necesară excitării unui circuit trigger Schmitt, format cu două porți dintr-un circuit CDB 400 HE.

Una din porțile integratului este utilizată pentru a separa triggerul, iar alta formează înșasi

poarta comandată de logica frecvențmetrului.

Pentru tranzistorul T_1 , se recomandă alegerea unui exemplar cu factorul de amplificare mediu, de circa $\beta = 150$. În locul tipului 2N2369 se poate încerca 2N2222 sau chiar BC109B sortat pentru un factor de amplificare mic.

Tranzistorul T_2 are $\beta \geq 200$ și se poate înlocui cu BC179B.

Cele două tranzistoare din montajul diferențial vor fi pe cît posibil identice ca parametri, iar în locul tipului 2N2369 se poate pune 2N2222 sau BC109B.

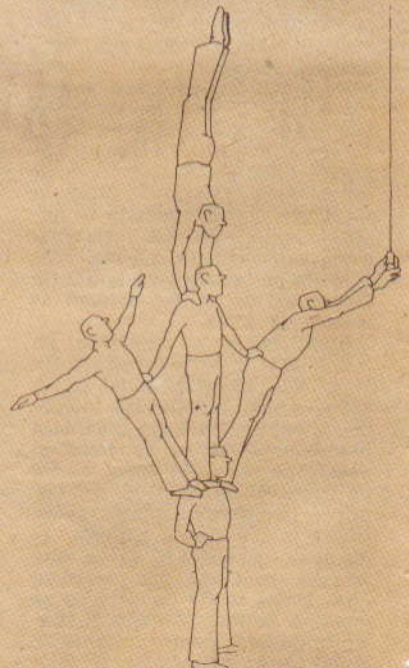
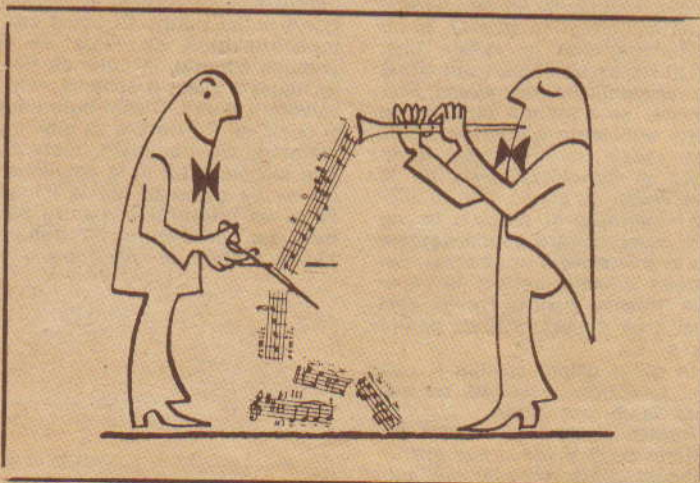
Ultimul tranzistor trebuie să aibă $\beta = 200$ și se poate înlocui cu BC109C.

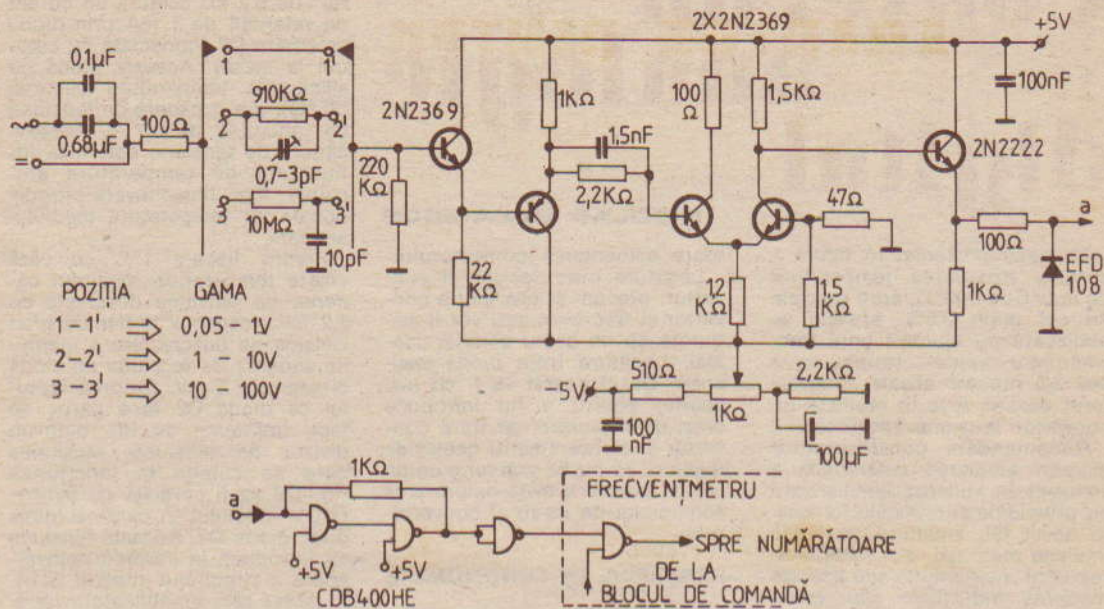
Circuitul integrat utilizat este CDB400HE, însă funcționarea corectă a triggerului este asigurată de rezistența R^* , care se va modifica în limitele 1—2,2 k Ω , astfel încît, aplicînd la intrarea triggerului o tensiune sinusoidală cu $U_{ef} \geq 3$ V, să obținem la ieșire impulsuri dreptunghiulare cît mai corecte, fără distorsiuni.

Conservarea nivelului de zero la ieșire impune reglarea tensiunii negative între valorile 3—4 V, prin intermediul unui semireglabil de 1—2,2 k Ω .

Este de preferat utilizarea unui semireglabil bobinat sau de tipul multitură, astfel încît, aplicînd la

UMOR





intrarea amplificatorului o tensiune sinusoidală de circa 100 mV, vom regla valoarea acestuia pentru a obține la ieșire impulsuri dreptunghiulare cu aceeași

frecvență cu cea a semnalului aplicat.

Montajul este sensibil la cîmpuri electrice externe, motiv pentru care va fi ecranat, asigurîndu-se o bună decuplare a surselor de alimentare.

du-se o bună decuplare a surselor de alimentare.

BIBLIOGRAFIE:

„Frecvențmetru FERISOL HA300B”.

OAMENI DE ȘTIINȚĂ

Dr. C. ISTRATI

(1850—1918)

Remarcabilă personalitate a vieții științifice românești de la cumpăna secolelor XIX și XX, participant activ la viața politică a țării, ambasador al spiritualității românești peste hotare, **Constantin Istrati** s-a născut în orașul Roman, la 5 septembrie 1850. Rînd pe rînd, a urmat școala elementară în orașul natal, cursurile Academiei Mihăilene din Iași, pentru că între 1869 și 1877 să frecventeze Școala națională de medicină și farmacie și Facultatea de medicină din București, sub conducerea doctorului **Carol Davila**.

În anul 1877, proaspătul doctor **Constantin Istrati găsește în Războiul pentru independență ocazia de a-și pune în valoare calitățile de patriot, de muncă necruțătoare, de iubire de oameni care l-au fost călăuză sufletescă pînă la sfîrșitul vieții, nota **C. Kiriljescu**. După Războiul pentru independență, **dr. Constantin Istrati** a profesat medicina cîțiva ani, dar preferințele sale încep să se definească**

în două direcții: chimia și medicina socială. Între 1882 și 1885 s-a specializat la Paris în studiul chimiei, după care în 1887 a devenit profesor de chimie organică la Facultatea de științe din București. A fost, alături de **Petru Poni**, fondator al școlii românești de chimie. A fondat Societatea română de științe în 1890 și Asociația română pentru înaintarea și răspîndirea științelor în 1902.

Om de știință de renume, dascăl prestigios, **dr. Constantin Istrati** s-a remarcat însă și printr-o activitate politică permanent susținută în îndeplinirea idealului național: unirea tuturor românilor. **Dr. Constantin Istrati** s-a aflat în rîndul celor ce au sărbătorit patru decenii de la apariția revistei „Familia” de la Oradea, prestigios instrument al propagandei naționale românești din Transilvania.

Izbucnirea primului război mondial a creat României o situație complexă. Anii neutralității, 1914—1916, au con-

stituit perioada unei intense activități depuse de **dr. Constantin Istrati** în scopul găsirii mijloacelor fărîmării unității tuturor românilor. În cadrul unei conferințe la Sorbona, la 4 februarie 1915, **dr. Constantin Istrati**, după ce face un amplu expozu asupra istoriei milenare a poporului român, insistînd asupra caracterului unitar al etnicului și spiritualității românești de pretutindeni, din spațiul extra și intracarpatic, încheia afirmîndu-și convingerea că **poporul român va dovedi din nou dreptul său la existență și de a constitui statul latin cel mai avansat din orientul Europei**. De asemenea, la Roma, într-un discurs rostit în fața Asociației artistice internaționale, la 28 februarie 1915, prestigiosul savant român își exprima nelimitata încredere în apropiata fărîmire a unității tuturor românilor. În țară activitatea sa nu a fost cu nimic mai prejos. A fost membru în comitetul de conducere al Federației unioniste, apoi ministru în guvernul de la Iași. În vara anului 1917, **dr. Constantin Istrati** a plecat împreună cu un grup de profesori universitari în Franța, în scopul intensificării campaniei de propagandă în favoarea României. La 30 ianuarie 1918, grav bolnav, a decedat la Paris, departe de țară, fără a mai apuca să vadă realizat țelul suprem în slujba caruia a activat vreme îndelungată.

ADRIAN STĂNESCU

Convertor analogic digital

Montajul prezentat în figura 1 permite măsurarea temperaturii de la 0°C la 100°C, cu o precizie de cel puțin 0,5%. Afișajul se realizează cu ajutorul unui frecvențmetru numeric simplu, cu 3 sau 3,5 numere afișate. Convertorul descris este în realitate un convertor tensiune-frecvență.

Recomandăm constructorilor amatori studierea amănunțită a schemei în vederea familiarizării cu principiile și artificile folosite. În acest fel, amatorul va putea înțelege mult mai ușor funcționarea unor instrumente sau aparate moderne industriale sau, eventual, să elaboreze scheme originale inedite.

PIESE NECESARE

Schema se remarcă prin numărul relativ mic de piese folosite. Montajul se compune dintr-un circuit integrat (C11A—C11B) care conține, de fapt, două amplificatoare operaționale. În locul lui 747A, recomandat, se pot folosi două 741, modificând în mod corespunzător circuitul imprimat prezentat în figura 2A—2B în mărime naturală.

Tranzistorul T1 este un tranzistor unijuncțiune (TUJ). Cel recomandat în schemă (2N2646) se poate înlocui cu ceva similar.

Dioda Zener (D1) de 1 W trebuie să fie de 6,2 V, iar dioda D2 cu siliciu, 1N914, care este folosită ca senzor de temperatură, poate fi înlocuită, de asemenea, cu orice diodă cu siliciu de putere mică folosită în montaje ca detector de semnal cu comutație. Dioda recomandată este o diodă de comutație.

Elementele pasive (rezistențe, condensatoare), puține la număr, sînt piese obișnuite. Astfel, rezistențele vor fi de 0,25 W, cu o toleranță de 10%, afară de R6, care trebuie să fie de 5%. Condensatoarele C1—C2 vor fi cu mică sau polistiren.

Alimentarea montajului este asigurată de două baterii utilizate la aparatele cu tranzistoare. În locul bateriilor se poate folosi și o sursă de la rețea, care asigură cu o tensiune corespunzătoare

NICOLAE GALAMBOS

toare alimentarea convertorului.

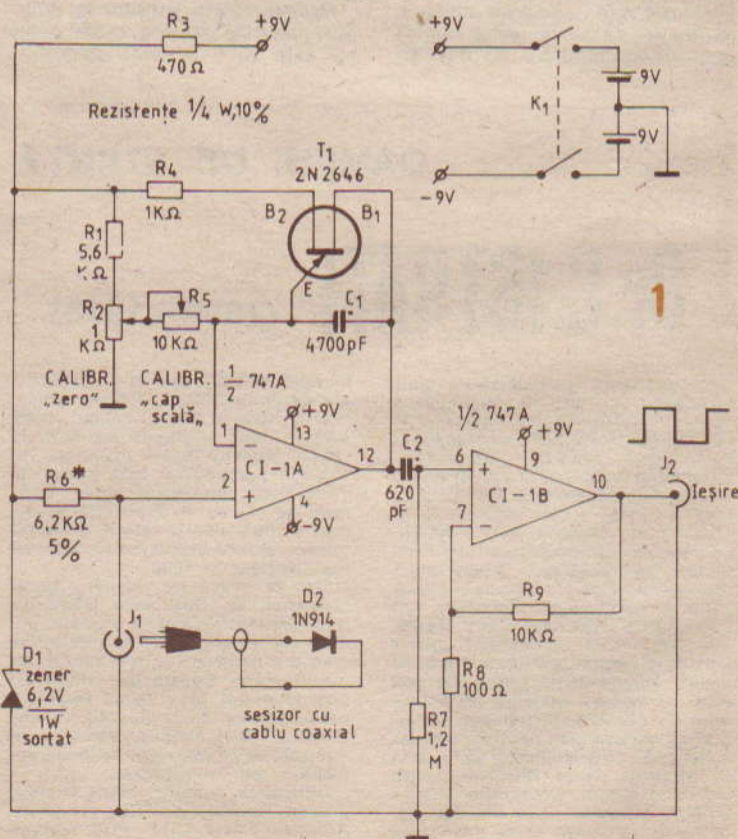
Legătura între senzor și convertor, precum și cea dintre convertor și frecvențmetru vor fi asigurate cu un cablu ecranat coaxial. Legătura între dioda senzor D2 și aparat va fi cît mai scurtă, pentru a nu introduce erori de măsurare, iar între convertor și frecvențmetru cablul de legătură să nu fie mai lung de un metru, pentru a evita deformarea semnalului de ieșire al convertorului.

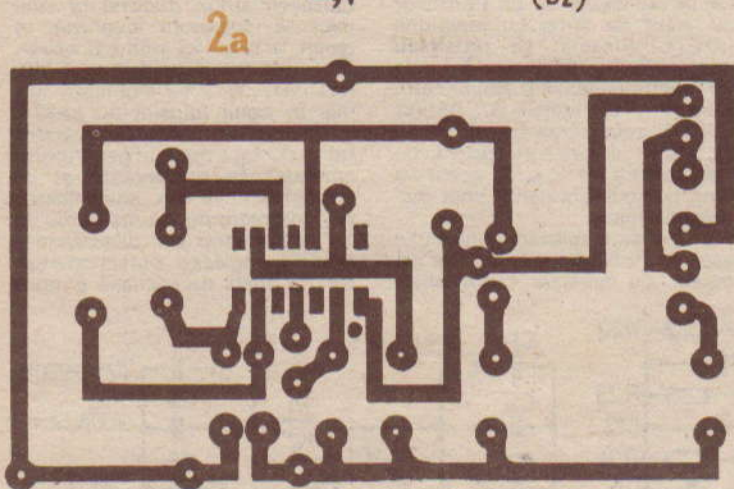
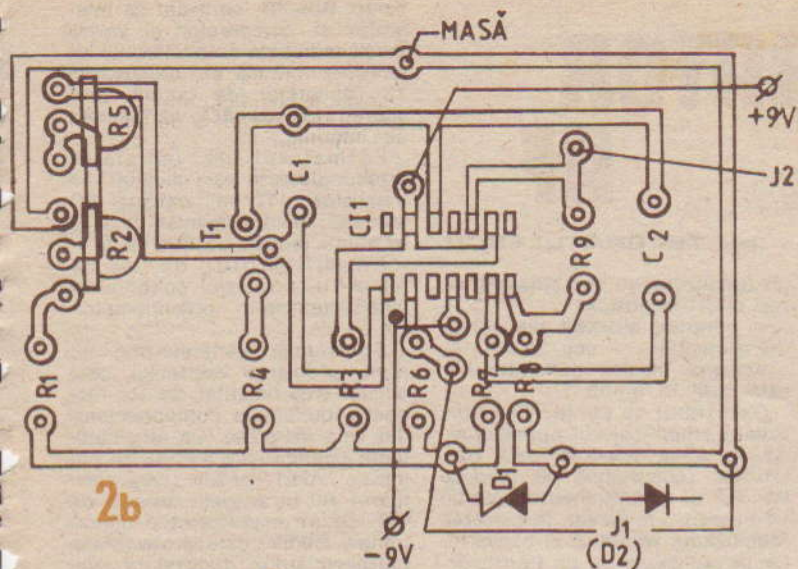
PRINCIPIUL DE FUNCȚIONARE

Analizînd schema convertorului, se poate constata că dioda

Zener (D1) de 6,2 V și rezistența R6* de 6,2 k Ω asigură un curent de referință de 1 mA prin dioda senzor D2 (conectată cu catodul la masă). Această diodă cu siliciu, la temperatura camerei (25°C), are o cădere de tensiune pe joncțiune de 0,7 V. Această cădere de tensiune este însă influențată de temperatura ambiantă, fiind liniar invers proporțională cu temperatura mediului ambiant.

Pentru fiecare 1°C cu care crește temperatura mediului căderea de tensiune descreește cu 2,2 mV, respectiv la fiecare grad Celsius de descreeștere a mediului căderea de tensiune pe diodă crește cu 2,2 mV. Datorită faptului că dioda D2 face parte, de fapt, împreună cu R6, dintr-un divizor de tensiune, tensiunea care se culege la joncțiunea R6—D2 va fi corelată cu temperatura mediului în care se introduce dioda D2. Această tensiune se introduce la intrarea neînversoare a circuitului integrat C11A. În acest caz, amplificatorul operațional este folosit într-un montaj de comparator-integrator.





Tranzistorul unijonțiune T1 se folosește în schemă într-un montaj de generator. De remarcat că timpul de încărcare a unui condensator este invers proporțional cu tensiunea aplicată și liniară cu valoarea tensiunii aplicate, dacă încărcarea se face de la o sursă de curent constant.

Această regulă este valabilă și în cazul condensatorului C1 de 4 700 pF, care face parte din elementele pasive care determină constanta de timp, respectiv frecvența generată de T1. Potentiometrele trimer R2—R5 determină raportul încărcării minime, respectiv maxime, a condensatorului C1 și se folosesc la calibrarea convertorului.

Dacă tensiunea pe C1 atinge o anumită valoare, T1 intră brusc

în conducție, iar C1 se descarcă. La fiecare descărcare apare un impuls. Acest impuls se introduce prin C2 la intrarea neînversoare a lui C11B. Acest amplificator operațional are rol de tampon, pe de o parte, și prin alegerea corespunzătoare a câștigului permite formarea semnalului în așa fel încât la ieșire apare un semnal pseudodreptunghiular, care este introdus apoi în frecvențmetru.

Pentru fiecare grad Celsius ieșirea diferă cu 10 Hz. Astfel, un afișaj de 237 Hz înseamnă o temperatură de 23,7°C.

Acest artificiu permite citirea valorii măsurate pe un afișaj numeric, având totodată o rezoluție de zece ori mai bună față de un instrument analogic.

Cititorilor care doresc să înlocuiască circuitul integrat 747A prin două operaționale de tip 3A741 le reamintim dispunerea terminalelor (capsula este văzută cu terminalele în jos, numerotarea începând cu 1 din stînga cheiei): 1—NC; 2—NC; 3—offset; 4—intrare înversoare; 5—intrare neînversoare; 6—minusul alimentării ($-V_{cc}$); 7—NC; 8—NC; 9—offset; 10—ieșire; 11—plusul alimentării ($+V_{cc}$); 12—NC; 13—NC; 14—NC.

RECOMANDĂRI CONSTRUCTIVE

Construcția nu prezintă probleme deosebite. După procurarea pieselor se va verifica desenele circuitului imprimat și la nevoie se vor face modificările necesare. După executarea lipiturilor la cablu, dioda și capătul cablului se etanșează cu rășină epoxidică transparentă.

Cînd convertorul trebuie să funcționeze în permanență sau în intervale lungi, se va construi un alimentator de la rețea cu tensiune stabilizată.

Calibrarea se face la capete de domeniu: 100°C și zero grade.

Într-un vas se fierbe apă (760 mm, pres. atm.). În acest caz, obținem exact 100°C. Într-un alt vas se pune gheață spartă, temperatura obținută va fi astfel zero grade Celsius.

Se introduce dioda sesizoare la 100°C, se reglează R5 pentru cap de domeniu, respectiv 1 000 Hz=100°C. După o scurtă răcire la aer se introduce dioda în vasul cu gheață și se reglează R2 pentru un afișaj de zero Hz. Întrucît reglajele se influențează reciproc, se vor repeta de câteva ori aceste operații pînă la obținerea valorilor echivalente precise. Valorile intermediare vor fi precise datorită liniarității bune a montajului. Calibrarea se va verifica trimestrial sau la schimbarea diodei sau a cablului coaxial utilizat.

Folosind un comutator cu mai multe contacte, la un convertor se pot conecta un număr corespunzător de sesizoare care permit determinarea rapidă a temperaturii (manual sau automat) în mai multe puncte de măsură.

GENERATOR AF

Ing. TH. BRĂTULESCU

Generatorul are următoarele caracteristici:

— **domeniul de frecvențe:** 20 Hz—25 kHz în 3 game: 20 Hz—250 Hz, 200 Hz—2,5 kHz și 2 kHz—25 kHz;

— **domeniul tensiunilor de ieșire:** 70 dBm (0,25 mV) ± +10 dBm (2,45 V), reglabil în trepte de 10 dB și continuu pe 10 dB;

— **stabilitatea nivelului de ieșire** la variația tensiunii de alimentare de la ±9 V la ±15 V și a temperaturii de la 10°C la 30°C, mai bună de 1 %;

— **distorsiuni în banda** 20 Hz—250 Hz mai mici de 0,3 %, 200 Hz—2,5 kHz mai mici de 0,1 %, 2,5 kHz—5 kHz mai mici de 1 %, 5 kHz—25 kHz mai mici de 5% (când se utilizează amplificatoare operaționale β A741, β A324);

— **ieșire de impulsuri dreptunghiulare**, compatibilă TTL, care permite măsurarea frecvenței cu

un frecvențmetru sau sincronizarea unui osciloscop;

— **curentul absorbit** din sursa de alimentare — cca 30 mA.

Schema bloc a generatorului este dată în figura 1.

Oscilatorul cu punte Wien utilizează amplificatorul operațional A1, o rețea Wien formată din C1—C6 (comutabilă pe game), R1, R2 și potențiometrul dublu P1 pentru reglarea frecvenței. Stabilizarea amplitudinii oscilațiilor se realizează cu un tranzistor cu efect de cîmp cu joncțiune (JFET), conectat ca rezistență controlată în tensiune, în bucla de reacție negativă a amplificatorului A1. Rezistențele R7, R8, R9 asigură polarizarea tranzistorului T1 cât și liniarizarea rezistenței sale funcție de U_{DS} , în acest fel fiind posibilă obținerea unor distorsiuni mici.

Bucloa de stabilizare a nivelului este alcătuită din A0—A2, ca redresor de precizie dublă alter-

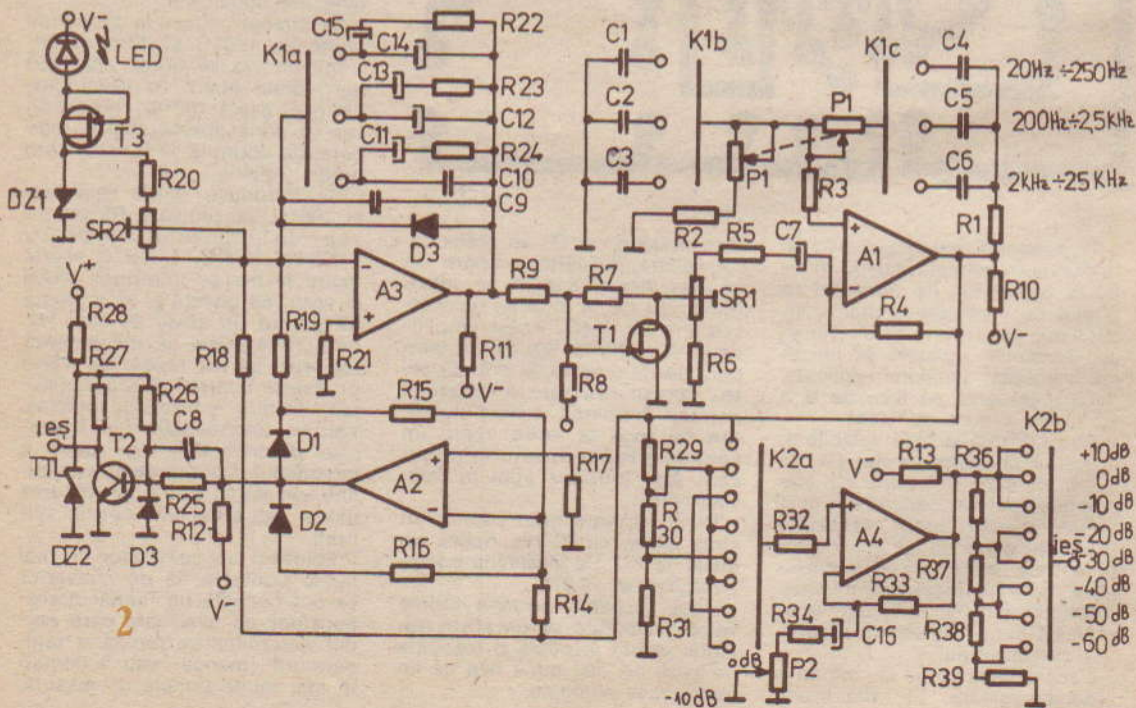
nanță, A0—A3, conectat ca integrator și comparator al valorii medii redresate cu o referință de tensiune formată din tranzistorul T3 (generator de curent constant), și dioda DZ1, ca element de referință.

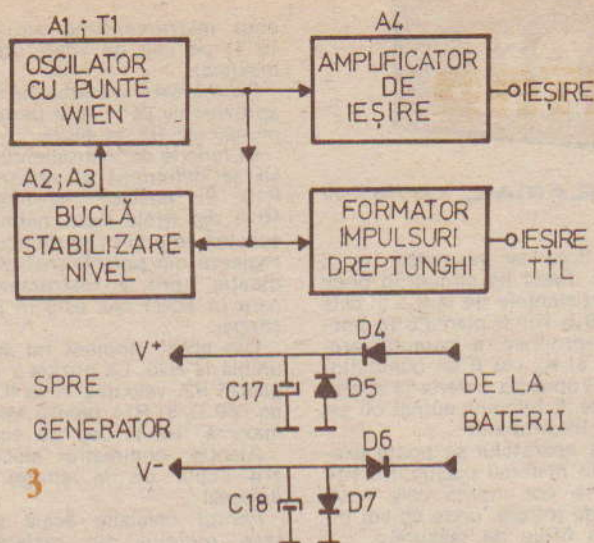
Formatorul de impulsuri dreptunghiulare este alcătuit din tranzistorul T2 cu rețeaua RC aferentă, fiind alimentat de la o tensiune redusă de DZ2 la 5 V.

Amplificatorul de ieșire A0—A4 are reglajul continuu al amplificării prin potențiometrul P2.

Construcția generatorului nu pune probleme deosebite unui amator experimentat. Se vor respecta toleranțele componentelor din lista de piese. Ca amplificatoare operaționale A1—A4 se pot utiliza β A741, β A324 (care conține 4 A0 în aceeași capsulă de CI), cât și amplificatoare operaționale BIFET, care au avantajul obținerii unor distorsiuni mai mici la frecvențe cuprinse în gama 15 kHz—25 kHz (de exemplu, TL084). Rezistențele R10, R11, R12, R13 se montează numai în cazul folosirii A0 β A324.

Punerea la punct a generatorului se face astfel: generatorul construit se alimentează și se conectează la un amplificator AF, voltmetru de c.a. pe gama de 1 V, osciloscop sau distorsiometru. Se reglează potențiometrul SR1 la limita de oscilație a mon-





3
 tajului. Se controlează că tensiunea de ieșire la A3 să fie de $-0,5 \text{ V} \div -1 \text{ V}$ (tranzistorul T1 să lucreze ca rezistență variabilă). Se face acest lucru pentru tot domeniul de frecvențe. Cu un voltmetru de c.a. la ieșire, pe gama de 0 dB, cu potențiometrul de reglaj al nivelului la 0 dB și frecvența în gama 20 Hz—250 Hz, se reglează SR2 pentru a obține la ieșire 0,78 V. Cu ajutorul unui distorsiometru se verifică distorsiunile în game și se etalonează potențiometrul

P2. Cu un frecvențmetru conectat la ieșirea TTL se etalonează P1.

Alimentarea generatorului se poate face de la baterii $\pm 9 \text{ V}$ (4 baterii de 4,5 V, de lanternă), când este recomandabilă introducerea între baterii și montaj a schemei din figura 3, care nu permite alimentarea cu tensiuni inverse a montajului (ceea ce ar duce la distrugerea A0), sau de la un stabilizator simplu de $\pm 9 \text{ V}$ pînă la $\pm 15 \text{ V}$.

LISTA DE MATERIALE

T1: I2-BFW 10, BFW11, BF245; T3: BC171, BC173; D1—D7: 1N4148; C1, C4: 3,3 nF/50V—5%; C2, C5: 33 nF/50V—5%; C3, C6: 0,33 μF /50V—5%; C7: 47 μF /6V—20%; C8: 22 pF/50V—20%; C9: 4,7 nF/50V—20%; C10: 0,1 μF /50V—20%; C11: 1 μF /15V—20%; C12: 3,3 μF /15V—20%; C13: 10 μF /15V—20%; C14: 10 μF /15V—20%; C15: 4,7 μF /15 V 20%; C16: 47 μF /6V—20%; C17, C18: 10 μF /15V—20%; R1, R2: 1,8 k Ω /0,25W—5%; R3: 10 k Ω /0,25W—10%; R4: 4,7 k Ω /0,25W—5%; R5: 1,5 k Ω /0,25W—5%; R6: 510 Ω /0,25W—5%; R7: 47 k Ω /0,25W—10%; R8, R9: 110 k Ω /0,25W—10%; R10, R11, R12, R13: 6,8 k Ω /0,25W—10%; R14, R15, R16: 10 k Ω /0,25W—1%; R17: 5,6 k Ω /0,25W—10%; R18: 18,2 k Ω /0,25W—1%; R19: 9,1 k Ω /0,25W—1%; R20: 330 k Ω /0,25W—10%; R21: 6,8 k Ω /0,25W—10%; R22, R23, R24: 10 k Ω /0,25W—10%; R25: 8,2 k Ω /0,25W—10%; R26: 56 k Ω /0,25W—10%; R27: 5,6 k Ω /0,25W—10%; R28: 1 k Ω /0,5W—10%; R29: 22,1 k Ω /0,25W—1%; R30: 6,8 k Ω /0,25W—1%; R31: 3,3 k Ω /0,25W—1%; R32: 8,2 k Ω /0,25W—10%; R33: 15 k Ω /0,25W—5%; R34: 1,5 k Ω /0,25W—5%; R36: 10 k Ω /0,25W—1%; R37: 1 k Ω /0,25W—1%; R38: 100 Ω /0,25W—1%; R39: 11 Ω /0,25W—1%; P1: 2x22 k Ω log; P2: 4,7 k Ω lin; SR1: 500 Ω ; SR2: 100 k Ω ; DZ1: DZ3V9; DZ2: DZ5V1.

(URMARE
 DIN PAG. 106)

Breviar

2N1620/I	12	2 A	15—75	2,5*	25c	100	80	5 A	200	MS-3
2N1622	0,25	5	> 40	1*	25	120	90		90	TO-5
2N1623	6	1	25	0,3*	25	250	50	20	50	TO-5
2N1624	0,5	30	120	8*	25	150	25			85 TO-5
2N1631	12	1	> 80*	45*	25	80	34		10	71 TO-40
2N1632	12	1	40—170*	1,5*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1633	12	1	75—	40*	25	80	34		10	71 TO-40
2N1634	12	1	75*	40*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1635	12	1	75*	45*	25	80	34		10	71 TO-40
2N1636	12	1	75*	45*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1637	12	1	80*	1,5*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1637/33	12	1	80*	45*	25	120	34		10	71 TO-33
2N1638	12	1	75*	0,262*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1638/33	12	1	75*	40*	25	120	34		10	71 TO-33
2N1639	12	1	75*	1,5*	25	80	34		10	71 TO-1
2N1639/33	12	1	75*	45*	25	120	34		10	71 TO-33
2N1640				0,4*	25	250	30		50	TO-5
2N1641				0,8*	25	250	30		50	TO-5
2N1642				1,2*	25	250	30		50	TO-5
2N1643	6	1	18*	0,7*	25	250	25	25	50	175 TO-5

OHMMETRU

MANU ELARIAN, YO7BV W

Schema de față se alimentează cu 6 V. S-au folosit un circuit integrat $\beta A741$ de producție românească, tip I.P.R.S.-Băneasa, un comutator având 7 poziții cu 2 galeți și un instrument de $100 \mu A$, care are scala împărțită în 100 de diviziuni egale pentru citirea cât mai exactă.

Deoarece C.I. este un amplificator liniar, s-a putut realiza o scală aproape liniară.

Se pot măsura rezistențe cuprinse între $0,1 \Omega$ și $10 M\Omega$, pe 7 scale, după cum urmează: 1—0 la 10Ω ; 2—0 la 100Ω ; 3—0 la $1 k\Omega$; 4—0 la $10 k\Omega$; 5—0 la $100 k\Omega$; 6—0 la $1 M\Omega$; 7—0 la $10 M\Omega$.

Toate aceste scale se suprapun perfect. Reglajul de zero se face din potențiometrul P, care poate avea valori de la $2 k\Omega$ la $5 k\Omega$ (liniar).

Întreg aparatul se realizează pe circuit imprimat, de preferință stiotextolit sau MAS. Comuta-

torul, dacă se va putea, va fi montat direct pe circuit, în orice caz, rezistențele de la S_{1a} și cele de la S_{1b} vor fi plantate în imediata apropiere a comutatoarelor. K_1 și K_2 vor fi un comutator care va conecta bateria la aparat și poate fi înlocuit numai cu un singur întrerupător.

Cutia aparatului se poate executa din material plastic. Pe fața cutiei se vor monta cele două borne de intrare, unde se vor introduce fișele de măsurare.

Tot pe această față a cutiei se vor monta și instrumentul de $100 \mu A$ și potențiometrul P.

Pentru calibrare se folosesc următoarele valori de rezistențe: 10Ω , 100Ω , $1 k\Omega$, $10 k\Omega$, $100 k\Omega$ și $10 M\Omega$, toate cu toleranțe cit mai mici, sub 1%.

Prima operație care se face este montarea la bornele de intrare a rezistenței de 10Ω . Se va regla din R20 și R1, astfel încât

acul instrumentului să indice 10Ω pe cap de scală (deviație maximă).

Se reglează valoarea lui R2a la aproximativ 26Ω spre partea comună, iar R1 la 68Ω .

În funcție de instrumentul folosit se determină și valoarea lui R13. Se desface rezistența de 10Ω din fișele instrumentului și acestea se pun în scurtcircuit. Se reglează din potențiometrul P indicația zero a instrumentului, care în acest caz este în partea stângă.

Din acest moment nu se mai umblă la R20. La poziția 2 se reglează R2, valoarea ei va fi în jur de 680Ω , și R14 pentru valoarea maximă, 100Ω cap de scală.

Atenție, ohmmetrul electronic are scala de la stînga spre dreapta!

Pentru celelalte scale se va face reglajul din rezistențele R15—R19 pentru capetele de scală și din P reglajul de zero.

Rezistențele R9 și R10 nu sînt critice, ele putînd avea orice valoare, începînd cu 10Ω pînă la 100Ω .

Pentru verificarea calibrării corecte se poate face următoarea probă: se montează la intrare o rezistență etalon, care să fie ca valoare jumătate din cea de cap de scală, spre exemplu, 5Ω ,

FAZMETRU

Ing. Z. IANCU

Pentru măsurarea unghiului dintre fazele tensiunilor generatoarelor de curent alternativ polifazat se utilizează, de obicei, aparate a căror complexitate nu este justificată de necesitățile modeste ale amatorilor.

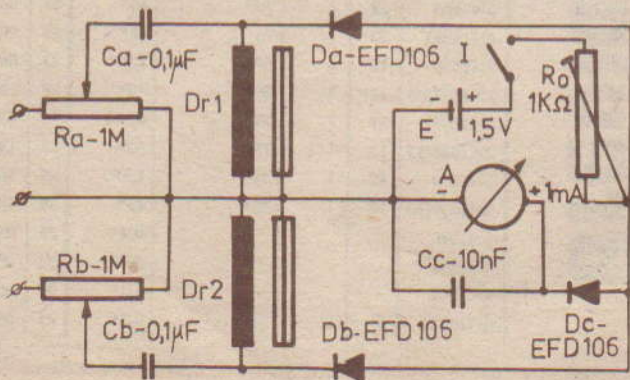
În rîndurile următoare descriem posibilitatea realizării unui fazmetru simplu, ale cărui performanțe satisfac, pe deplin, chiar și pe amatorii exigenți.

Miliampermetrul A, component al schemei electrice din figura 1, este alimentat cu tensiunea continuă provenită de la bateria E, prin rezistența Rc înseriată cu dioda Dc și cu impulsurile realizate prin redresarea monoalternanță a tensiunilor al-

ternative corespunzătoare fazelor ω_1 și ω_2 .

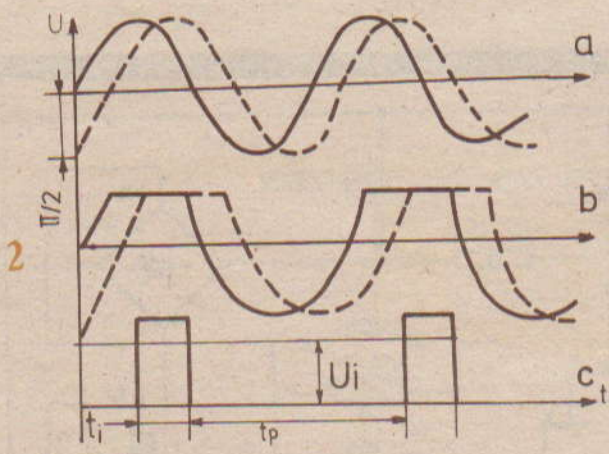
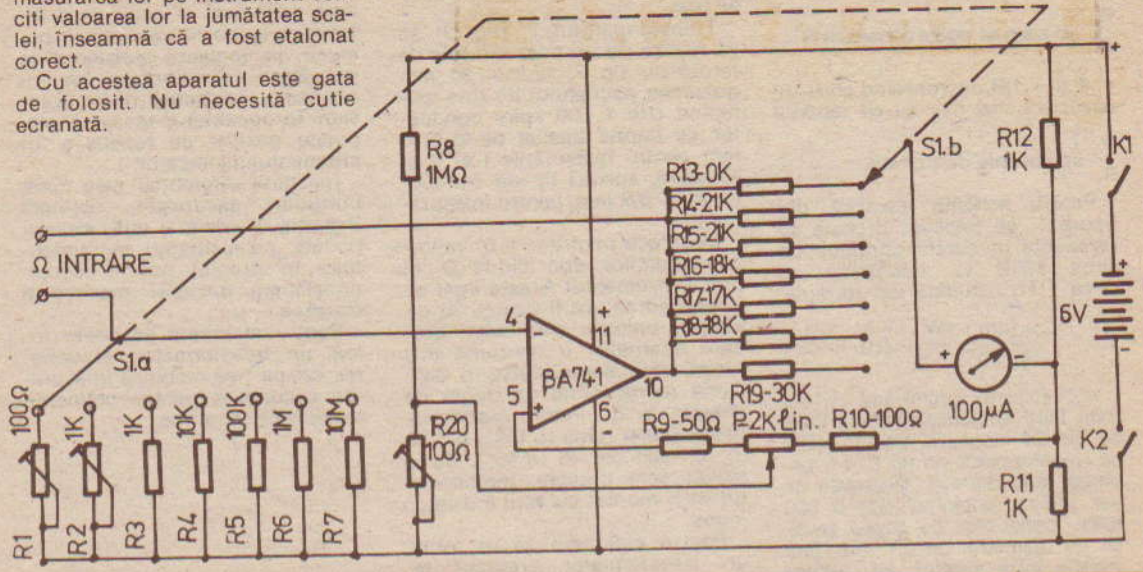
Astfel conectat, indicațiile instrumentului sînt invers proporționale cu raportul timp impuls/timp pauză și practic independente de frecvența impulsurilor.

Deoarece impulsurile cu amplitudinea mai mică decît tensiunea de polarizare a diodelor sînt blocate, curentul în circuitul de măsură al celor două faze va fi mai mare decît dublul curentu-



50 Ω, 500 Ω, 500 kΩ etc. Dacă la măsurarea lor pe instrument vom citi valoarea lor la jumătatea scalei, înseamnă că a fost etalonat corect.

Cu acestea aparatul este gata de folosit. Nu necesită cutie ecranată.



lui indicat de miliampermetru, la extremitatea cadranelui, corespunzător funcției cosinus de φ . Funcționarea aparatului este prezentată în figura 2. Tensiunile sinusoidale aplicate la bornele φ și ψ (diagrama din fig. 2), după traversarea diodelor polarizate D_1 și D_2 , se prezintă ca în diagrama b, iar la bornele instrumentului indicator apar sub forma impulsurilor din diagrama c.

Elementele de calcul ale schemei rezultă din condițiile limită, considerând pentru unghiul de defazaj π timpul de impuls nul și deci raportul timp impuls/timp pauză = 0, valoare indicată și de instrument, iar pentru $\varphi = 0$ ra-

portul devine egal cu unitatea, instrumentul devind pînă la ultima diviziune a scalei, poziție reglabilă din rezistența semireglabilă R_c , la valoarea aproximativă de 740 Ω. Valoarea rezultă din formula:

$$R_c = \frac{E(\text{volți})}{I \text{ prin } D_c \left(1 + \frac{R_v + R_d}{R_{cch}} \right)}$$

(ohmi), în care s-a notat: R_v - rezistența cadrului mobil al miliampermetrului, considerată în ohmi, R_d - rezistența de construcție a diodei D_c , exprimată în ohmi și R_{cch} - valoarea unei re-

zistențe, nefigurată pe schemă, care se poate conecta între minusul comun al celor 3 diode și borna minus a miliampermetrului pentru extinderea posibilităților de măsură în domeniul frecvențelor mai înalte de 150 kHz.

Pentru măsurători în regim cvasistaționar sau de audiofrecvență această rezistență are valoarea infinită (nu se conectează), pentru tensiuni cu frecvența de 150 kHz va fi de circa 1 MΩ, descrescînd exponențial pînă la circa 2 kΩ la frecvența de 2 MHz. Fiind însă conectată în derivație pe circuitul sarcinii, valoarea ei se reflectă la intrare, reducînd impedanța de intrare a montajului. Pentru R_{cch} de 2 kΩ, impedanța de intrare este de numai 3 kΩ, ajungînd la 50 kΩ, cînd R_{cch} atinge valoarea de 300 kΩ.

În cazurile care necesită impedanță de intrare mare se folosesc aparate dotate cu etaje amplificatoare, ca cel a cărui schemă electrică este prezentată în figura 3, în care tubul L_2 este montat ca repetor catodic, iar tensiunea de polarizare a diodelor se obține din stabilizatorul realizat cu tubul L_1 .

Capacitățile de blocare a componentei continue, C_c și C_b , inseriate cu intrarea, corespund

$$\text{formulei: } C = \frac{1 : 1,5}{F_c \cdot R_v} (\mu F), \text{ în}$$

care F_c este exprimat în Hz. Rezistența în curent continuu a

droselelor D_1 și D_2 este $R_x = R_1 + R_2$, iar inductanța $L \geq (0,5 - 1,5)$

$\frac{R}{F}$, în care se poate considera $R =$

$= (0,9 - 1)R_1$, aproximînd chiar un coeficient mai mic cu cît raportul

$\frac{R}{R_1}$ se apropie de unitate.

Pentru schema electrică din figura 1, se folosesc droselele cu rezistența în curent continuu de circa 800 Ω și inductanța de circa 1 H, rezultată din formula:

$$L_{dr} = \frac{q \text{ (cm)} \cdot W}{64 \cdot 10^4 \cdot 1 \text{ m}} \text{ (H)}, \text{ în care}$$

$1 \text{ m} = (\pi + 8) a \text{ (cm)}$ sau 11,14 a (cm) fiind lungimea medie a liniei de circuit magnetic pentru tolele de transformator de tip E + I, debitate fără deșeuri. Droselele se vor realiza bobinînd cîte 5 000 spire, conductor de cupru emailat cu diametrul de 0,1 mm, fără izolație între straturi, pe carcasa unui transformator provenit de la

difuzoarele de difuzoare, tip E, 6,5 x 13 mm grosimea pachetului de tole.

Transformatorul T (fig. 3) se va realiza pe un miez din tole de ferositicium tip E, 12,5 x 30 mm grosimea pachetului de tole, bobinînd cîte 1 600 spire conductor de cupru emailat de $\varnothing 0,15$ mm pentru înfășurările I și II și 45 spire, același tip de conductor cu $\varnothing 0,6$ mm, pentru înfășurarea III.

Deoarece pentru $\varphi = 0^\circ$ raportul curenților prin dioda D și prin instrumentul A este egal cu 2, pe cadran vor fi trasate 36 diviziuni, uniform distribuite, grupate alternativ, o diviziune mai lungă între două scurte, o diviziune reprezentînd un unghi de defazaj de 5° . Pentru inscripționarea scalei (pînă la 180° , din 30 în 30° sau din 45 în 45°), de la stînga spre dreapta, instrumentul va fi montat cu acul indicator în jos.

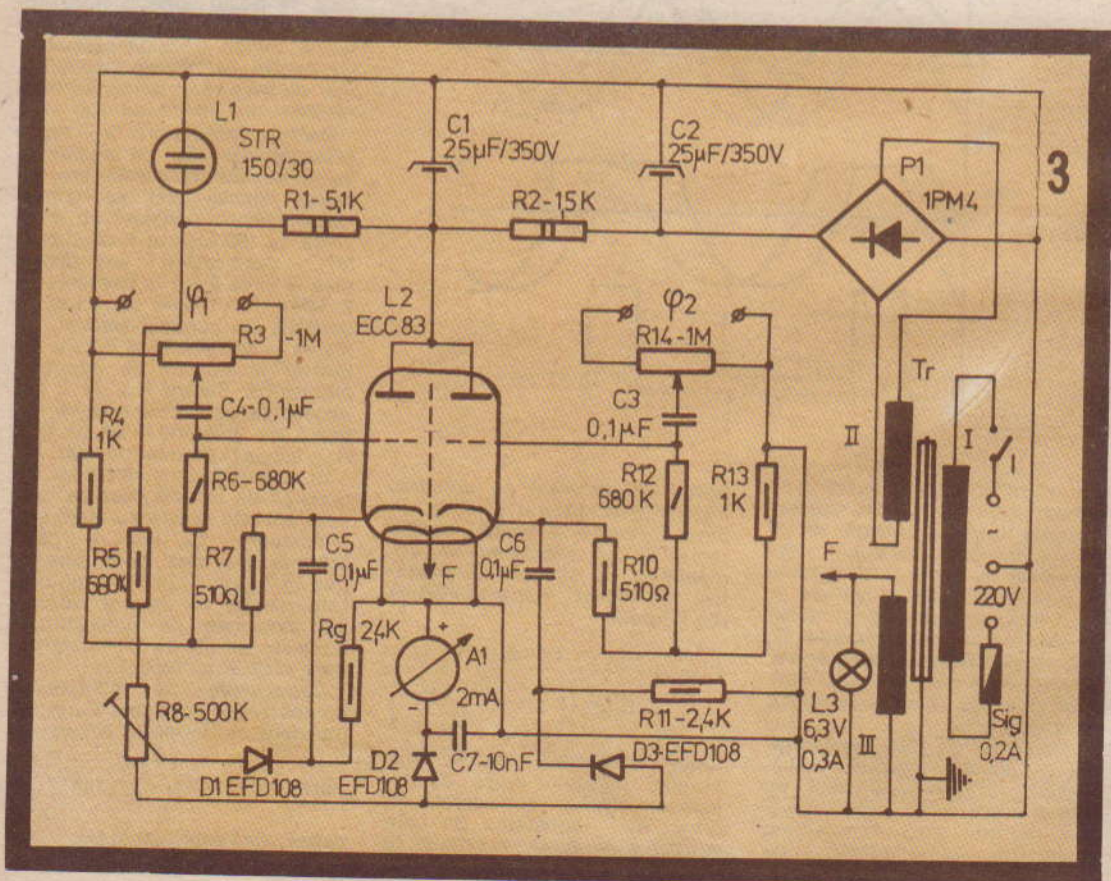
Pentru etalonare se va folosi un transformator prevăzut cu două înfășurări secundare, simetrice și egale, cu tensiunea

de 5—10 V.

Conectînd punctul de înseriere adițională al celor două înfășurări la borna de intrare comună, se reglează rezistența de polarizare a diodelor pentru obținerea indicației 180° (tensiuni în opoziție), ceea ce corespunde poziției de repaus a instrumentului indicator.

Inscriind diferențial cele două înfășurări secundare, obținem indicația 0° (defazaj nul), inscripționată pe cadranul instrumentului în dreptul poziției corespunzătoare deviației maxime a acestuia.

Pentru etalonare se poate folosi un transformator de sonerie, căruia i se modifică înfășurarea secundară pentru obținerea tensiunilor simetrice.



TESTER PENTRU SEMICONDUCTOARE

Utilizarea aparatelor de măsură specifice pentru stabilirea caracteristicilor diverse ale dispozitivelor semiconductoare, în vederea determinării rapide a validității acestor componente, nu este posibilă. Radioamatorii și lucrătorii atelierelor obișnuiesc să verifice sumar capacitatea de funcționare a dispozitivelor semiconductoare fie înainte de introducerea acestora în montaj, fie în cazul verificării, reglării sau deparării montajelor electronice realizate, utilizând testere, aparate simple și robuste, special concepute pentru atingerea scopului propus.

1. CU INDICAȚIE OPTICĂ

Schema electrică din figura 1 reprezintă un tester alimentat din rețeaua electrică de iluminat, care permite determinarea validității tranzistoarelor de tip pnp și npn, a tiristoarelor și diodelor semiconductoare. Funcționarea aparatului constă în aprinderea lămpii L_1 , echipată cu vizor verde, prin închiderea circuitului semialternanței negative din înfășurarea II a transformatorului Tr_1 , prin joncțiunea emitor-colector sau anod-catod a semiconductorului testat. În cazul conectării defectuoase, la borne, pentru altă structură și în cazul confundării terminalelor, se aprinde lampa L_2 , dotată cu vizor roșu indicând avaria. Cazul joncțiunii întrerupte este indicat prin situația ambelor lămpi stinse, în timp ce scurtcircuitarea interioară provoacă aprinderea simultană a celor două lămpi. Diodele D_1 și D_2 asigură polaritatea necesară pentru polarizarea bazei, al cărei curent este limitat de rezistențele R_1 și R_2 .

Transformatorul Tr_1 este de tip „sonerie”, căruia i se modifică înfășurarea secundară pentru obținerea tensiunilor simetrice. Transformatorul poate fi realizat de amatori, bobinând pe un miez din tole de ferossiliciu de tip EI-10x20 mm grosimea pachetului 3 300 spire conductor de cu-

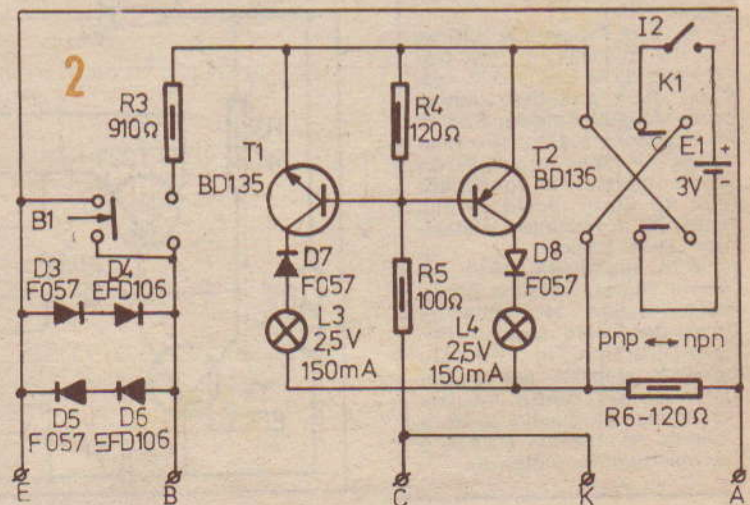
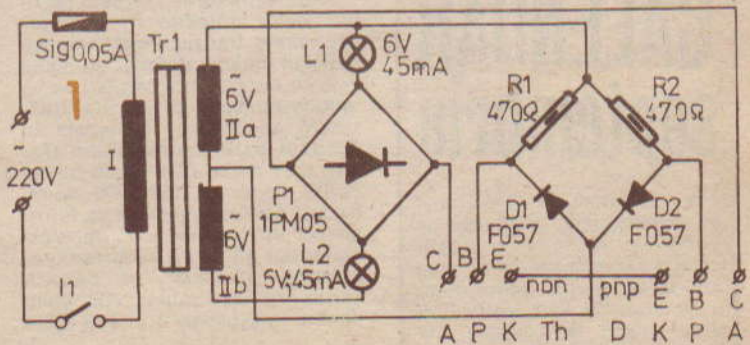
Ing. IANCU ZAHARIA

pru emailat cu diametrul de 0,10 mm, intercalând un strat de hirtie parafinată la fiecare 1 100 spire pentru înfășurarea I și de două ori câte 100 spire conductor de cupru emailat de $\varnothing 0,4$ mm, reprezentând înfășurarea II. Pentru miniaturizare se poate folosi miezul de fier silicios al unui transformator provenit de la un difuzor de radioficare, de tip EI-6,5x13 mm grosimea pachetului. Înfășurarea I va conține 10 000 de spire conductor de cupru emailat de $\varnothing 0,035-0,05$ mm, peste care se dispune înfă-

șurarea II, compusă din 2x300 spire conductor similar de $\varnothing 0,3$ mm.

Pentru cazurile în care lipsește rețeaua electrică de alimentare, se poate utiliza aparatul a cărui schemă electrică este prezentată în figura 2. Alimentat dintr-o baterie de tip 2-R-10, permite testarea tranzistoarelor și diodelor semiconductoare.

Pînă se conectează la borne dispozitivul testat, curentul consumat din baterie este mic, rămînînd practic același și după conectarea la borne a tranzistorului experimentat, deoarece baza acestuia este menținută la același potențial cu emitorul prin contactul normal închis al butonului fără blocare B_1 , și tranzistoarele complementare T_1 și T_2 sînt blocate. Acționînd butonul B_1 , pe baza tranzistorului experimentat apare tensiunea de polarizare de 0,8-0,9 V, determinată prin deschiderea seriilor de diode D_3-D_4 și D_5-D_6 , și, în funcție de poziția comutatorului



K₁ pentru structură directă sau inversă, se deschide mai întâi tranzistorul testat și, prin el, unul din cele două tranzistoare înseriate cu lămpile indicatoare L₃ și L₄, dotate cu vizoare specifice structurii indicate de comutatorul K₁. În cazul joncțiunilor întrerupte, lămpile nu se aprind, iar dacă ambele lămpi ard aparatul indică joncțiuni scurtcircuitate. Diodele D₇ și D₈ separă curenții de sens contrar structurii corespunzătoare dispozitivului semiconductor testat.

2. CU INDICAȚIE SONORĂ

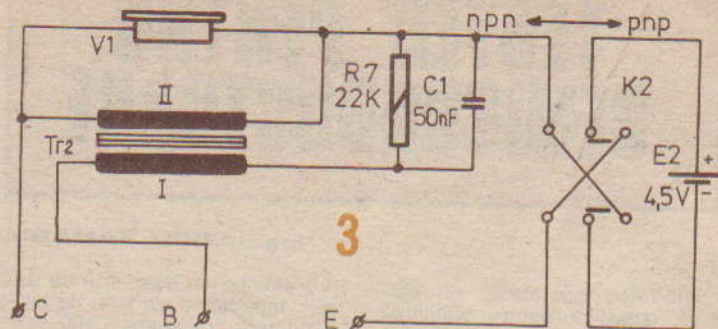
Utilizarea testerelor descrise mai sus necesită deconectarea din montaj a dispozitivului experimentat, operație deseori anevoioasă, care prezintă și riscul deteriorării componentelor, prin supraîncălzire, prin ruperea terminalelor sau printr-o remontare

CALENDAR septembrie

- La Salonul internațional de aeronautică, organizat la Paris în septembrie 1910, atenția specialiștilor a fost atrasă de silueta neobișnuită a unui avion fără elice. Cel dintâi avion cu reacție din lume, realizat de **Henri Coandă**, va fi încercat cu succes în luna decembrie a aceluiași an.

- La 14 septembrie 1895 se dă în folosință marele pod metalic de la Cernavodă, realizat după proiectele inginerului **Anghel Saligny**. Socotit o capodoperă a construcțiilor civile din acea epocă, podul avea adâncimea fundațiilor -29 m, 30 m peste nivelul apei, 32 m înălțimea lateralelor peste tabliere.

- În septembrie 1940 savanții englezi, studiind prioritățile undelor electromagnetice, descoperă radarul (Radio-Direction-Finding). Cu primele instalații s-a realizat marele lanț dintre insulele Shetland și Dover, care a permis semnalarea eficace a bombardierelor hitleriste.



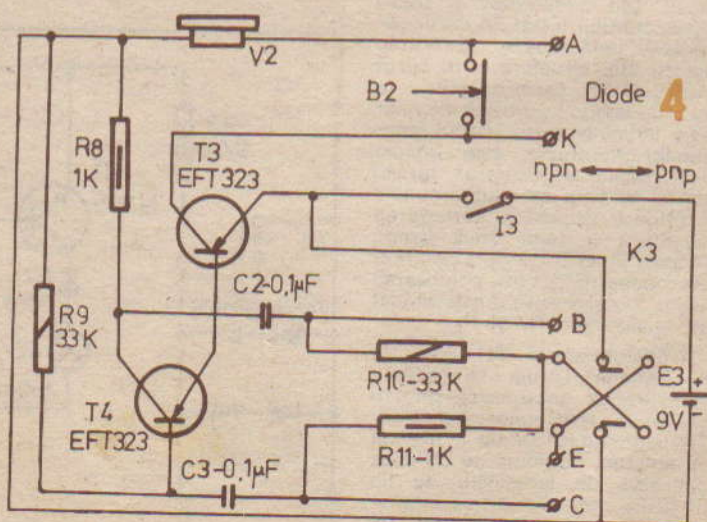
defectuoasă. Testerul a cărui schemă electrică este prezentată în figura 3 permite verificarea tranzistoarelor conectate în montaj. Tranzistorul testat împreună cu montajul testerului formează un oscilator de audiofrecvență cu reacție pentru transformatorul Tr2, în secundarul căruia este conectată casca V₁, cu impedanță mai mare de 1 kΩ. Frecvența generată poate fi modificată în limite largi din valoarea capacității C₁.

Transformatorul Tr2 este de tipul celor folosite în radioreceptoarele tranzistorizate, pentru cuplajul etajului defazor cu etajul final în contratimp, căruia i se va reduce numărul de spire al înfășurării secundare (conectată în circuitul bazei tranzistorului testat), care inițial conține de obicei 2x400 spire, la 150-200 spire. Pentru confecționare se va folosi miezul din permaloy al transformatorului de ieșire de la radioreceptorul „Mamaia”, pe carcasa căruia se vor bobina 700 spire pentru înfășurarea I și 175 spire

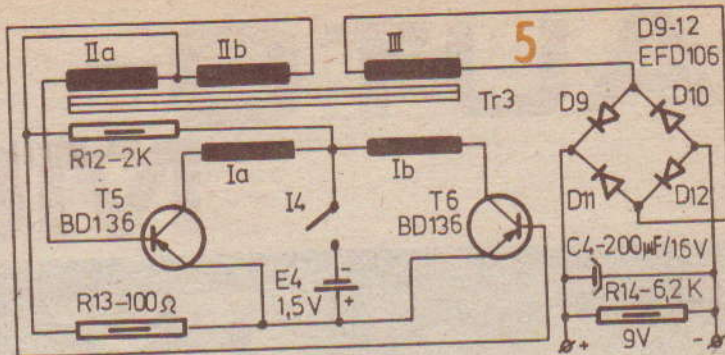
pentru înfășurarea II conductor de cupru emailat de Ø 0,10-0,12 mm. În caz de nefuncționare, se vor inversa capetele uneia dintre înfășurări. Aparatul nu necesită întrerupător în circuitul sursei de alimentare, deoarece în lipsa tranzistorului testat acest circuit este întrerupt.

O schemă electrică funcțional similară este prezentată în figura 4. Datorită tranzistorului T₃ conectat ca amplificator de audiofrecvență, a impulsurilor generate de multivibratorul compus din tranzistorul testat și tranzistorul T₄, se poate utiliza casca V₂ de tip „telefon”, cu impedanța de 56 Ω.

Testarea tranzistoarelor conectate în montaj se execută fără acționarea butonului normal închis, fără blocare, B₂, care va fi acționat doar pentru verificarea diodelor semiconductoare, de asemenea conectate în montaj, cuplind și un tranzistor valid la bornele E, B și C. Testerul este alimentat din bateria de tip 6-F-22 de 9V.



Prin utilizarea convertizorului static a cărui schemă electrică o reprezintă figura 5, se poate asigura alimentarea montajului dintr-un element de 1,5 V, de tip R-14 sau R-20. Tensiunea obținută la ieșirea convertizorului este de 9 V, în cazul curentului de sarcină de 30 mA. Transformatorul Tr3 se va realiza pe miezul din permaloy al transformatorului de ieșire a radioreceptorului „Mamaia” sau pe alt miez similar și miniaturizat, bobinând de două ori câte 2x100 spire, pentru înfășurările I și II, conductor de cupru emailat de \varnothing 0,3 mm pentru înfășurarea I și conductor similar de \varnothing 0,10 mm pentru înfășurarea II. Ultima pe carcasă se dispune înfășurarea III, care conține 400 spire, conductor similar de \varnothing 0,2 mm. Convertizorul descris mai sus



poate debita tensiunea de 12 V, la un curent de sarcină de 120 mA, în cazul că este alimentat cu tensiunea de 3 V a bateriei E₄, obținută de la 2 elemente de tip R₂₀ inseriate, caz în care rezis-

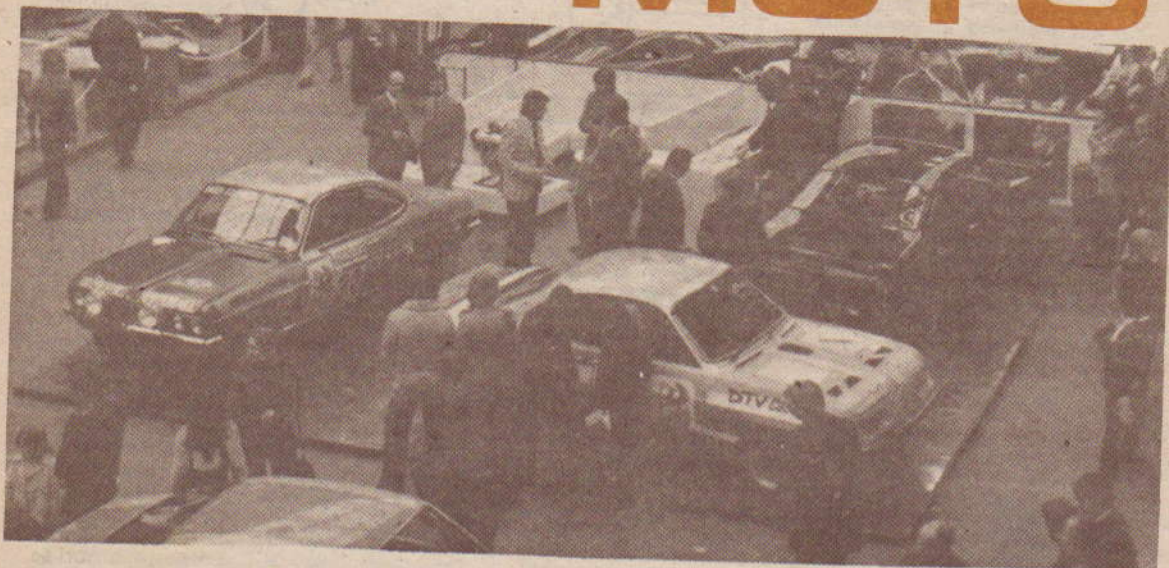
tențele vor avea valorile R₁₂ de 360 Ω, R₁₃ de 56 Ω, R₁₄ de 4,7 kΩ, în timp ce capacitatea C₄ va fi de 470 μF la 16 V. În acest caz diodele D₉-D₁₂ vor fi de tip F-057 sau similar.

radiocarB

2N1644	10	150	75	150	25	600	60			*175	TO-5
2N1644A	10	150	75	150	25	600	60			150	TO-5
2N1645	10	200	35 > 20	600	25c	1 W	20	300	85	TO-38	
2N1646					25	150	15	50	100	TO-18	
2N1647	10	500	15-45	10	25c	20 W	80	60	3 A	175	MT-11
2N1648	10	500	15-45	10	25c	20 W	120	80	3 A	175	MT-11
2N1649	10	500	30-90	10	25c	20 W	80	60	3 A	175	MT-11
2N1650	10	500	30-90	10	25c	20 W	120	80	3 A	175	MT-11
2N1651	2	10 A	35-140		25c	106 W	60	30	25 A	110	TO-41
2N1652	2	10 A	35-140		25c	106 W	100	60	25 A	110	TO-41
2N1653	2	10 A	35-140		25c	106 W	120	80	25 A	110	TO-41
2N1654	0,5	1	30	0,25*	25	250	100	80	50	175	TO-5
2N1655	0,5	1	15	0,2*	25	250	125	100	50	175	TO-5
2N1656	0,5	1	30	0,25*	25	250	125	100	50	175	TO-5
2N1657	5	1 A	> 15	1*	25c		60		2 A	175	MS-3
2N1658	2	200	30-90	0,01*	25c	15 W	80	50	1 A	100	TO-13
2N1658/13	2	200	30-90	0,01*	25c	15 W	80	50	1 A	100	TO-13
2N1659	2	200	30-90	0,01*	25c	15 W	60	40	1 A	100	TO-13
2N1659/13	2	200	30-90	0,01*	25c	15 W	60	40	1 A	100	TO-13
2N1660	15	1 A	45-135	> 25	25c	85 W	60	60	2 A	200	MS-3
2N1661	15	1 A	45-135	> 25	25c	85 W	80	80	2 A	200	MS-3
2N1662	15	1 A	45-135	> 25	25c	85 W	100	100	2 A	200	MS-3
2N1663	1	20	50	150	25	150	20		100	150	TO-9
2N1664	6	1	120*	5*	25		45	40	200	100	TO-5
2N1613/ TNT	10	150	35-125	130	25	100	75	50		125	epox
2N1613/ TPT	10	150	35-125	130	25	150	75	50		125	epox
2N1613A	10	150	40-120	> 60	25	1 W	75	50	500	200	TO-5
2N1613B	10	150	40-120	> 60	25	1 W	120	50	500	200	TO-5
2N1614	1	20	32	3*	25	240	65	40	300	85	RO-32
2N1615	10	5	> 25	2	100	5 W	100	100		200	TO-5
2N1616	12	2 A	15-75	0,015*	25c	30 W	60	60	5 A	200	TO-53

(URMARE
DIN PAG. 139)

AUTO- MOTO



AUTOMOBILUL ȘI CIVILIZAȚIA

Automobilul a intrat spectaculos în viața noastră de toate zilele. Dacă mai ieri, alaltăieri, acesta era considerat un obiect de lux, astăzi a devenit strict necesar desfășurării unor activități zilnice, fiind întâlnit la tot pasul.

În acest context, **relația permanentă om-automobil**, indiferent că acesta este conducătorul automobilului sau un simplu pieton, își are regulile ei bine stabilite.

Astfel, conducătorul automobilului are obligații și răspunderi morale și legale, în cadrul cărora trebuie să cunoască și să respecte cu strictețe regulile de circulație, precum și semnalele și indicațiile agenților de circulație.

De asemenea, este necesar ca el să fie la curent cu noutățile din domeniu (au devenit la modă

conducerea preventivă, conducerea economică ș.a.).

La rândul său, pietonul are obligația de a cunoaște și respecta indicatoarele și semnele de circulație, precum și regulile de circulație pietonală.

Toate acestea formează un ansamblu de reguli comportamentale, scrise și nescrise, care trebuie să constituie baza unei **educații moderne**, specifice actualei **explozii din domeniul traficului rutier și folosirii automobilului**.

Își cumpără omul mașină, deseori, nu fără eforturi de neglijat; prilej de bucurie, de fericitări la un pahar de vin („Vecine, s-o porți sănătos o viață și... nici măcar cu o zgîrietură”) etc., pentru

Dr. ing. TRAIAN CANTA

ca a doua zi o adîncă urmă, a rușinii, trasă măiestru și nemilos cu un cui ascuțit, pe toată lungimea mașinii, să-i producă o profundă amărăciune. Un gest lipsit de sens al unor oameni lipsiți de educație, cu inimă „neagră”, oameni ce nu și-ar mai avea locul în actuala societate, indivizi certați cu regulile unei civilizate conviețuiri. Un gest demodat, care-mi amintește de o caricatură de prin 1920, în care un individ, după ce-și deranja la sonerie vecinul și evident o lua la fugă, să nu fie văzut, exclama timp și mediocru: „Să se învețe minte că ei au radio și noi nu!”. Între timp, „era radioului” s-a transformat în

* Orice asemănare cu comportamentul unor persoane care vor citi acest articol este pur și simplu întâmplătoare.

altele, astăzi fiind în modă cea a automobilului! Dar între timp a evoluat și omul, odată cu progresul și civilizația.

Vine timpul când omul se pregătește de concediu, când își spală mașina, controlează motorul și face multe alte mici operații de întreținere, așteptând cu nerăbdare ca a doua zi să pornească spre locul destinderii. Dar, vai, dimineața constată cu stupeoare că oglinda retrovizoare laterală i-a fost smulsă, iar ștergătoarele, la rândul lor, au „zburat” pur și simplu. Cum poate fi calificat gestul unor astfel „oameni” surprinși sau nu asupra unor asemenea fapte?

Din nefericire, gestul lor rămâne incalificabil.

După ani de zile de acțiuni educative, atât de diversificate, ale societății noastre socialiste, când sute de mii de mașini formează parcul de automobile proprietate personală, este jenant să ne scoatem — zi de zi — ștergătoarele de parbriz. Cum ne stă oare nouă, când ne ducem la Operă, să ascultăm „Trubadurul” sau „Traviata”, îmbrăcați „la patru ace” (ca la Operă...), să dăm o fugă pînă afară, pentru că am uitat ștergătoarele neasigurate. În ce dificultate te afli, după spectacol, dacă afară plouă și... ai rămas fără ștergătoare?! Este jenant să cheltuim energie fizică și morală pentru a construi suporturi pană, demontabile, pentru oglinzile retrovizoare, ștergătoare montate cu șuruburi încuietori din metal pentru capotele portbagaj sau fel de fel de dispo-

zitive, tije de ranforsare, lacate (!) — funcție de imaginația „constructorului”.

Parchează omul mașina în fața unei curți și poate că nu întotdeauna jeneză. În loc să-i întepăm sau să-i dezumflăm roțile, poate că este mai civilizată să-i punem un bilețel la parbriz (rugîndu-l să nu mai repete greșeala).

Categoric, rîndurile de față nu se adresează „profesioniștilor” în materie de „spargerii și furturi” de și din automobile, contra acțiunii acestora dezvoltîndu-se în toată lumea, cu eficacitate, diverse sisteme antifurt și cărora legea le rezervă mijloacele repressive de eliminare temporară din societate, precum și de reeducare prin muncă. Aceste rînduri urmăresc blamarea „neînsemnatelor” acțiuni antisociale, dintre care unele au fost amintite mai sus, pentru curmarea cărora este foarte importantă intervenția **opinionii publice**, a celor care asistă indiferenți la asemenea „spectacole”.

La volan, datorită unor conjuncturi legate de o mai deosebită geometrie a drumului (curbe, pante accentuate etc.), viteză de circulație sau de factorul uman (lipsă de experiență, oboseală, ș.a.), sînt unii conducători auto care comit greșeli mai mult sau mai puțin grave în manevrarea automobilului.

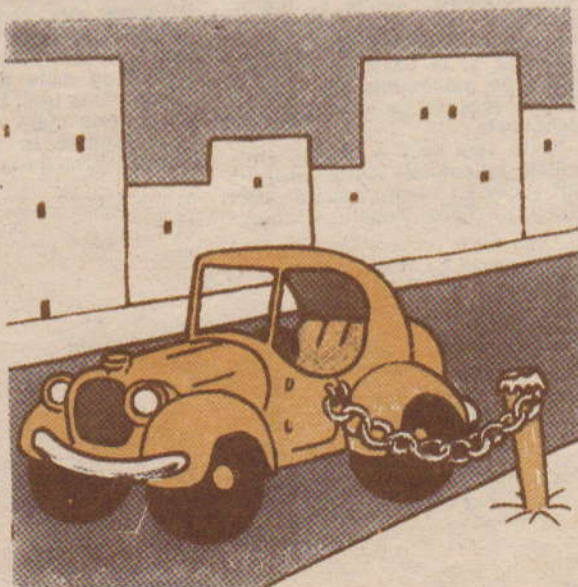
Se constată că, față de aceștia, ceilalți parteneri la traficul rutier au atitudini diferite: unii îi apostrofează, alții îi insultă, iar cei „asigurați”, profesioniștii de pe camioane, autobuze sau la vola-

nul unor „mastodonți”, îi „atacă”, rînd agresiv, cu tendința de „a-i lua pe fărîș”... Prin prisma bunei educații rutiere, este de admirat efortul acelor conducători auto, destul de rari și, în marea lor majoritate, totuși „profesioniști”, care își etalează capacitatea și talentul în conducerea auto pentru a evita accidente, care intuiesc momentele critice ale unor astfel de situații. În principiu, trebuie să-i „ajutăm” pe cei care eventual greșesc, indiferent că sînt sau nu începători. Afîndu-ne la volan, să fim mai politicoși, mai umani, mai buni. Să ne gîndim că nimeni nu este perfect, că fiecare poate provoca mici „greșeli” în conducere, datorită unor factori imprezvizibili.

Sînt de asemenea demni de admirat acei conducători auto care, în anumite situații, cînd este firesc, acordă înfietate POLITICII față de prevederile regulamentului de circulație. Deseori un autoturism care își schimbă direcția de mers blochează un întreg flux de mașini, pentru că, din celălalt sens, nu se „îndură” nimeni să-i dea voie și să ajute indirect la fluența normală a circulației... Chiar dacă la noi prioritatea de dreapta nu este „sfîntă” ca în alte părți, rareori se vede un conducător auto care să-l ajute pe cel care așteaptă minute în șir să se încadreze în flux. Iar dacă respectivul face manevra mai sportiv, mai agresiv, are toate șansele fie să primească epitețe din „cele mai alese”, fie să-și „sifoneze” carosiera.

Privitor la ajutorul profesioniștilor, de care aminteam mai sus, iată un exemplu ceva mai dur: mai demult, rulam pe un drum național, cu declivități destul de mari; agasat că nu se mai termină banda continuă, deoarece eram în spatele unui uriaș autocamion, la încercarea de a-l depăși, chiar pe linia continuă, instantaneu șoferul a virat volanul la stînga, gata, gata să producă un accident, viteză fiind aproximativ de 90-100 km/h. Am mai încercat o dată aceeași manevră cu atenție și partenerul de trafic a procedat la fel, pentru că la terminarea benzii continue să facă semn cu mîna că drumul este liber, iar depășirea se poate efectua în condiții regulamentare...

Relația reciprocă conducător auto-pieton este, de asemenea, un prilej de a ne etala bunul-simț și educația; fără „pumnii” dați capotelor autoturismului, atunci



cum se construiește un automobil

T. CANȚĂ

De la primul așa-zis „automobil” construit de francezul CUGNOT în anul 1760 au trecut exact 223 de ani!

Această perioadă îndelungată de timp a permis automobilului să evolueze în primul rînd tehnic, trecînd de la improvizații primitive, inerente începutului, la soluții din ce în ce mai sofisticate, legate de o eră nouă, cea a electronicii, robotizării, informaticii, automatizării, așa cum o dovedesc noutățile prezentate la rețelele saloane internaționale și cele constatate la autoturismele de serie model 1981-1982.

În zilele noastre toată lumea

fabrică automobile: simple, complicate, moderne sau de viitor, fiecare după posibilități. Există o sumedenie de mărci și tipuri, cele mai reprezentative puînd fi clasate în trei mari grupuri, potrivit zonei geografice unde se fabrică: europene, japoneze și americane.

Machetele automobilului anului 2000 sînt deja gata de probe. Se urmărește realizarea unui automobil economic (aprox. 3 l la 100 km, cu viteza de 90 km/oră), nepoluant, sigur, fiabil și confortabil. Proiectul Renault Vesta-1990 a început de doi ani să avanseze. General Motors a investit milioane de dolari în proiectul 1980-1985, de definire a viitorului automobil, de litraj mediu și economic. La proiectul Audi-2000 (R.F.G.) se lucrează tot de 2 ani, rezultatul imediat fiind realizarea celei mai aerodinamice caroserii europene de serie ($C_x = 0,30$) prezentată la Salonul internațional al automobilului de la Paris, octombrie 1982 (Audi-100). Japonezii nu prea spun ce fac, dar scot continuu modele noi, moderne, ieftine și foarte căutate, mai ales pe piața nord-americană. Se pare că se lucrează și la uzinele constructoare de automobile ale viitorului, cu procese de lucru integral robotizate.

Cine oare nu a auzit de renumitele automobile de la începutul secolului nostru sau de mai tîrziu, ca Ford, Bugatti, Citroën

Renault, Volkswagen, Fiat, Rolls-Royce, Toyota ș.a.m.d. Sînt imagini celebre, intrate în istoria afit de zbuțumată a automobilului, marcată de modă, crize, concurențe și, mai recent, după anul 1973, de penuria de combustibil.

Din pasiune sau din cine știe ce alt considerent, au existat și mai există mulți temerari care cred că pot construi cu ușurință automobile, ignorînd uneori legile dure actuale impuse de mai mulți factori: moda (clientela), concurența, industrializarea produsului ș.a.

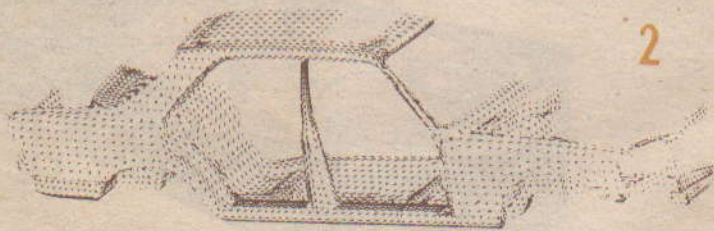
În general, un automobil construit astăzi trebuie să răspundă cerințelor regulamentelor internaționale — ECE-Geneva, CEE-Bruxelles — sau statale privind poluarea (chimică și sonică), securitatea (pasivă și activă), consumul de combustibil etc.

În lunga istorie a automobilului au existat sute de mărci care așa cum au apărut s-au dus, fără a lăsa nimic în construcția automobilului, din lipsă de competitivitate sau din alte motive legate direct de cerințele amintite mai sus.

Au existat și mai există specialiști care au reușit să construiască unul sau mai multe tipuri de automobile, unele nu lipsite de interes ca formă sau chiar ca soluții constructive tehnice, însă au pierdut terenul datorită, în special, greutăților privind volumul investițiilor legate de industrializarea fabricației de serie mare, fără a mai pune la socoteală lipsa de experiență referitoare la unele tehnologii de fabricație noi (know-how) sau nestăpînirea ansamblului de măsuri necesare demarajului unor acțiuni de mare anvergură.

Fabricarea unui tip de automobil în serie mare nu este o acțiune limitată în timp. Această acțiune presupune dezvoltarea

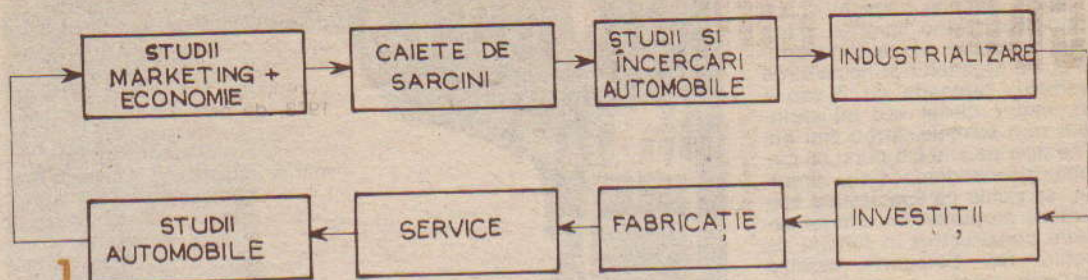
J. Rousseau, „Istoria mondială a automobilului”



cînd, vînd-nevînd, un conducător auto a oprit „aproape” de trecerea de pietoni, fără haine stropite cu apă sau noroi de automobile care pe timp ploios circula pe lîngă trotuare, fără schimburi de cuvinte „din cele mai alese”.

La sfîrșit de săptămînă, automobilii evadează din „carapacea” orașelor, în mijlocul naturii. Restanțierii la examenele omului civilizat se întîlnesc și în astfel de ipostaze, unii țînînd morțiș să lase „amintiri” despre prezența lor în locurile de agrement, nu numai prin „autografele” lăsate pe copaci, ci prin fel de fel de relicve ale desfătării — sticle, cutii de conserve, hîrtii etc. —, a căror prezență distruge tot farmecul naturii.

Pe zi ce trece, parcul de automobile crește. Mereu alte persoane primesc dreptul de a conduce autovehicule. Este cazul că intrarea în „viața automobilistică” să-i primim cu atenție și grijă, să-i ajutăm să se educe responsabil, să nu-i înrăim prin exemple negative, pentru că vom trăi alături de ei zi de zi, pentru ca, la rîndul lor, să devină viitori educatori ai începătorilor de mine.



pe o întreagă perioadă a unui sistem extrem de complex (fig. 1), asigurarea unui circuit informațional permanent, care ființează și se dezvoltă numai printr-o experiență specifică domeniului construcției de automobile. Un mic exemplu este edificator. Nici un carosier nu va putea executa o lucrare de excepție fără a avea o certă experiență, precum și sculele și utilajele necesare. Există etape necesare unor acumulări — cantitative și calitative — de practici și cunoștințe, de căpătare a capacității de interpretare rapidă a rezultatelor încercărilor, deseori folosindu-se calculatoare electronice, de definire rapidă a prototipurilor necesare finisării soluțiilor tehnice, de determinare a fiabilității organelor principale ale automobilului, precum și multe alte „mici amănunte”, care, în totalitate, definesc personalitatea specialistului și — de ce nu — a profesionistului în „bucătica” de care se ocupă.

Aceste echipe de specialiști sînt conduse și dirijate la rîndul lor de personalități sau colective de conducere cu o experiență îndelungată, ceea ce reprezintă o garanție privind calitatea și competitivitatea noului produs.

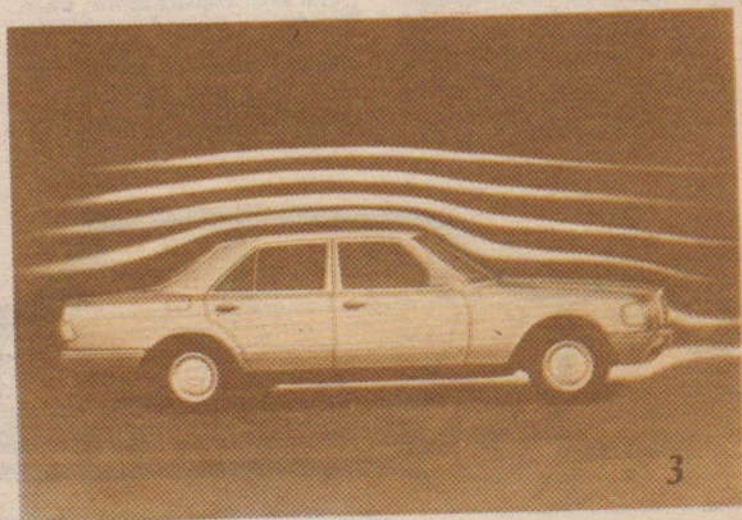
Marile firme constructoare de automobile mai au și colective de specialiști în diferite domenii conexe fabricației propriu-zise. Se întîlnesc, în primul rînd, colective de marketing și de prognoză, care au drept preocupare principală afit studiul pieței, prin aceasta înțelegînd tendințele și evoluția automobilului, în funcție de modă (gustul publicului), cît și ansamblul de probleme economice adaptate conjuncturii respective (starea economică mondială), disponibilitățile de materii prime și energie etc.

În paralel, se urmărește evoluția tehnică a automobilelor fabricate de firmele concurente. Se folosesc colective speciale de tehnicieni, care, după ce propun

cumpărarea celor mai reușite autoturisme, fabricate de alte firme, le demontează și studiază — pe ansambluri, subansambluri și piese — soluțiile constructive noi, efectuează încărcări chimice și metalurgice în vederea determinării proprietăților fizico-mecanice ale materialelor folosite, a tratamentelor termice utilizate, a tipurilor de protecții anticorozive ș.a. Înainte de efectuarea acestor teste, după cum este normal, autoturismele sînt trecute prin focul probelor clasice privind performanțele (viteză maximă, consum, poluare, norme securitate ș.a.), după care unele ansambluri sînt încercate pe bancuri de probe speciale pentru studiul parametrilor caracteristici.

Rezultatele încercărilor efectuate pe piste, bancuri și în laboratoarele de încercări sînt centralizate și trimise în două direcții: a) informațiile strict profesionale către serviciile de studii, metode de fabricație, service ș.a.; b) informațiile cu caracter general către serviciile marketing, prognoză, comercial, conducere ș.a. Serviciile de specialitate anali-

zează, cu ajutorul tehnicii de calcul și al altor mijloace, nivelul rezultatelor obținute, comparativ cu experiența proprie, după care urmează alte analize și informări reciproce — între serviciile interesate — pentru a se lua măsuri în vederea introducerii în viitor a noutăților respective în fabricația autoturismelor. Acest sistem de lucru informațional permanent asigură la fiecare nou tip de autoturism introducerea soluțiilor noi în procesul de producție, în vederea realizării unui produs final de calitate, fiabil și competitiv pe piețele de vînzare. La lansarea unui nou tip de autoturism, în vederea întocmirii caietelor de sarcini, colectivul de conducere al întreprinderii, împreună cu colective largi de specialiști din cele mai diferite domenii (automobile, electronică, marketing, metalurgie, comercial, prognoză, informatică, fizică, metode de fabricație, chimie, întreținere și reparații automobile, fabricație utilaje ș.a.), în funcție de noutățile din domeniul strict al fiecărui, analizează, dezbate și propun introducerea unor soluții noi care

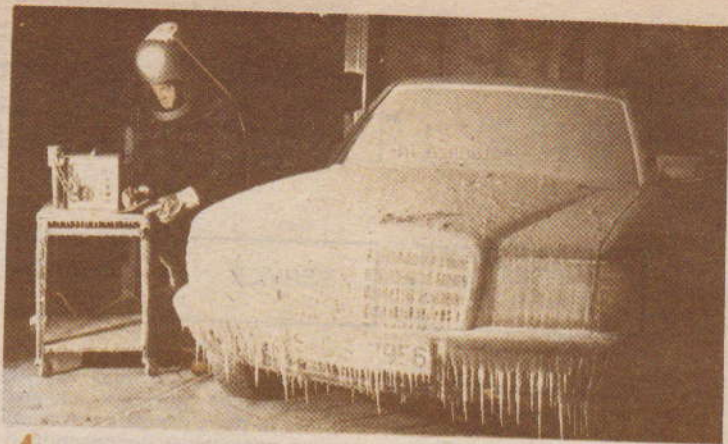


să răspundă cerințelor complexe impuse astăzi automobilului.

Odată definite caracteristicile principale privind soluțiile tehnico-constructive ale autoturismului și ale organelor principale (de exemplu, caroserie cu 2 sau 4 uși, motor diesel sau cu aprindere prin scinteie, turbo sau nu, frâne disc pe ambele punți cu circuite independente ș.a.), simultan, serviciile de specialitate elaborează propuneri cu diferite variante constructive în funcție de profilul lor. Categorie, sarcina cea mai dificilă o au serviciile „machete-stil-caroserie”, unde stilistii, ergonomiștii, designerii și carosierii trebuie să definească forma caroseriei viitorului automobil prin elaborarea a mii de crochiuri și schițe. În condițiile actuale, nu oricine poate — decât pur și simplu întâmplător — să proiecteze o caroserie competitivă, care, în mod normal, cere un volum de muncă uriaș (aproximativ un milion de ore de muncă). Aceasta cu toate că instituțiile sau carosierii particulari cunoscuți publicului (Bertone, Pininfarina, Trevor Fibré ș.a.) beneficiază de calculatoare — care au în memorie, la zi, toată experiența din domeniu din ultimii 15—20 de ani —, precum și de tunele aerodinamice specializate, echipate cu aparatură electronică modernă (fig. 2).

De fapt, în istoria mondială a automobilului și în multe cazuri particulare s-au construit deseori, fără mari greutate, unul sau mai multe tipuri de caroserii. Problema cea mai dificilă este legată de industrializarea unei atare caroserii în vederea fabricării ei în serie, în zeci sau sute de mii de exemplare.

La elaborarea unei caroserii noi se urmărește nu numai forma, caracterizată prin coeficientul aerodinamic C_x , care se apropie amenințător de granița 0,300 pentru fabricația de serie, ci și o ușoară realizare a protec-



4

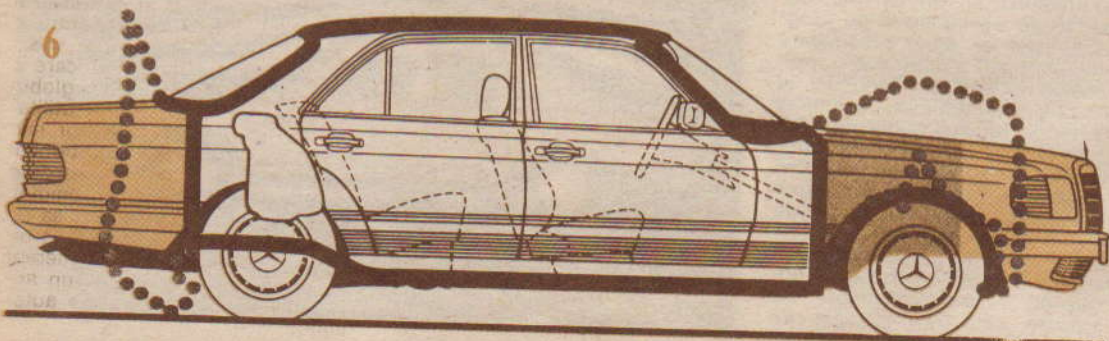
ției anticorozive, care tinde a se generaliza la șase ani, precum și alte soluții tehnice legate de securitatea pasagerilor și pietonilor, climatizare, ventilație și confortul habitaculului etc.

Pentru definirea formei caroseriei se efectuează încercări în tunele aerodinamice (fig. 3), se construiesc machete la diferite scări, care se prezintă periodic, evolutiv, conducerii întreprinderii și specialiștilor, pentru a stabili forma finală care se va materializa prin construirea „modelului master”, în mărime naturală. Evoluția tehnicii în domeniul construcției de caroserii de automobile a condus la realizarea de scule și utilaje moderne (calculatoare electronice specializate, mașini de desenat și trasat ș.a.), care permit rezolvarea optimă a problemelor legate de realizarea sculelor și matritelor pentru ambutisarea tabelilor, studierea amplasării scaunelor în vederea obținerii unui confort sporit, determinarea, cu ajutorul simulatoarelor electronice, a eforturilor în diferite zone critice (prin vizualizarea pe ecrane video) etc.

O altă categorie de probleme, tot atât de importante ca cele pri-

vind construirea caroseriei, este reprezentată de definirea tehnică, finisarea și realizarea restului de organe ale automobilului. Grupele de lucru (studii, cercetări, încercări) pe domenii (motor, legătura cu solul, transmisie, instalația electrică, direcție, frinare ș.a.), după proiectarea și realizarea subsansamblurilor, efectuează încercări pe bancuri și pe alte autoturisme, în diferite condiții de solicitare, inclusiv climatice, pentru optimizarea soluțiilor, în vederea satisfacerii condițiilor de calitate și fiabilitate. Se pune un accent deosebit pe realizarea unei fiabilități cât mai mari, aceasta influențând direct întreținerea și repararea autoturismelor în exploatare (fig. 4).

Marile firme constructoare de automobile au trecut la definirea unor soluții din ce în ce mai fiabile prin stabilirea unor parcursuri tot mai mari între operațiile de întreținere ce se efectuează la verificările periodice ale automobilului, în timpul exploatării sale. Pentru executarea acestui volum uriaș de lucrări, institutele de proiectări și încercări specializate, cu personal care la unele întreprinderi mari atinge un nu-



măr de pînă la 5 000 de angajați beneficiază de mijloace tehnice foarte moderne (piste de încercări, calculatoare electronice, sute de standuri specifice ș.a.) cu ajutorul cărora efectuează încercări clasice sau sofisticate (fig. 5: hologramă deformații pivot fuzetă OLCIT) privind rezistența unor piese și organe, poluarea, economicitatea, frînarea, securitatea activă și pasivă (fig. 6), ergonomia postului de conducere (fig. 7: manechin ONSER — studiu OLCIT) ș.a.m.d.

După definirea tehnică a automobilului, se fac investițiile necesare (utilaje, scule, standuri de încercări și control etc.) și poate începe fabricația de serie. Între timp, prototipurile rulante își continuă încercările de anduranță. Aceasta conduce la o ameliorare continuă a modelului deja definit, fără a se renunța la utilajele, sculele și loturile de piese deja realizate decît după amortizarea lor.

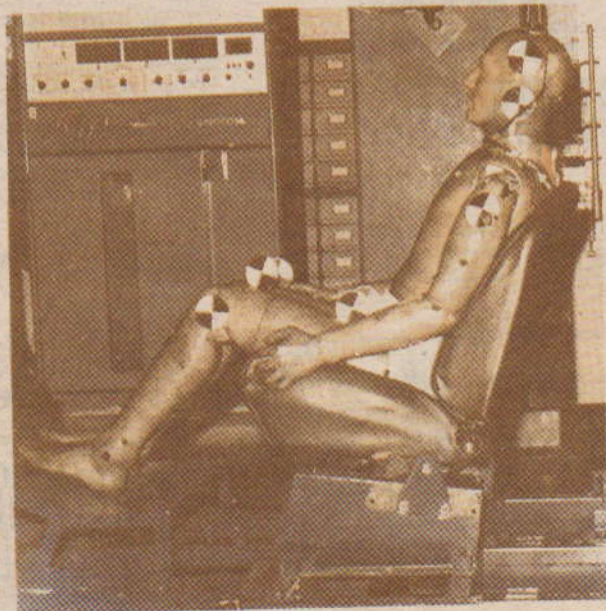
Pentru a depista din timp eventualele erori (defecte) ce ar putea apărea în exploatare, se urmărește primul lot de autoturisme fabricat (între 20 000—40 000) cu ajutorul calculatorului, care scoate în evidență rapid defectele apărute în exploatare, centralizîndu-le pe categorii. Acest sistem permite a se lua măsuri imediate în cazul apariției surprinzătoare a unui defect major. Practica a demonstrat că cine nu dezvoltă un asemenea mod de lucru este pus uneori în situația de a retrage de

pe piață zeci de mii de mașini pentru înlocuirea unor organe care afectează securitatea automobilului.

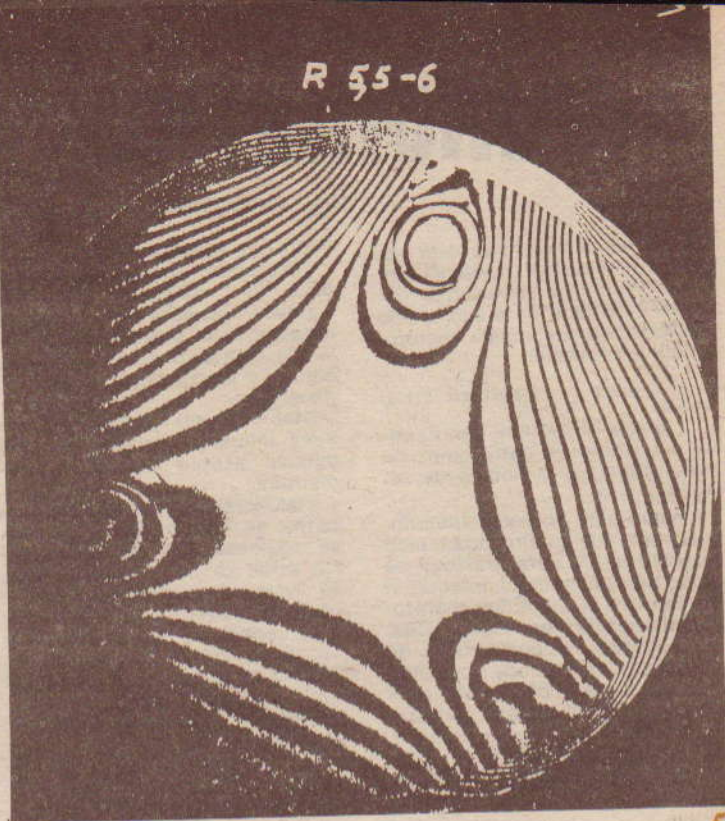
O importanță deosebită în specificul fabricației de automobile

o au furnizorii de piese și subsambluri, deoarece produsul final — automobilul — este afectat direct de suma calității acestor produse. În ceea ce privește automobilele care se exportă, automat, unele din aceste produse ajung a se compara direct calitativ cu alte produse similare de pe alte piețe. Luînd drept exemplu bobina de inducție de 12 V, aceasta poate fi folosită la orice tip de autoturism, indiferent că este fabricată la Femsu (Spania), Marchall (Franța), Duceffier (Franța), Magnetti-Marelli (Italia), Bosch (R.F.G.) sau la I.A.E.A. — Sf. Gheorghe. Acești furnizori ai uzinelor de montaj au o atenție permanentă în direcția ameliorării tehnice și calitative a produselor lor, tocmai pentru a face față situației de mai sus.

Despre acest fenomen, care a cuprins și cucerit întreg globul pămîntesc, în special prin utilitatea lui, s-au scris și se vor mai scrie foarte multe, automobilul fiind astăzi una din preocupările cele mai importante ale omului. Este cu atît mai important să ne aducem cu toții contribuția la binele și progresul lui, indiferent că proiectăm la planșetă un ansamblu sau exploatăm un automobil.



7



R 55-6

TUROMETRU

Ing. COSTACHE FLOREA

Turometrul electronic este, de fapt, un convertor frecvență-tensiune. Frecvența impulsurilor generate în bobina de inducție este proporțională cu turația motorului, conform relației:

$$f = \frac{n}{30} \text{ unde } f = \text{frecvența în Hz}$$

n = turația în rot/min, pentru cazul unui motor în patru timpi, cu patru cilindri și o bobină de inducție.

Fiecare din aceste scinte-impuls deschide pentru scurt timp tranzistorul T_1 , care are rolul de protecție a circuitului integrat și de formare a frontului scăzător ce acționează monostabilul CIM.

La ieșirea monostabilului se obține un număr de impulsuri dreptunghiulare de durată constantă, egal cu numărul de scințe produs de bobina de inducție.

Instrumentul indicator I , care are rolul de integrator, va arăta valoarea medie a succesiunii de

impulsuri dreptunghiulare.

Creșterea turației motorului duce la creșterea frecvenței scințelor produse de bobina de inducție și la creșterea numărului de impulsuri dreptunghiulare, deci și a valorii medii a tensiunii generate.

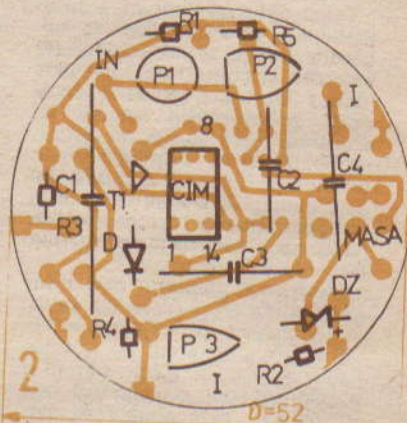
Stabilizatorul parametric elimină influența variației tensiunii bateriei asupra etalonării turometrului.

Etalonarea se face astfel: cu borna de intrare legată la masă se reglează din potențiometrul P_3 , astfel ca acul instrumentului să indice diviziunea zero. De la un generator de semnale dreptunghiulare se introduce la borna de intrare un semnal de 200 Hz pentru o turație de 6 000 rot/min și se reglează din potențiometrul P_2 acul instrumentului la capăt de scală.

Din potențiometrul P_1 , se reglează amplitudinea impulsurilor ce deschid tranzistorul T_1 , el pu-

ținând fi înlocuit cu un divizor rezistiv sau eliminat, atunci când amplitudinea impulsurilor preluate de la bobina de inducție nu este atât de mare încât să distrugă tranzistorul.

O indicație asupra faptului că tranzistorul T_1 este deschis și închis de impulsurile preluate de la bobina de inducție ne-o dă inșuși instrumentul I , care, pentru orice turație, va trebui să indice o anumite valoare. Dacă instrumentul I rămâne pe zero în-



ÎNCĂRCĂTOR AUTOMAT PENTRU ACUMULATOARE

Ing. IOSIF LINGVAY

După cum se știe, durata de funcționare corectă a unui acumulator, în special în cazul acumulatorilor acide cu plumb este determinată, în primul rând de corecta exploatare și întreținere a acestora. În acest sens, se recomandă ca acumulatorii să fie menținute în stare încărcată, iar în cazul unor perioade mai lungi de timp de neutilizare să fie descărcate cu un curent potrivit (1/10—1/15 din capacitatea exprimată în Ah). În urma descărcărilor de „menținere” sau „formare”, bateriile de acumulatori trebuie imediat încărcate.

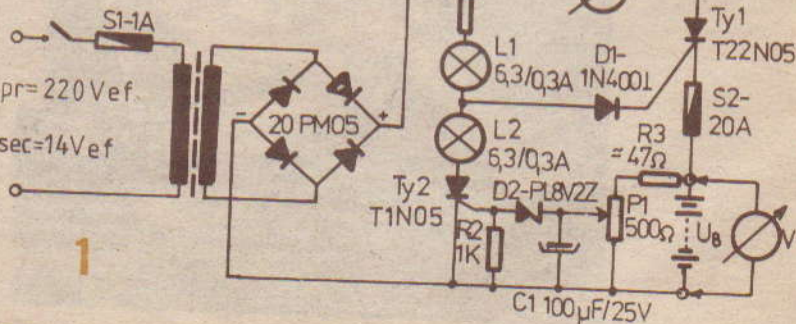
Încărcarea bateriilor de acumulatori este o operație relativ simplă, însă deosebit de pretențioasă, determinând în foarte

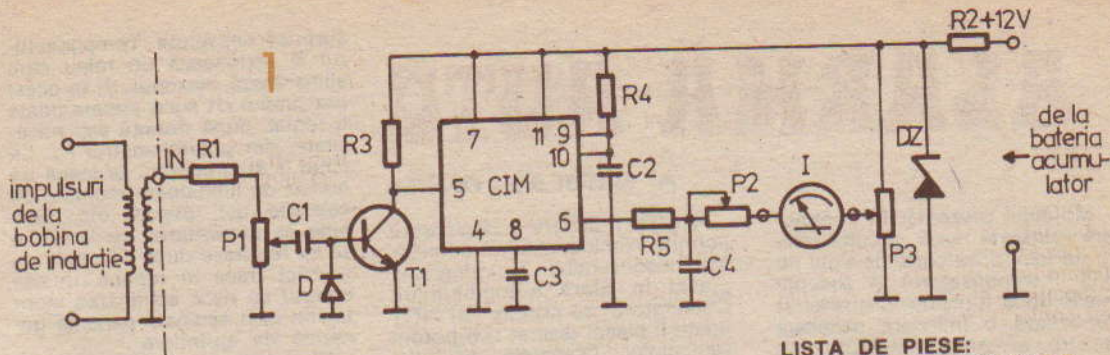
mare măsură durata de funcționare.

O încărcare corectă a bateriei de acumulatori trebuie să asigure:

- un curent de încărcare de maximum 1/10 din capacitatea bateriei, exprimat în Ah, adică o baterie de 64 Ah va fi încărcată cu maximum 6,4 A;

- curentul de încărcare să scadă progresiv odată cu creșterea stării de încărcare a bateriei;
- la încărcarea completă a





LISTA DE PIESE:

R₁ — 1 kΩ; R₂ — 150 Ω; R₃, R₅ — 10 kΩ; R₄ — 150 kΩ; C₁ — 0,22 μF; C₂ — 0,022 μF; C₃, C₄ — 10 nF; CIM — βE 555; T₁ — BC172; D — 1N4001; DZ — PL9V1; P₁, P₃ — 10kΩ, potențiometru semireglabil; P₂ — 100 kΩ, potențiometru semireglabil.
 Toate rezistoarele au toleranța ±5% și puterea 0,5 W, iar condensatoarele au tensiuni mai mari de 9 V.

seamnă că tranzistorul T₁ nu este deschis de impulsurile preluate de la bobina de inducție și atunci se acționează potențiometrul P₁.

Schema se realizează pe cablaj imprimat din figura 2, de formă circulară, pentru a înlesni prinderea lui în spatele instrumentului când acesta este circular.
 La nevoie, placa cu cablaj im-

primat se taie dreptunghiular dacă se folosește un instrument dreptunghiular.

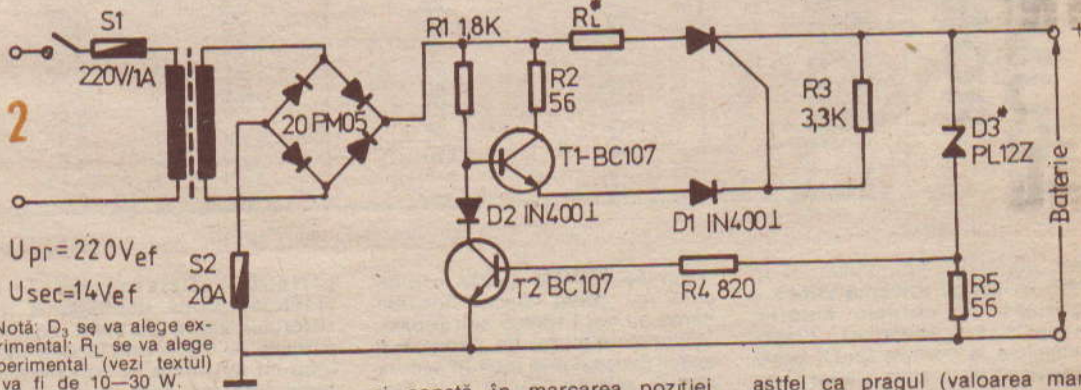
Se recomandă ca impulsurile de la bobina de inducție să fie preluate printr-un cablu ecranat din motive de siguranță în exploatare. Impulsurile de la bobina de inducție se preiau printr-o înfășurare alcătuită din 3—10 spire, montată în jurul gîtului bobinei.

bateriei, curentul de încărcare să se reducă automat la valoarea curentului de pierdere, împiedicînd astfel supraîncărcarea bateriei, respectiv distrugerea masei active (pastei) de pe electrozi.
 Montajul din figura 1 asigură

acumuloare de 12 V. În cazul unor baterii de 6 V tensiunea din secundar va fi de maximum 7 V, dioda D₂ va fi PL 3V9Z, iar becurile L₁ și L₂ de 3,5/0,2A.

Reglarea montajului se realizează cu ajutorul unui voltmetru

a diodei Zener. În timpul exploatarii nu se va depăși această poziție a lui P, pentru a nu supraîncărca bateria de acumulare. Constructorii mai experimentați pot să aleagă valoarea lui R₃.



Notă: D₃ se va alege experimental; R₁ se va alege experimental (vezi textul) și va fi de 10—30 W.

aceste cerințe și poate fi folosit atât pentru încărcarea bateriilor descărcate, cât și pentru menținerea stării de încărcare a bateriilor stocate timp îndelungat. Montajul asigură un curent de încărcare potrivit, indiferent de starea de încărcare a bateriei, și în momentul încărcării complete intrerupe încărcarea.
 Cu elementele specificate în schemă se încarcă baterii de

și constă în marcarea poziției potențiometrului P₁ pentru care curentul de încărcare, indicat de ampermetrul A, devine zero la o baterie încărcată. Voltmetrul se montează ca în schemă, iar bateria se consideră încărcată cînd la bornele ei tensiunea este de 14,4 V (acumuloare de 12 V), respectiv de 7,2 V (acumuloare de 6 V). Această poziție este funcție de dispersia valorilor parametrilor de poartă ai celor două tiristoare și ale tensiunii de avalanșă

astfel ca pragul (valoarea marcată) lui P₁ să coincidă cu capătul „de sus” al cursei acestuia.

Montajul din figura 1 funcționează astfel: la punerea sub tensiune, pe anozii tiristoarelor Ty1 și Ty2 apare tensiunea pozitivă pulsatorie, prin redresarea tensiunii secundarului transformatorului cu puntea redresoare 20PM05. Prin R₁, L₁ și D₁, se deschide tiristorul Ty1 și începe încărcarea bateriei, producînd creșterea tensiunii la bornele

ALARMĂ AUTO

A. NICOLAE - Crivina

Montajul prezentat în continuare folosește două circuite integrate temporizatoare, de tipul μ E 555. Temporizatorul A îndeplinește două funcțiuni distincte: a) furnizează o întârziere necesară pentru armarea sistemului, în timp ce automobilul iese din mașină; b) furnizează o întârziere ce permite conducătorului vehiculului să intre în automobil și să dezafecteze alarma.

Întârzierea se poate calcula cu formula:

$$T = 1,1 (R_1 + R_2)C_1$$

Această întârziere la declanșarea permite eliminarea unui comutator neconvenabil și vulnerabil, plasat în afara automobilului. Comutatorul de pornire (START) poate fi plasat discret sub bordul vehiculului. Comanda de întârziere la declanșare se trimite prin intermediul unui limitator acționat de ușa din față-stînga. Din potențiometrul R_1 , se poate regla, după dorință, timpul de întârziere la acționare.

Este bine ca C_1 să fie cu tantal stabil în timp, pentru a nu avea

surprize neplăcute. Temporizatorul B acționează un releu care alimentează claxonul. Și în acest caz timpul cît sună alarma poate fi reglat, după dorință sau necesitate, din potențiometrul R_4 . La pinul 5 al circuitului se leagă un număr de limitatoare montate pe celelalte uși, capotă etc. Este bine ca alimentarea cu tensiune să se realizeze după ce cheia de contact trece în repaus. În caz contrar se riscă acționarea montajului prin semnale parazite generate de aprindere.

Cînd alarma este pusă în funcțiune, temporizatorul B este acționat de tranziția de la ieșirea temporizatorului A. După un moment inițial, în care tiristorul previne acționarea temporizatorului B, alarma poate fi pusă în funcțiune de oricare din senzorii montați pe uși, capotă etc.

ACUMULATOARE ROMÂNENEȘTI

Tipul bateriei	Tensiunea nominală (V)	Capacitatea nominală la 20 h descărcare (Ah) C_{20}	Curentul de încărcare (A)	
			I_1	I_2
6F8	6	8	0,8	0,4
6F16	6	16	1,6	0,8
6Ds84	6	84	8,4	4,2
6Ds98	6	98	9,8	4,9
6Ds112	6	112	11,2	5,6
12Ds70-1	12	70	7,0	3,5
12Ds70	12	70	7,0	3,5
12Ds84	12	84	8,4	4,2
12Es105	12	105	10,5	5,25
12R45	12	45	4,5	2,25
12D72	12	72*	7,2	3,6
12-44	12	44	4,4	2,2
12-55	12	55	5,5	2,75
12-66	12	66	6,6	3,3
12-77	12	77	7,7	3,85
12-88	12	88	8,8	4,4
12-110	12	110	11,0	5,5
12-143	12	143	14,3	7,15
12Es180	12	180	18,0	9,0

acesteia (UB). În momentul în care se atinge valoarea critică a tensiunii la bornele bateriei (aceasta s-a încărcat), crește tensiunea la bornele lui C_1 peste tensiunea de avalanșă a lui D_2 și se amorsează tiristorul Ty_2 . În acest moment scade tensiunea între anodul și catodul acesteia la circa 1-1,5 V și se aprind becurile L_1 și L_2 , iar tensiunea din punctul comun al acestora devine insuficientă pentru amorsarea lui Ty_1 . Din cele de mai sus rezultă că intensitatea luminoasă a lui L_1 și L_2 indică nivelul de încărcare al bateriei, care este încărcată complet la lumina maximă a becurilor L_1 și L_2 .

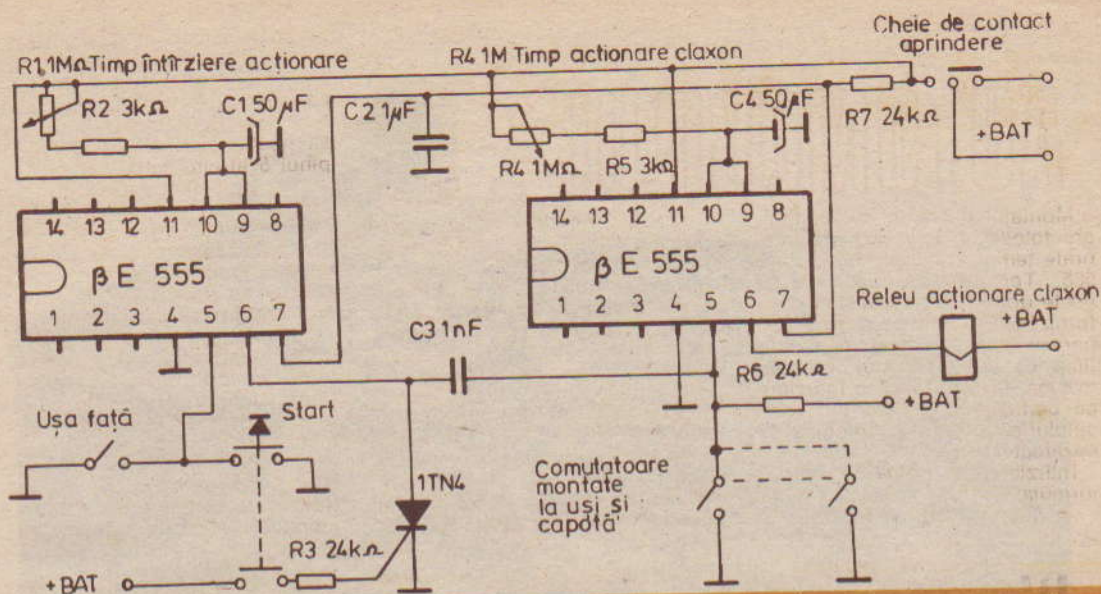
Puntea 20PM05 poate fi înlocuită cu patru diode independente de tipul 10Si05 sau 20Si05.

Transformatorul de rețea va fi astfel dimensionat încît în secundar să asigure $I_5=20$ A la tensiunile specificate.

Un montaj ceva mai pretentios este prezentat în figura 2. Montajul funcționează astfel: la cuplarea bateriei descărcate ($U_B = 10-12$ V) între bornele + și - ale încărcătorului, dioda Zener D_3 , de tipul PL 12 Z, este închisă și tranzistorul T_2 (BC 107) blocat. Ca urmare, tranzistorul T_1 are baza polarizată + prin R_1 (1,8 k Ω) și conduce, adică debitează semnal de poartă prin D_1 ,

(1N4001) tiristorului Ty_1 (T16N05). După deschiderea tiristorului apare curentul de încărcare ce trece prin acesta ațit timp cît tensiunea la bornele bateriei este mai mică decît valoarea momentană a tensiunii semisinusoidale debitate de puntea redresoare (20PM05).

În momentul atingerii stării de încărcare, cînd tensiunea la bornele fiecărei celule atinge 2,4 V (14,4 V pe baterie), se deschide D_3 și trece în stare de conducție T_2 , apropiind potențialul bazei lui T_1 de cel a masei. Astfel, tranzistorul T_1 se blochează și nu mai permite deschiderea tiristorului Ty_1 , adică se oprește încărcarea.



ȘTERGĂTOR AUTOMAT DE PARBRIZ

Cu ajutorul montajului din figură, relativ simplu, se optimizează frecvența de baleiaj a ștergătorului de parbriz, în funcție de condițiile meteorologice concrete, reducând numărul de ștergeri/minut la minimum necesar, fără intervenție la întrerupătorul

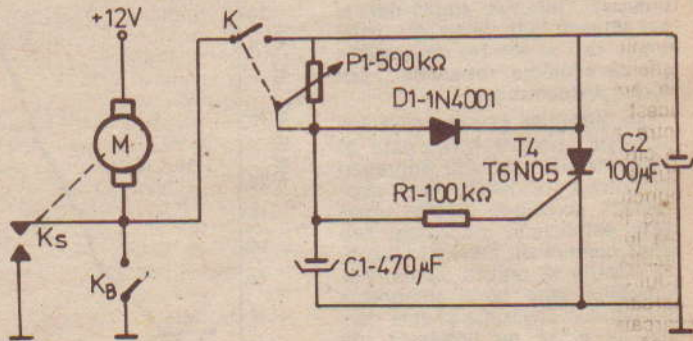
Dioda D_3 se va alege din mai multe exemplare, astfel ca deschiderea lui T_2 să se producă atunci când tensiunea la bornele bateriei a atins 14,4 V. Intensitatea maximă a curentului de încărcare va fi determinată de capacitatea transformatorului și de valoarea rezistenței de limitare R_L . La un transformator dat, R_L se va alege experimental, ținând cont de cele arătate în introducerea și de capacitatea acumulatorului. În cazul bateriilor de acumulare cu $U_B = 6$ V se va monta în locul lui PL12Z (selectat) o diodă (D_3), cu tensiunea de avalanșă corespunzător scăzută, cum ar fi PL6V2Z.

de bord. Folosirea montajului prezintă avantajul că viteza unghiulară a ștergătorului de parbriz (timpul necesar unei ștergeri) nu se modifică. Montajul înlocuiește un întrerupător de bord clasic, care se comută singur (automat), la intervale egale de timp, reglabil după dorința automobilistului, în funcție de condițiile concrete.

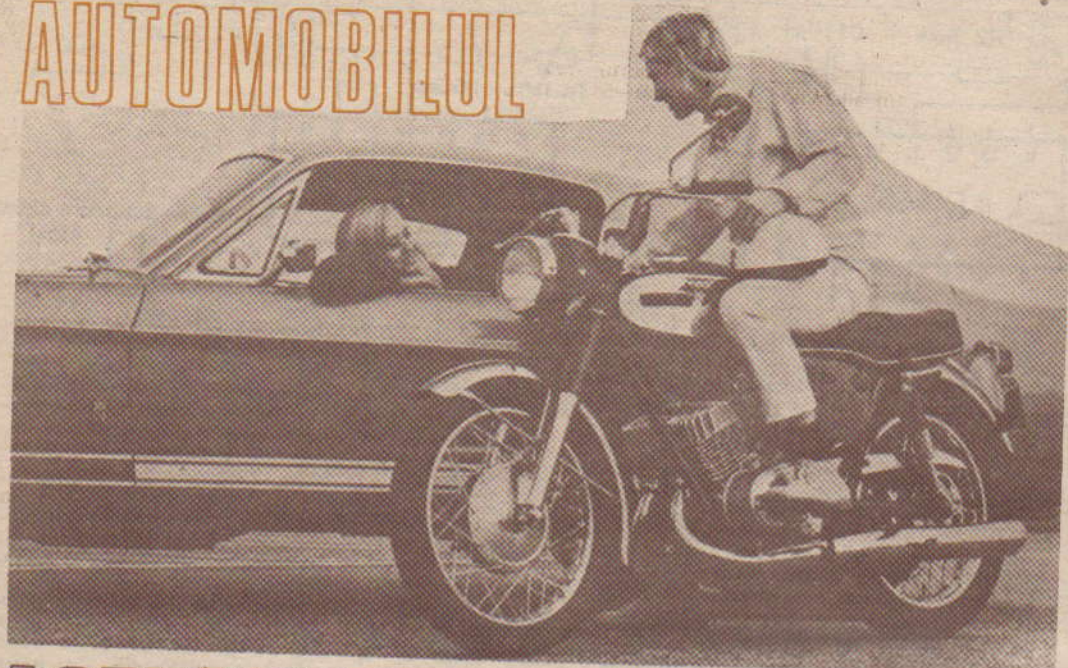
Montajul funcționează astfel: la

închiderea comutatorului K, prin potențiometrul R_1 , se încarcă condensatorul C_1 . În momentul în care tensiunea la bornele lui C_1 atinge tensiunea de poartă (V_{GT}) a tiristorului T_4 , acesta trece în stare de conducție. Prin tiristorul astfel deschis va trece curentul ce acționează motorul ștergătorului de parbriz, scoțind ștergătoarele din poziția de „cîmp de cursă”. Prin tiristorul deschis și prin D_1 , se descarcă și condensatorul C_1 și se stinge T_4 , iar motorul ștergătorului de parbriz, datorită sistemului electromecanic original din sistem (K_S), își va continua cursa pînă cînd revine iar la poziția de repaus, cînd procesul începe din nou.

Montajul se execută pe o placă ce se montează în spatele bordului, pe care se scoate axul potențiometrului. Montajul se alimentează de la punctul „cald” al întrerupătorului de parbriz de la bord (K_B).



AUTOMOBILUL



ACTUALITATE ȘI PERSPECTIVĂ

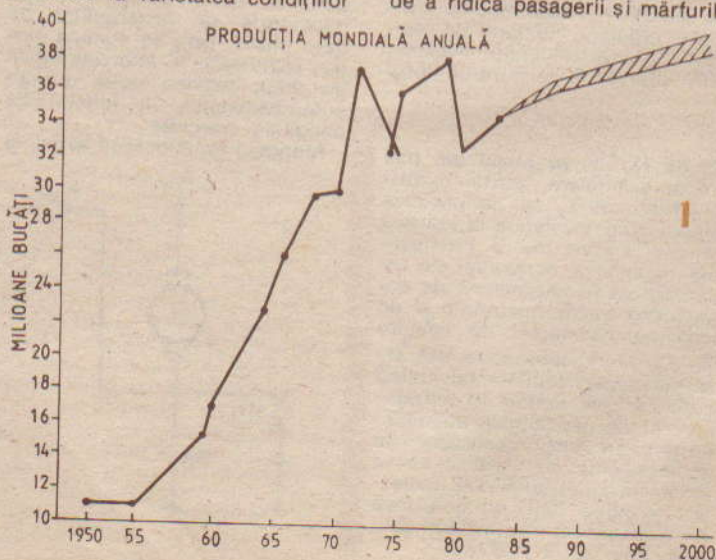
Dr. ing. MIHAI STRATULAT

Deși cu o biografie marcată de cele mai curioase meandre, niciodată despre automobil nu s-a discutat mai mult decât astăzi; poate nici la nașterea sa, cînd „trăsura fără cai” își făcea intrarea pe drumurile publice amuzînd pe unii oameni, contrariînd sau înpăimîntînd de-a dreptul pe cei mai mulți. Rînd pe rînd, hulit și adulat, exclus din societate și readus în centrul ei, automobilul formează astăzi subiectul dezbaterii nu numai a specialiștilor și, mai ales, nu numai a acestora. Cele mai ample dezbateri vizează alte laturi ale existenței sale și ele țin de sociologie, de ecologie, urbanistică, politică, economie.ș.a.

Dar discuțiile și polemicile vehemente, uneori înveninate și tranșante, în care sînt angrenați deopotrivă specialiști, dar și economiști, sociologi, medici, urbanisti, esteticieni, viitorologi sau chiar oameni de litere și filozofi, nu trebuie să creeze teamă. Automobilul face parte integrantă din actuala civilizație și este normal ca el să nu lipsească din miezul dezbaterilor, al căutărilor

și al planurilor de perspectivă. Este neîndoios că ceea ce a făcut ca astăzi automobilul să constituie cel mai important și mai răspîndit mijloc de transport îl constituie neîntrecuta sa adaptabilitate la varietatea condițiilor

climatice de pe glob, capacitatea de manevră superioară pe drumurile și solurile cele mai diferite, ca și incontestabilul avantaj de a executa așa-numitul transport „din poartă în poartă”, adică de a ridica pasagerii și mărfurile



de la domiciliu și a depune încărcătura transportată la punctul final al călătoriei — lucru pe care nu-l pot face nici trenurile, nici navele și nici avioanele.

Iată suficiente argumente care justifică de ce nici un alt mijloc de transport existent nu poate concura automobilul, înlăturându-l din actuala sa poziție. Exploatat în diverse scopuri, automobilul este, totodată, obiectul tehnic de pe urma căruia trăiesc milioane de oameni de pe întreg globul, adică toți cei angajați în proiectarea, fabricarea, exploatarea, în întreținerea și repararea sa — ceea ce explică imensul interes acordat evoluției sale.

Există însă și unii factori — așa cum au existat în cursul întregii sale existențe, care peste trei ani devine centenară — ce umbresc perspectiva apropiată. Penuria de carburanți, normele ecologice și securitatea circulației — iată principalele maladii actuale ale automobilului.

„INAMICUL PUBLIC NR. 1”

Este de largă și incontestabilă notorietate faptul că automobilul exercită asupra mediului o poluare complexă: chimică, optică și fonică.

Zilnic, actualul parc mondial aruncă asupra omenirii 250—280 milioane de tone de substanțe toxice, constituite, în principal, din oxid de carbon, oxizi de azot și hidrocarburi, ale căror efecte asupra sănătății și mediului sînt catastrofale. Cota de poluare diferă în funcție de gradul de motorizare; de exemplu, ea atinge 60% în S.U.A., 25% în Franța, 20% în R.F.G. etc. În centre aglomerate se ating recorduri neliniștitoare, cum ar fi acel 89% în Los Angeles, fapt ce atrage atenția asupra luării măsurilor cunvenite.

Pe de altă parte, zgomotul produs de rulajul automobilelor în centrele populate constituie unul din cei mai importanți factori de stres. Cifre statistice arată că în unele țări, cum este S.U.A., de pildă, zgomotul urban își dublează intensitatea la fiecare deceniu, constituind un pericol pentru sănătatea locuitorilor.

Devenit una din principalele cauze ale mortalității, automobilul este supus de mai mulți ani unei necruțătoare analize sub aspectul securității, pentru a reduce înspăimîntătorul nivel al mortalității rutiere cotidiene: 230—270 mii de cazuri.

În sfîrșit, dar nu în ultimul rînd ca importanță, foamea de com-

bustibil, spectrul golirii canistrei de combustibili hidrocarbonați fac ca perspectiva vehiculelor rutiere motorizate să capete tonuri sumbre. Dacă se ține seama că în transportul rutier se consumă zilnic 540—560 milioane tone de benzină și 570—590 milioane tone de motorină și se compară aceste cifre cu rezervele existente, nu se poate să nu se ajungă la concluzia că viața automobilelor echipate cu motor termic este pe sfîrșite.

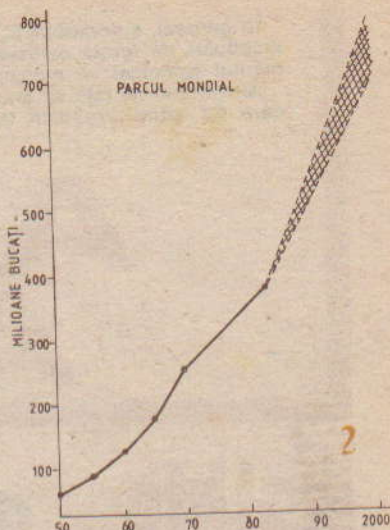
Dar automobilul încă luptă, și chiar cu șanse de supraviețuire, în viitorul apropiat. Aceasta o spune introducerea normelor interne și internaționale privitoare la emisia de noxe, pe care automobilul a ajuns să le respecte, o spun măsurile de securitate pasivă și activă care tind să desființeze trista titulatură de „omorător de oameni” acordată automobilului; în sfîrșit, pentru aceasta pledează reducerea constantă și substanțială a consumului de carburanți la toate tipurile de autovehicul.

ÎNCOTRO?

Așadar, ce se va întîmpla cu automobilul? La această întrebare se poate răspunde numai dacă ne amintim că în întreaga sa istorie evoluția parcului mondial și a producției a fost determinată, de fapt, de doi factori: utilitatea autovehiculelor și numărul populației. În epoca noastră s-a mai adăugat un element hotărîtor: rezervele de combustibil.

Primii doi factori au acționat și acționează și astăzi constant pentru creșterea producției și parcului mondial, fapt ilustrat de graficul din figurile 1 și 2. Cifrele absolute arată că automobilul s-a dezvoltat neîntrerupt pînă astăzi, cu mici excepții. Cel de-al treilea a intervenit cu caracter restrictiv după anul 1973, odată cu declanșarea crizei combustibililor, an care marchează și o scădere a producției mondiale, relansată însă după 1975.

În ceea ce privește utilitatea și atracția în mase, acestea sînt suficient de bine exprimate prin densitatea de vehicule raportată la mia de locuitori. Dacă se iau în considerare numai autoturismele, se constată că gradul de motorizare este extrem de variat de la o țară la alta, în funcție de posibilități, dar și de politica de dezvoltare a transporturilor; în S.U.A. există 530 autoturisme la mia de locuitori, în R.F.G.—369, în Franța—345, în Anglia—268.



în Japonia—196. În U.R.S.S., unde există 30 de autoturisme la mia de locuitori, specialiștii sovietici afirmă că nivelul optimal al densității motorizării este de 100—120 de vehicule la mia de locuitori, avînd în vedere politica statului de dezvoltare a transportului în comun.

Media pe glob a crescut de la 25 de autoturisme la mia de locuitori în anul 1950 la 91 în 1980 și se prevede că va ajunge la 100—125 în anul 2000 — ceea ce argumentează creșterea prognozată a producției și a parcului mondial, date fiind utilitatea automobilului, precum și evoluția numărului de locuitori ai planetei pînă la sfîrșitul secolului.

Este adevărat că ritmurile de dezvoltare a producției și parcului mondial au scăzut constant în raport cu anul 1950, deși față de acest an, cînd pe glob erau înmatriculate 62,2 milioane de autovehicule, se mizează pe fantasmatică cotă de 700—800 milioane în anul 2000, adică pe o creștere de mai bine de zece ori a numărului de înmatriculări! Ritmul însă a scăzut și scade constant: în deceniul al șaselea, ritmul era 92,8%, în anii '70—'80, el a coborît la 73,7% și se așteaptă ca în ultimul deceniu al secolului actual înmatricularea să cunoască un ritm de numai 29,3%.



Și astfel, cu toate prorocirile sumbre, automobilul continuă și va continua să se dezvolte și în viitor. Depinde numai de om să-l facă adaptabil noilor condiții, să-l folosească în mod pașnic, conservîndu-i și dezvoltîndu-i aptitudinile la cerințele viitorului.

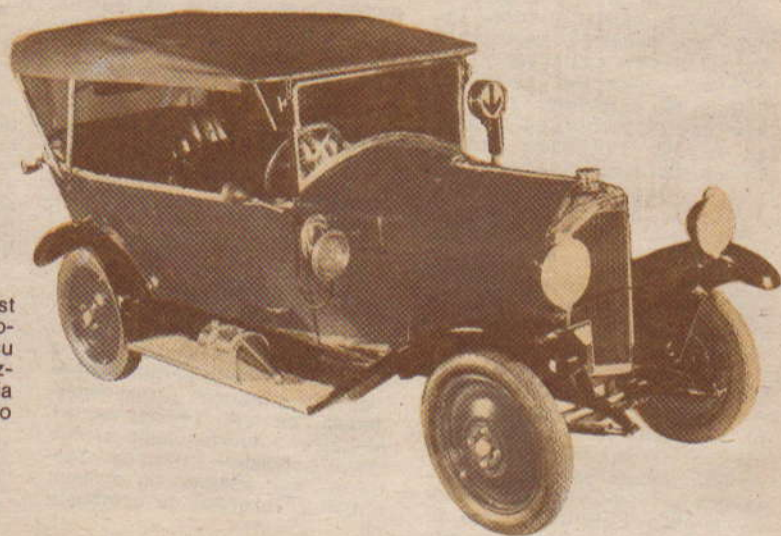
În general, automobilele, și în special automobilele, sînt atrași în special de aspectul automobilului, de forma caroseriei, de culoarea acesteia și, în ultimă instanță, se informează de elementul principal — motorul.

Almanahul de față va prezenta fotografiile unei suite de automobile — realizări în timp —, fiecare tip avînd explicații la „ceea ce nu se vede”, și anume motorul.

ALBUM AUTO

mathis tip m

Produs în Franța (1919), acest automobil era echipat cu un motor în patru timpi cu 4 cilindri, cu o capacitate de 1 100 cm³, dezvoltînd o putere de 16 CP. Cutia de viteze cu 4 trepte asigură o viteză maximă de 70 km/h.



Acest tip de autoturism a fost produs în 1925 în Italia. Poședa un motor în 4 timpi cu 4 cilindri de 990 cm³ ce dezvoltă 20 CP. Cutia de viteze avea 3 trepte. Viteza maximă: 80 km/h.

fiat 509

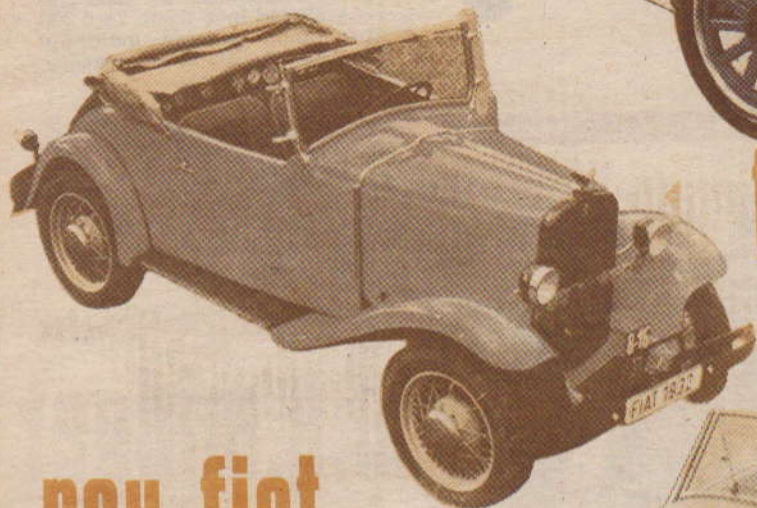
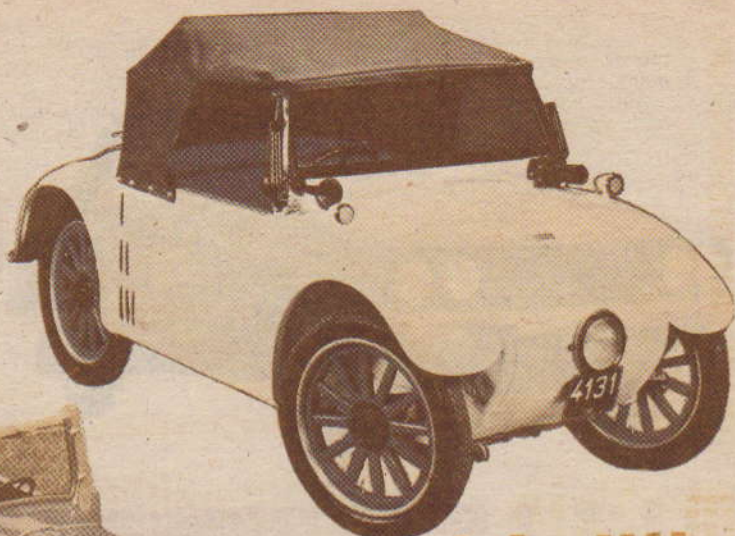


wartburg 353

Acest tip de autoturism a început să fie produs în R.D. Germană începînd cu 1981. Are motor cu 3 cilindri — 2 timpi, capacitate 992 cm³. La 4 250 ture/minut dezvoltă 50 CP. Viteza maximă: 130 km/h.

hanomag

Produs al uzinelor germane în 1926, acest autoturism dezvoltă o viteză de 60 km/h, motorul de 500 cm³ și 10 CP (un cilindru — 4 timpi). Cutia de viteze cu 3 trepte, greutatea proprie 450 kg.



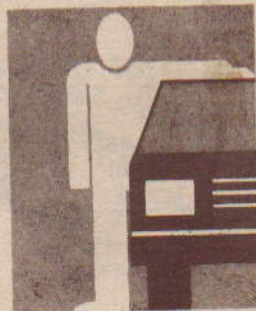
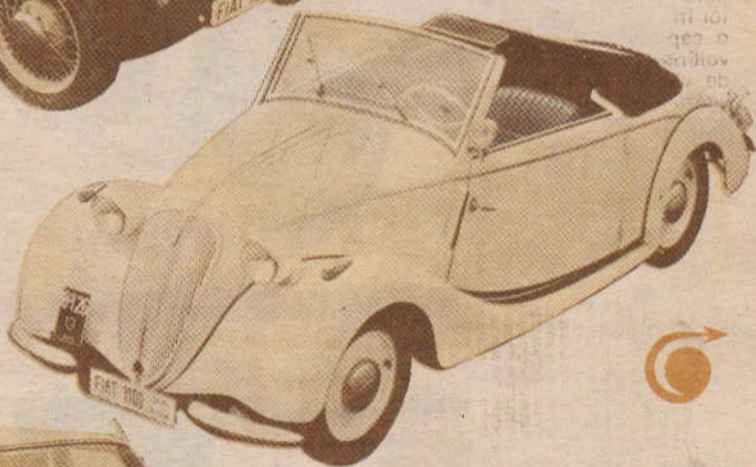
fiat balilla

La o capacitate de 995 cm³ motorul dezvoltă o putere de 20 CP la o turație de 3 400 rotații/minut. Motorul avea 4 cilindri în 4 timpi și era răcit cu apă. Dezvolta o viteză de 85 km/h.

nsu-fiat

În 1938, cu un motor de 4 cilindri în 4 timpi răcit cu aer și o capacitate de 1 090 cm³ la o turație de 4 000 ture/minut (32 CP), acest autoturism se putea deplasa cu 115 km/h.

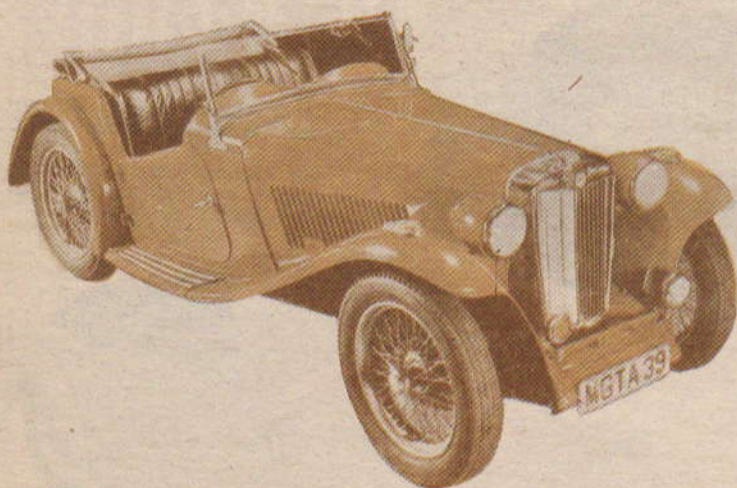
Lung de 3 920 mm, lat de 1 350 mm, înalt de 1 540 mm, avea greutatea de 870 kg.





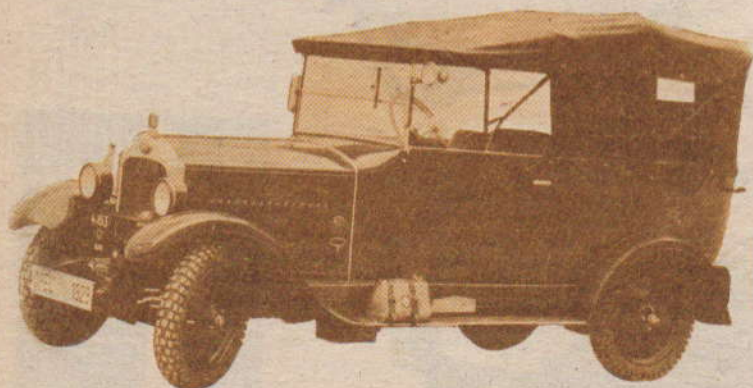
dacia 1310

Produs al uzinelor „Dacia” din Pitești, autoturismul are un motor cu o capacitate de 1 289 cm³ — 4 cilindri în 4 timpi. La 5 300 ture/minut, puterea motorului este de 56 CP. Viteza maximă: 140 km/h.



m.g. midget

Motorul de 1 292 cm³ cu 4 cilindri dezvoltă 50 CP la o turație de 5 400 ture/minut. Viteza maximă este de 130 km/h, ceea ce pentru 1939 reprezenta o performanță.



opel 4/20

Fabricat în 1929, motorul avea 4 cilindri, 4 timpi cu o capacitate de 1 018 cm³. La 3 500 ture/minut, puterea era de 20 CP. Viteza maximă 80 km/h.

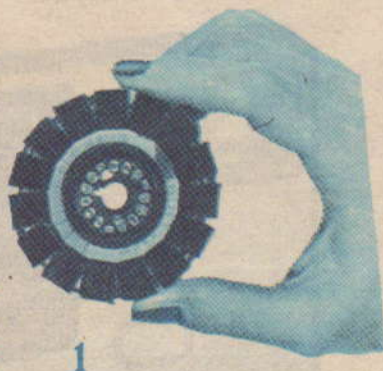


FILMUL DISC

Plecând probabil de la dorința simplificării la maximum a operațiilor de manevrare a unui aparat fotografic și a fotografierii propriu-zise, firma KODAK a lansat pe piață filmul disc. Este vorba, de fapt, de un ansamblu specializat aparat fotografic-film. Figura 1 redă filmul în discuție, practic un disc fotosensibil cuprinzând 15 negative color, plasate periferic. Formatul fiecărui negativ este de 8 x 10,5 mm, încadrându-se în clasa formatelor subminiatură. Filmul este de sensibilitate unică, respectiv 24 DIN. Avantajele acestui tip de material fotosensibil, respectiv planfilm rotund, constau în:

- lipsa necesității derulării într-o casetă inițială;
- grosimea foarte mică a casetei și, respectiv, a aparatului fotografic.

Filmul se livrează într-o casetă specială, groasă de numai 7 mm



și cu dimensiunea maximă de 70 mm. Introducerea acestei casete în aparatul fotografic se face tot atât de simplu ca introducerea unei casete muzicale într-un casetofon.

Aparatele fotografice concepute special pentru acest sistem sînt de mare simplitate constructivă din punct de vedere optic și mecanic. Expunerea este automată, măsurarea luminii făcîndu-se grație unui fotoelement dispus frontal (măsurarea exterioară a luminii). Partea electronică este compactă, avînd ca elemente de bază două circuite integrate specializate. Funcțiile realizate de electronica aparatelor sînt:

- măsurarea luminii;
- asigurarea expunerii corecte;
- încărcarea blitz-ului (la aparatele prevăzute cu blitz încorporat);
- declanșarea blitz-ului, cînd condițiile de iluminare impun;
- comanda transportului filmului.

Transportul filmului este automat, permițînd efectuarea unei fotografii după 0,5 s. Acționarea obturatorului și a diafragmei este, de asemenea, automată.

Ca sursă de energie se folosesc la unele aparate două baterii cu litiu de 3 V sau, la alte modele, o baterie de 9 V. Energia furnizată de aceste baterii este suficientă pentru cca 2 000 de imagini, ceea ce înseamnă că înlocuirea lor nu este practic necesară.

Blitz-ul încorporat se încarcă rapid, circa o secundă, și asigură luminarea necesară pe o distanță de 5 — 5,5 m.

Obiectivul special realizat pentru acest tip de aparate este un obiectiv relativ luminos, deschiderea maximă 2,8, cu distanță focală de 12,5 mm. Este asferic și cuprinde 4 lentile (nelipite între ele). Reglarea clarității nu este necesară, cîmpul de claritate întinzîndu-se de la 1,2 m la

MATERIALE FOTOSENSIBILE ROMÂNEȘTI

Fotoamatorii au găsit deja în magazine produse fotografice românești sub marca AZO și au putut să le testeze constatănd buna lor calitate. Este vorba în primul rând de hîrtia fotografică alb-negru AZOBROM, de filmele negative AZOPAN, de hîrtia color AZOCOLOR.

Ing. VASILE CĂLINESCU

Față de hîrtia ARFO, noul sortiment are caracteristici sensimetrice superioare ca sensibilitate și contrast, oferind fotografii cu o bogăție tonală superioară și cu un grad de alb mai bun.

Hîrtia AZOBROM este o hîrtie pe suport normal, celulozic, bariat cu un strat de emulsie fotc-

sensibilă pe bază de bromură de argint, sensibilizată cromatic, cu excepția intervalului 380—520 nm. Se simbolizează cu litera B.

Se fabrică în cinci gradații, respectiv moale (M), specială (S), normală (N), contrast (C) și extracontrast (EC). Suportul poate fi (O) semicarton (gramaj 175 g/m²) sau (1) carton (gramaj 260 g/m²), alb (1) sau gălbui (2). Hîrtia AZOBROM se livrează în șase calități de suprafață, respectiv lucioasă (1), semimată (2), mată (3), raster (7), filigran (8), cristal (9). Pe suport subțire hîrtia se execută numai lucioasă.

Sortimentele se notează prin simbolurile corespunzătoare ale gradului de contrast, grosimea suportului, culoarea suportului, structura suprafeței, asemănător cu notațiile folosite la hîrtia ARFO. Astfel, BN 123 înseamnă

infin. Unele modele de aparate sînt prevăzute cu o lentilă adițională care permite efectuarea de fotografii de la 0,55 m.

Obturatorul lucrează cu un timp de expunere relativ scurt, 1/200 s, ceea ce permite și fotografierea obiectelor în mișcare cu viteze uzuale.

Toate funcțiunile se realizează automat la apăsarea micului buton al aparatului fotografic.

Aparatele fotografice destinate utilizării filmului disc se fabrică sub numele firmei KODAK sau al altor firme comerciale specializate, ca de exemplu REVUE.

Unele variante constructive pot avea și alte particularități, în general, simplificări de la datele menționate anterior. Astfel, modelul KODAK DISC 2 000 are expunere manuală, iar aparatul REVUE DISC F nu are blitz încorporat.

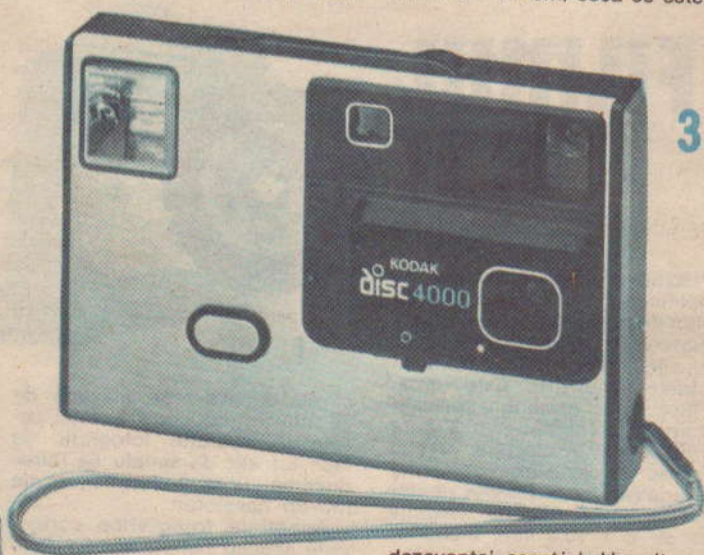
Alăturat sînt date ca exemple fotografiile a două aparate. Acest tip de aparate se caracterizează și prin greutate și dimensiuni

foarte reduse. Astfel, modelul KODAK DISC 4 000 din figura 3 are 180 g greutate și 27 x 78 x 118 mm dimensiuni.

Filmul disc și aparatele care-l folosesc reprezintă o soluție sim-

plă și comodă pentru fotografia familială.

Dimensiunile reduse ale formatului permit obținerea uzuală a unor copii pozitive de maximum 9 x 12 cm, ceea ce este un



dezavantaj esențial. Un alt mare dezavantaj al sistemului constă în unicitatea sa, filmul nefiind potrivit altor aparate și aparatul neputînd lucra cu alte filme. Răspîndirea sistemului este limitată și de aria de vînzare a filmelor, oricum mai restrînsă decît pentru filmul de 35 mm. Sistemul descris, avînd la bază filmul disc, oferă posibilități reduse de lucru, ceea ce îl face nepotrivit exigențelor fotoamatorilor.

hîrtie AZOBROM normală, suport carton gălbui cu suprafața mată.

Hîrtia AZOBROM se livrează la formatele standardizate sau în formă de sul. Pachetele conțin 10, 25, 100, 250 sau maximum 500 de file, funcție de dimensiuni. Eticheta este tipărită colorat, funcție de gradăția hîrtiei: verde pentru moale, violet pentru specială, roșu pentru normală, albastru pentru contrast, galben pentru extracontrast.

În plicurile de format mai mare de 18x24 cm se pune o coală de probă cu dimensiunile 9x12 cm din aceeași șarjă.

Păstrarea se face în ambalajul original la 15—20° C, în condiții de umiditate relativă 60—85 %, la distanță de surse de căldură sau de acțiunea luminii solare. Depozitarea hîrtiei în spații care conțin emanații de gaze, vapori de terebentină, uleiuri minerale, substanțe volatile, solvenți organici, produse cosmetice, produse de pielărie, reactivi de prelucrare nu este permisă.

Hîrtia AZOBROM, prin calitățile sale, este competitivă cu produse similare ale unor firme cu renume, precum AGFA-GEVAERT sau KODAK.

Filmul AZOPAN PS-21 este un film negativ alb-negru avînd 21 DIN sensibilitate. Se caracterizează printr-o granulație foarte fină, o bună latitudine de poză, redare superioară a detaliilor. Dezvoltarea în rețea dată de producător asigură cele mai bune rezultate, dar în activitatea curentă se poate folosi absolutul mulțumitor și revelatorul ATONAL.

Foarte bine a fost primită de către fotografiile de la noi din țară hîrtia color AZOCOLOR. Este o hîrtie plastic pe suport alb (grosime 0,25 mm), cu suprafața lucioasă (CL111) sau raster (CR117). Se prelucrează conform unui proces scurt, în trei băi (revelare, fixare/albire și stabilizare), atît la 23° C, cît și la 31° C, ceea ce convine atît amatorilor, cît și profesioniștilor. Usucarea se face în aer liber sau în mașini de uscat cu aer încălzit, recomandîndu-se să nu se depășească însă temperatura de 45°C.

Hîrtia AZOCOLOR se caracterizează printr-o bună redare a culorilor, apropiată de realitate. Culoarea pielii este redată pe o tentă caldă. În general, hîrtia AZOCOLOR se poate compara cu hîrtia produsă de AGFA, față de care este însă de cca două ori mai puțin sensibilă și ceva mai moale.

Rezultatele cele mai bune se obțin după negative mediu saturate; după negative supraexpuse apar deformări cromatice. Totodată sînt de preferat negativele executate pe filme AGFA sau de tip KODAK, după care se obțin culori mai intense. Dezvoltarea hîrtiei color se face în seturile de chimicale AZOPRINT.

Producătorul va veni în întîmpinarea doleanțelor fotoamatorilor, dacă va îmbunătăți actualul mod de ambalare a hîrtiei color. Totodată propunem Combinatului AZOMUREȘ realizarea revelatorului pentru filmul alb-negru sub formă de set, asemănător binecunoscutului ATONAL. Astfel se va asigura obținerea celor mai bune rezultate în utilizarea filmului AZOPAN.

În continuare vom informa cititorii noștri asupra noilor materiale fotosensibile produse de AZOMUREȘ pentru uzul cinea-matorilor. Este vorba de filmele reversibile alb-negru RCP18, RCP21 și RCP24 avînd sensibilitatea de 18, 21, respectiv 24 DIN.

Ne facem o datorie de onoare din a prezenta cititorilor și celelalte materiale fotosensibile din programul de fabricație cu destinație profesională în diverse domenii:

A. CINEMATOGRAFIE ȘI TELEVIZIUNE

- Film negativ alb-negru de 21 DIN, tip 2011
- Film pozitiv alb-negru CPAN, tip 2501
- Film pozitiv color CPC, tip 3501
- Film reversibil alb-negru
 - RCP 21, tip 1611 (21 DIN)
 - RCP 24, tip 1621 (24 DIN)
 - RCP 27, tip 1631 (27 DIN)

B. RADIOGRAFIE MEDICALĂ

- Film radiografic medical universal AZOIX RX—2
- Film cine-angiografic AZOIX AX—1
- Film fluorografic AZOIX MX—1
- Film seriografic AZOIX SX—1
- Film serio-angiografic AZOIX SAX—1

C. RADIOGRAFIE INDUSTRIALĂ

- Film radiografic
 - GAMAGRAF G—1 (granulație foarte fină, sensibilitate mică)



- GAMAGRAF G—2 (granulație fină, sensibilitate medie)
- GAMAGRAF G—3 (granulație medie, sensibilitate ridicată)
- Film pentru microscopie electronică AME

D. FOTOTEHNICĂ

- Hîrtie seismică AZOGRAF BS—2
- Hîrtie oscilografică AZOGRAF BO—3
- Hîrtie electrocardiografică AZOGRAF BE—2
- Hîrtie fotoculegere AZOTIP AT—HC (cu suport baritat sau polietinat)
- Hîrtie document contact AZOREFLEX CD—2
- Hîrtie document reprografică AZOSTAT BD—3
- Film fototehnic nesensibilizat lith AZOLITH CONTACT AC—51 p
- Film fototehnic ortocromatic AZOLITH SUPER ORTHOAO—71 p
- Film fototehnic de selecție de culoare AZOGRAFIC PAN AGP—33 p și AZOGRAFIC PAN AGP—23 p
- Film fototehnic nesensibilizat în semiton AZOGRAFIC N AGN—31 p și AZOGRAFIC N AGN—33 p
- Film fotoculegere AZOTIP AT—31 p
- Film geofizic AZOGRAF AG—21 p
- Film termostabil de sondă AZOTERM 100
- Film fototehnic de teledetecție aviatică AZOCART AL—21 p
- Film document negativ AZOCOPY DN—3
- Film document pozitiv AZOCOPY DP—1

Mulțumim Combinatului chimic AZOMUREȘ pentru informațiile puse la dispoziția cititorilor noștri și așteptăm cu interes apariția catalogului de produse fotosensibile.

FOTOCOLOR PRIN TRANSFER

Procedeu Polaroid, cel mai cunoscut sistem de obținere prin transfer de fotografii color, în ciuda simplității deosebite a dezvoltării, este limitat ca utilizare datorită principalului său dezavantaj: mărirea unică a formatului imaginii, mărime dată de aparatul fotografic.

Firma Kodak a dezvoltat un nou procedeu, Ektaflex PCT (Photo Color Transfer), care îmbină avantajul dezvoltării simple și realizării imaginii prin transfer cu posibilitatea obținerii unor fotografii de formate diferite prin mărire după fotograme uzuale (negative sau diapozitive).

Ideea care stă la baza procedurii PCT constă în a realiza o imagine intermediară prin mărire pe un film special, imagine care ulterior este transferată pe o hîrtie specială. Dezvoltarea se realizează într-o singură baie în decurs de 20 de secunde, iar procedeu de transfer nu durează mai mult de maximum 12 mi-

nute.

Procedeu comportă patru componente de bază:

1. Filmele de tip Kodak Ektaflex PCT Negativ pentru măriri după negative color și Kodak Ektaflex PCT Reversibil pentru obținerea de fotografii după diapozitive color.

Sînt filme color cu straturi monocrome suprapuse, permițînd difuzia coloranților și avînd suport opac, astfel încît expunerea nu este posibilă decît pe fața cu emulsie.

2. Hîrtia Kodak Ektaflex PCT este o hîrtie plastic specială sensibilă la lumină. Suportul este opac, iar emulsia sa specială formează imaginea prin difuzarea coloranților transferați din emul-

sia filmului. Hîrtia, ca și filmele de altfel, se livrează în două formate, 13 x 18 și 20 x 25 cm.

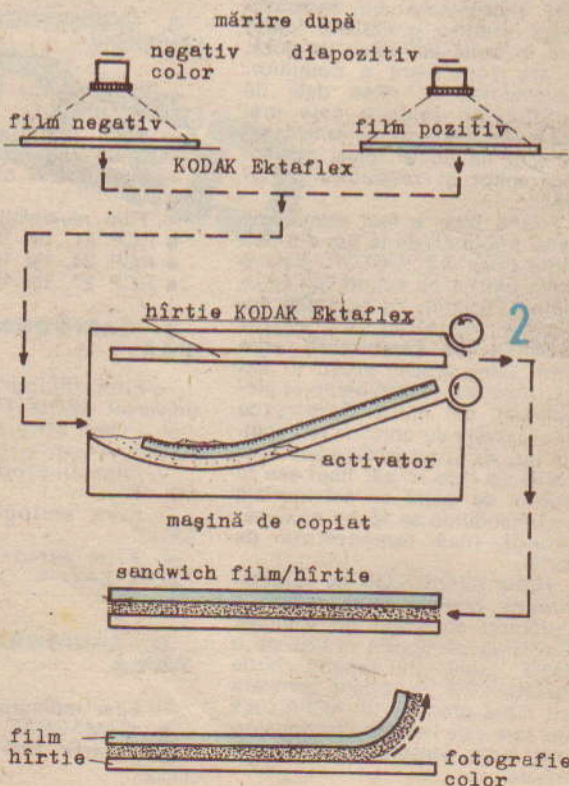
Sînt disponibile două calități pentru suprafața hîrtiei, F — lucioasă și respectiv N — mată.

3. Revelatorul soluție denumit activator. Aceeași soluție se utilizează pentru filmele negativ și cele reversibile. Lucrează într-o plajă largă de temperatură (18—27° C), se conservă timp de 12 luni și este activă 72 de ore în procesul de lucru. Capacitatea de dezvoltare este de 75 de bucăți format 20 x 25 cm, pentru o doză de lucru de 2,8 l.

4. Mașina de copiat realizează atât dezvoltarea filmului, cît și transferul imaginii, ambele procese neavînd nevoie de alimentare cu apă sau energie electrică. Modelul 8M (Kodak Ektaflex Printmaker) destinat amatorilor se acționează manual. Conține o tasă pentru activator, două valțuri și dispozitivele de ghidare pentru film și hîrtie. Formatul maxim este de 20x25 cm.

Figura 1 redă grupat componentele descrise.

Procedeu este prezentat schematic în figura 2. După un negativ sau un diapozitiv se expune filmul identic cu procedeele curente, dar plasînd fotograma în



CALENDAR octombrie

• Prima organizație de aviație comercială internațională, Compania Franco-Română, ia ființă la 10 octombrie 1921. Avioanele companiei parcurgeau ruta Paris — Praga — Viena — Belgrad — București — Constantinopol, cea mai lungă linie a epocii. Cursa inaugurală a fost realizată la 19 octombrie 1921, distanța între Paris și București fiind parcursă în 14 ore cu 4 escale.

La 11 octombrie 1925 se inaugurează impunătorul Palat al Culturii din Iași, în stil neogotic, după planurile arhitectului **Ion Berindei**. Lipsa de fonduri și războiul întrepruseseră lucrările monumentului edificii, începuse încă din 1907.

• La 15 octombrie 1783 primul om din lume — **François Pilatre de Rozier** — zboară la Paris, la înălțimea de 80 de picioare. Următoarele experiențe ale primului zburător îl vor duce la altitudini de 250 și 3 000 de picioare.

— obținerea de fotografii după negative sau diapozitive este posibilă în aceleași condiții de lucru.

Procedeul PCT nu include însă operațiile de corecție de culoare, ceea ce presupune o anumită experiență sau calificare a operatorului.

Procedeul implică materiale speciale și o mașină de copiat specifică, ceea ce constituie într-o anumită măsură un dezavantaj. Prețul fotografiilor color obținabile prin procedeul Kodak Ektaflex PCT este comparabil, de regulă, mai mic, cu cel al fotografiilor realizate prin metode normale.

Înainte de a încheia, să menționăm posibilitățile largi de manipulare a imaginii prin transferări parțiale, transferări duble sau triple, modificarea timpului de transfer, intervenții asupra filmului înainte de transfer (solari-zări, de exemplu), supraimpreșiuni etc.

introdus în soluția de dezvoltare (figura 4). În mașină s-a pus inițial o coală de hirtie cu emulsia în jos. După 20 de secunde, se acționează manivela mașinii, ceea ce determină antrenarea hirtiei și filmului printre valțurile mașinii (figura 5), emulsie contra emulsie (sandvici). Deoarece suporturile filmului și hirtiei sînt opace, procesul de transfer continuă la lumina ambiantă fără nici un pericol. Durata procesului de transfer este de cca 6—12 minute, funcție de temperatura ambiantă. După epuizarea timpului de transfer se detășează hirtia de film (figura 6). Hirtia se usucă în aer în cca 2—3 minute.

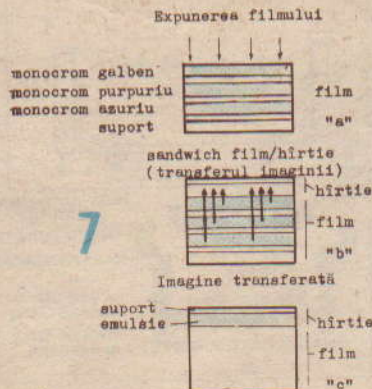
După același film se pot executa mai multe copii, saturația culorilor scăzînd treptat. Scurtîndu-se durata transferului, se obțin culori mai pale, prelungindu-l se obțin culori calde, dense. Cînd se fac mai multe copii, durata activării se reduce la 3—5 secunde, iar separarea hirtiei de film se efectuează la întuneric pentru a preveni voalarea filmului.

Interesant de remarcat este faptul că, prin scurtarea timpului de transfer, se pot obține dominante dorite, dată fiind apariția succesivă a imaginilor corespunzătoare straturilor monocrome. Ordinea de apariție este galben, purpuriu, azuriu.

În figura 7 s-au ilustrat structura filmului și procesul de obținere a fotografiei. Figura 7 a prezintă faza de expunere, figura 7 b faza de transfer, iar figura 7 c faza premergătoare desprinderii hirtiei de film.

Procedeul Kodak Ektaflex PCT, concluzionînd, are cîteva mari avantaje:

- prelucrarea chimică este simplă și nu este nevoie de apă;
- temperatura nu mai are rolul determinant ca la prelucrările color normale;



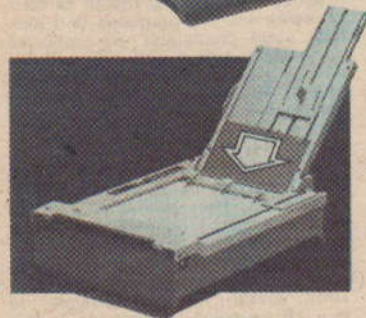
aparatură de mărit inversat (cu emulsia spre sursa de lumină). Se impune, de regulă, efectuarea unor corecții de culoare, ceea ce presupune că aparatul de mărit este prevăzut cu cap color sau cu sertar de filtrare. Se pleacă de la unele filtraje de bază, de regulă 40 galben + 40 purpuriu pentru filmul reversibil și 10 galben + 10 purpuriu pentru filmul negativ. Sursa de lumină a aparatului de mărit va avea o temperatură de culoare de 3 000 — 3 400 K.

Filmul expus este pus în mașina de copiat (figura 3) și, prin acționarea unui împingător, este

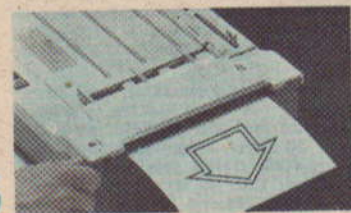
3



4



5



6



FOTOGRAFIA LA MICĂ DISTANȚĂ ȘI MACRO- FOTOGRAFIA CU MIJLOACE INEDITE

IOAN PETRESCU
Municipiul Gh. Gheorghiu-Dej

Mai puțin cunoscute, dispozitivele și soluțiile simple aici recomandate oferă largi posibilități de exploatare rațională a calităților optice ale obiectivelor. Separat sau combinate, ele se adaptează excelent oricărei situații din domeniul titlului, cu netul avantaj al construcției simplificate și al costului lor minim.

Se știe că obiectivele cu distanță focală normală a formatului 24/36 de $F = 50$ mm (standard), cit și cele cu unghi mare sînt corectate, în special pentru distanțele mari (∞). În macro-fotografie (peste scara 1:1) ele se montează invers, cu partea anterioară spre aparat, contracarînd astfel lipsa corecțiilor pentru distanțe mici. În acest domeniu, ca și în fotografia de aproape, obiectivele cu luminosități mai scăzută (sub 2,8) sînt mai bine corectate decît cele luminoase.

Obiectivele cu F mai mare decît cele normale și în special teleobiective prezintă o serie de avantaje de reținut, ce le fac mult mai apte în acest gen de fotografie decît cele normale. Unghiul de fotografiere și luminositățile sînt mai mici, mărirea distanței de fotografiat îmbunătățește repartizarea uniformă a iluminării, elimină deformările de perspectivă și prezintă avantajul de a nu fi nevoiți să ne apropiem prea mult de subiect, evitînd să speriem micile vietăți și umbrirea lor. Corecțiile cromatice și cele de sfericitate sînt mult mai bune și, în plus, fenomenul de comprimare a planurilor, specific teleobiectivelor, creează impresia unui supliment de profunzime.

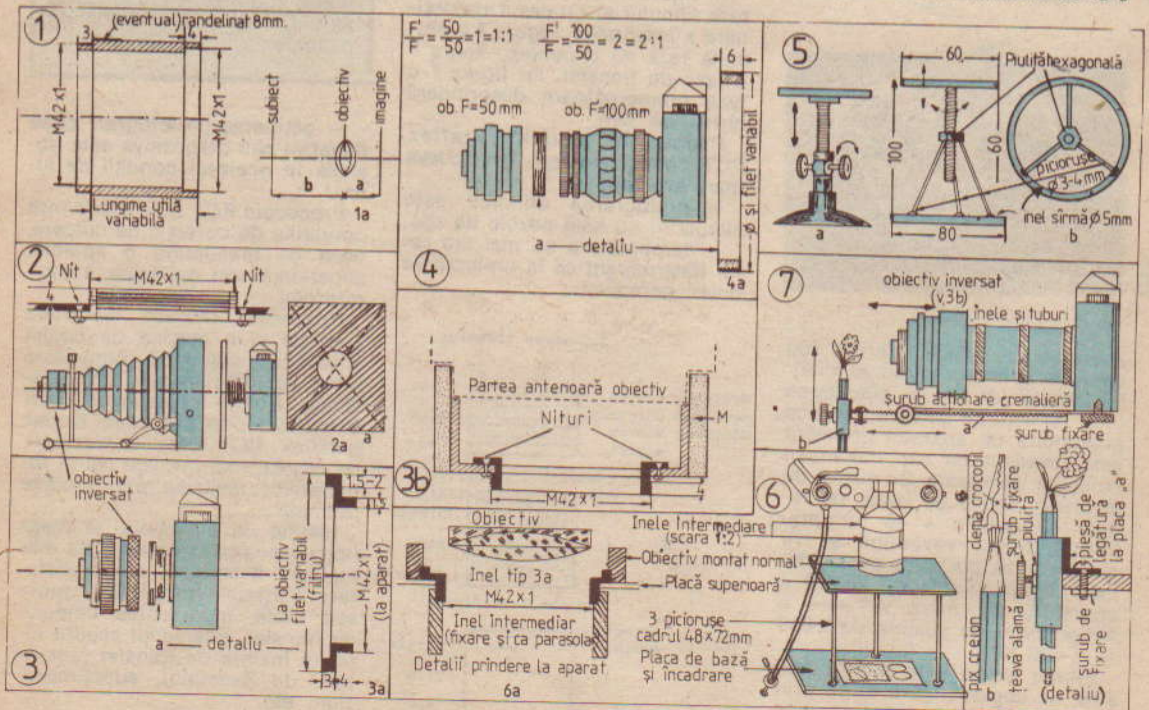
În general, utilizarea lentilelor de apropiere se va evita, preferîndu-se totdeauna mărirea tirajului, singura

soluție care nu dăunează calităților optice ale obiectivului. Cu excepția proxarelor de calitate optică garantată de fabricant (și a soluției de la pct. 5), nu vom recurge la aceste lentile auxiliare. Improvizările din lentile obișnuite de ochelari sînt excluse.

Toate soluțiile preconizate se bazează pe monturi cu filet $M42 \times 1$ (cel mai răspîndit). Monturile cu baionetă vor fi adaptate. Folosirea aparatelor cu vizor separat, cu sau fără telemetru, este limitată (vezi pct. 7).

1. **Extensia în trepte** constituie procedeul cel mai cunoscut la fotografierea sau reproducerea la o anumită scară prestabilită. Se realizează cu inele și tuburi prelungitoare (intermediare) montate între obiectiv și aparat. În figura 1 se reamintește construcția lor. Cotele comune sînt optime, diferind numai lungimea lor utilă. Un set se compune din 3—6 inele (tuburi) cu lungimi diferite, care, fiecare în parte, asigură o anumită scară. Prin asamblare, trebuie să se obțină o lungime egală cu distanța focală (F) a obiectivului respectiv la scara 1:1 (imaginea în mărime naturală), dublînd deci distanța focală $1F$ a obiectivului la $\times 1/1F$ a setului. În plus, sau ca element intermediar pentru fiecare din inele, dispunem de lungimea tirajului prin acționarea monturii elicoidale a obiectivului și urmărirea efectului pe geamul mat.

Pentru unele obiective, deși considerate normale pentru formatul 24×36 mm (de exemplu ob. Helios $F = 58$ mm), lungimea setului va fi obligatoriu de 58 mm. Pentru teleobiective, deși au o construcție specială prin redarea infinitului de la o



Inelele intermediare pentru obiective cu $F = 50$ mm (fig. 1a)

Scara de reproducere	1:10	1:5	1:4	1:3	1:2	1:1
Distanța „a” (mm)	55	60	63	67	75	100
Distanța „b” (mm)	550	300	250	210	150	100
Tirajul (lungimea utilă a tubului), în mm	5	10	13	17	25	50
Dimensiunile maxime ale subiectului (cimpul cuprins), în mm	240 x 360	120 x 180	95 x 145	72 x 108	48 x 72	24 x 36
Factor de prelungire a expunerii	1,2 x	1,4 x	1,6 x	1,8 x	2,5 x	4 x

distanță mult mai mică (cu puțin peste 50 mm) față de planul imaginii decât propria lor distanță focală (de exemplu $F = 135$ mm), calculul setului se va face în funcție de F propriu, coborîndu-l, și prin urmărirea efectului (vizual pe geamul mat) cu ajutorul unor tuburi provizorii din carton. Orientativ, se pot alege componentele setului, consultînd și tabelul de mai sus. De exemplu, pentru $F = 135$ mm un set compus din 4 tuburi de lungimi diferite (1×10 mm + 1×25 mm + 2×50 mm).

2. **Șaibele subțiri** din carton sau material plastic, începînd de la grosimea de 1,5–2 mm, chiar confecționate din simple inele de sîrmă moale sau izolată în plastic, constituie prima treaptă de extensie peste tirajul maxim al obiectivului. Grosimea lor maximă va fi de 3,5 mm pentru a se asigura înșurubarea obiectivului cel puțin cu 1–2 fileturile. Soluțiile de la punctele 1 și 2 sînt cele accesibile, dar și cele mai simple, cu posibilități de lucru relativ limitate.

3. **Burdul** este cel mai perfecționat sistem cu care putem aborda majoritatea cazurilor în domeniul descris, ce implică tiraje importante. De construcție industrială sau improvizat, el prezintă marele avantaj că permite extensia continuă, lina, pînă la scări chiar de 4–6:1, în funcție de distanța focală a obiectivului utilizat. În figura 2 se preconizează folosirea unui vechi aparat cu burduf, tip cu plăci, începînd de la formatul 6 x 9, cu dublu sau chiar cu triplu-tiraj. Deși ajuns de mult pe drum de muzeu, ne va aduce însă reale servicii, ca în cazul descris, adaptîndu-l la un aparat modern monoobiectiv reflex. Ca element de legătură între aparate, tolosim o veche casetă metalică a aparatului cu plăci sau, în lipsă, o placă metalică de cca 1,5–2 mm grosime. Conform desenului (2a), în mijlocul ei și în axul optic se practică un orificiu în care, cu ajutorul unei șaibe bine consolidate cu placa, prin intermediul unui filet exterior, se cuplează cele două aparate într-o poziție convenabilă găsită înaintea fixării definitive a șaibei filetate de placa de legătură. Nivelul capului șaibei din interiorul casetei (placa spre aparatul vechi) nu trebuie să depășească falțul acestuia, ca să se poată separa cele două aparate prin simpla scoatere a casetei din falțurile adaptorului, urmînd apoi să o deșurubăm de la aparatul reflex. În locul obiectivului vechi demontat fixăm, prin intermediul niturilor, o șaibă filetată în interior, în care vom monta oricare din obiectivele noastre. Vizarea și declanșarea se fac normal din aparatul reflex. Scara de mîrire (lungimea, tirajului) se face din extensia și butonul de punere la punct ale vechiului aparat. Claritatea maximă fină se obține fie din montura obiectivului (soluția 3b), fie combinată cu acționarea asupra tirajului.

4. **Obiectivul inversat.** Sînt posibile două variante: prima este fixă, a doua permite punerea la punct din montura obiectivului. În primul caz, cuplarea obiectivului se face cu o șaibă dublu filetată la exterior: una se fixează la aparat, cealaltă parte se

înșurubează în filetul frontal al obiectivului (pentru filtru, parasolar etc.). Sistemul este rigid, punerea la punct făcîndu-se numai prin variația distanței aparat-subiect. A doua soluție, de mare versatilitate permite punerea la punct normală, însă inversă, prin deplasarea întregului sistem optic. Se realizează cu inelul și manșonul din figura 3b. Adaptăm sau rotunjim special o cutie, de care, în partea inferioară, se solidarizează o șaibă filetată la exterior, care se înșurubează la aparat. Cutia se îmbracă la exterior cu un manșon (M) din cauciuc negru moale, tăiat dintr-o cameră auto. Pe întreaga lungime, cu excepția surplusului, fișa din cauciuc se fixează de cutie cu prendaș și se îmbracă la exterior cu 1–2 straturi de leucoplast. Fără pericol de deteriorare, obiectivul se introduce cu partea frontală, forțat, în manșon, sprijinindu-i întreaga parte anterioară de marginea cutiei, pentru asigurarea planeității. Sistemul va fi corect montat cînd se va putea acționa aflat asupra monturii de punere la punct, cit și asupra inelului diafragmelor. Scările inițiale sînt: pentru punctul 3a cca 1:3, iar pentru punctul 3 b 1:1,5.

5. **Cupleare a două obiective** (vezi fig. 4) se face cu ajutorul unei șaibe dublu filetate la exterior, cite o parte pentru filet frontal al obiectivelor, indiferent de distanțele lor focale. În cazul cuplării a două obiective cu același F (de exemplu, $F = 50$ mm), scara inițială de reproducere este de

$$1:1, \text{ deoarece } \frac{F'}{F} = \frac{50}{50} = 1. \text{ În cazul a}$$

doă obiective cu F diferit, obiectivul cu F mai mare se montează la aparat, punerea la punct și diafragmarea se fac exclusiv din acesta, cel atașat rămînd complet deschis. În acest caz (de exemplu $F = 50$ mm, $F' = 100$ mm),

$$\frac{F'}{F} = \frac{100}{50} = 2, \text{ deci s'cara } 2:1 \text{ (imaginea}$$

mărită la dublu). Sistemul constituie proxarul cel mai bine corectat.

6. **Suportul culisant** (fig. 5), de mare utilitate în macrofotografia statică, ușurează punerea la punct a subiectelor mici, prin combinarea obținerea clarității adît din obiectiv, cit în special din acționarea sus-jos a acestui suport. Prima variantă, mai pretențioasă ca execuție, este con-

stituită dintr-un platou circular sau pătrat, montat pe o coloană cu cremaliera, acționată de o roțiță dîntată, manevrată cu 1–2 butoane laterale. Talpa suportului este din fontă sau fier. A doua soluție, simplificată, seamănă cu un mic taburet. Coloana se înșurubează sus-jos într-o piuliță filetată fixată de talpă prin intermediu a trei piciorușe. Pentru distanțe mici ne putem folosi și de mișcarea monturii unui obiectiv oarecare, căruia i s-au îndepărtat capacele de protecție. Deasupra părții frontale a obiectivului se așază o placă perfect plană. Pentru scări de reproducere mari, de la 1:1 la 2:1 etc., obținerea clarității rezultă exclusiv din modificarea distanței subiect-aparat.

7. **Repro-fix.** Dispozitivul din figura 6 asigură în mod automat aflîncadrarea subiectului, cit și punerea la punct. Se adaptează oricărui tipuri de aparate de format mic, indiferent de sistemul de punere la punct sau vizare, care devin, în acest caz, inutile. Se construiește pentru o anumită scară de reproducere, deci pentru un anumit cimp. Se recomandă modelul din figură, calculat pentru scara 1:2, cu un cimp de 48×72 mm, suficient de cuprinzător pentru majoritatea cazurilor abordate: filatelie, botanică, mineralogie, zoologie, numismatică etc. Excelent pentru instantanee în exterior, fiind suficient să se încadreze subiectul plasat la înălțimea decupajului plăcii de bază. Atenția operatorului se va concentra exclusiv la urmărirea subiectului și declanșarea la momentul oportun. Desenul este detaliat, nefiind nevoie de explicații suplimentare pentru construcție. Placa superioară se montează la filetul frontal al obiectivului cu o șaibă filetată, asigurîndu-se buna stabilitate și echilibrul aparatului în lucrările de interior. Cele trei piciorușe sînt solidar fixate pe placa superioară și numai sprijinite în trei găuri date în placa de bază, astfel că sistemul poate fi folosit și fără aceasta. Reglarea inițială a clarității și cîmpului, deci și alegerea inelelor intermediare necesare, se face odată pentru totdeauna, prin vizarea pe un geam mat, plasat în cadrul imaginii, în interiorul aparatului, pe sania de ghidaj a filmului fotografic.

8. **Platforma extensibilă** ca sania cu cremalieră din figura 7a. S-a folo-

F (mm)	Scala (m)	Tiraje (mm)	D (mm)	Scala	Cimpul cuprins (mm)	Unghiul	Raport de reproducere	Profundimea la d=8 (mm)
50	∞	F+L=63,5	268	1:3	72x108	36°	0,33	12
	0,35	F+L+to=76,5	140	1:1,8	43x65	31°	0,55	5
58	∞	F+L=71,5	280	1:3,6	86x130	32°	0,28	11
	0,5 (0,55)	F+L+to=81,5	192	1:2,3	56x83	29°	0,43	4

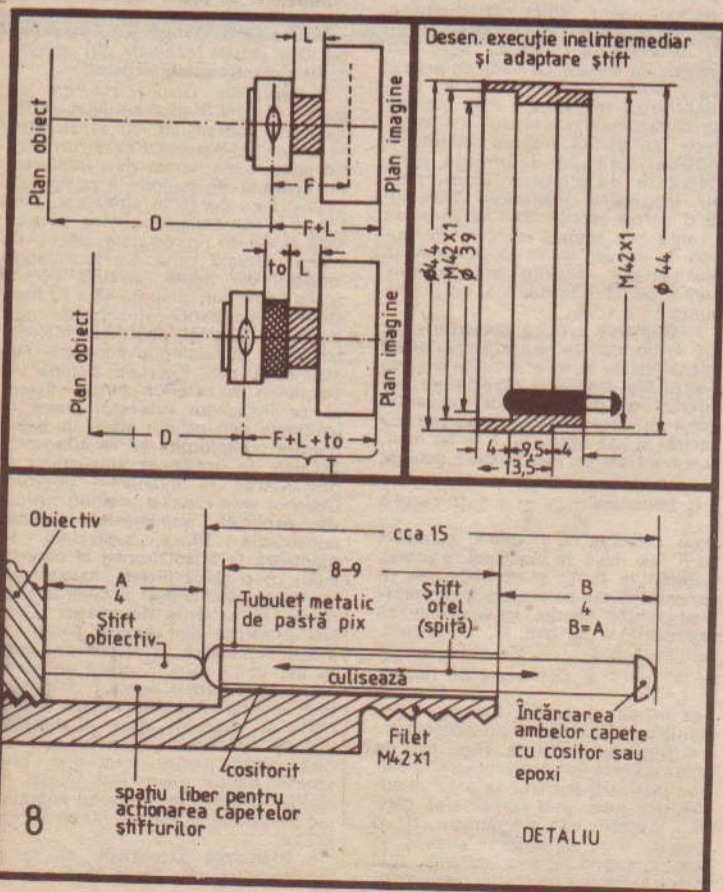
F = distanța focală; L = lățimea inelului; to = tirajul propriu al obiectivului
D = distanța obiectiv-subiect; d = diafragma (vezi și figura 8a); T = tiraj total

sit capacul cu dispozitivul de tiraj al unui vechi aparat cu plăci, la care se atașează piesa portobiect (vezi „b” și detalii). Împreună cu un obiectiv inversat, și cu ajutorul unor tubuli intermediare sau combinat, ca în figura 2, întregul dispozitiv se pretează macrofotografiei, atât în inte-

rior, cât și în aer liber, din mână. Sînt excluse neclarități de mișcare chiar la timpuri lungi, deoarece subiectul se mișcă odată cu aparatul. Ingenios este dispozitivul de prindere a subiectelor minuscule, preluat după revista „Modern Photography” (vezi detaliul în figura 7b). Acesta constă dintr-un simplu pix în ghearele cărui, direct sau cu o clemă crocodil, subiectul este bine fixat, cu posibilități de modificare a înălțimii și a unghiului. Acționat din mână, ansamblul permite alegerea celor mai favorabile și originale iluminări, cu vaste posibilități de creație, în special în macrofotografia în culori.

9. Inel intermediar adaptat preselecției. Cu un mic efort ne îmbogățim trusa de accesorii, confecționînd sau adaptînd un inel intermediar, prevăzut cu știft de acționare a diafragmei preselectate. Ceea ce îl deosebește de un inel intermediar obișnuit este un simplu tub cositorit în interiorul inelului, prin care culisează un mic știft din oțel. Avantajele sînt mari și vor fi apreciate de fotoamatorul avansat, pasionat în domeniul macrofotografiei. Lățimea inelului se recomandă a fi de 13,5 mm. El este utilizabil pentru obiectivele F = 50 mm și F = 58 mm, conform datelor caracteristice din tabelul alăturat și desenului detaliat din figura 8.

Pentru confecționarea tuturor pieselor se recomandă bronzul. Fileturile vor fi astfel strunțite, încît obiectivul înșurubat să fie fixat în poziția normală. Atenție la poziționarea tubulețului știftului Obligatoriu, toate piesele se înnelesc mat în interior.



CALENDAR noiembrie

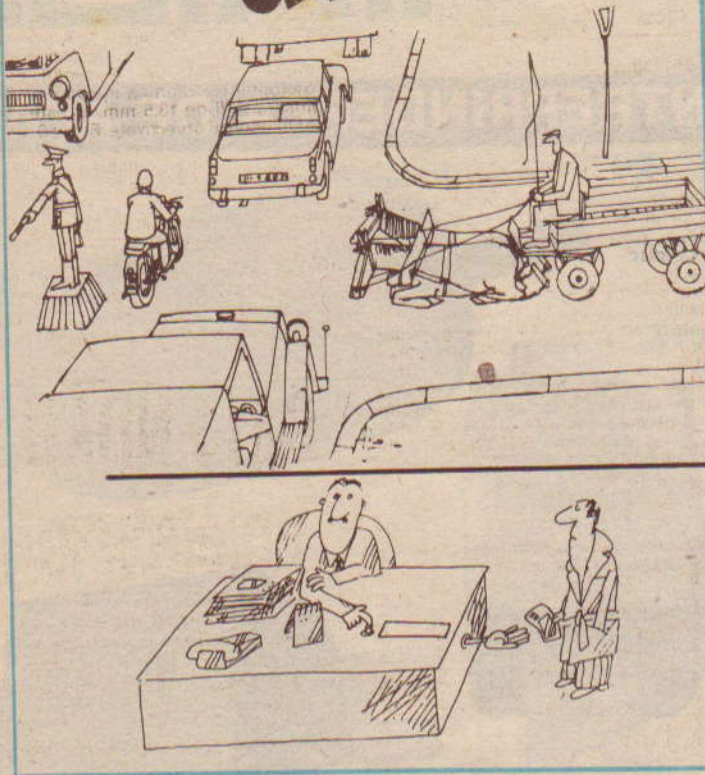
● În noiembrie 1878 Thomas Alva Edison lansează pe piața americană un aparat ciudat, care învață și apoi spune tot ce a învățat cu graț omenesc. Este vorba de fonograful ignorat multă vreme de lumea științifică, Edison fiind considerat un șarlatan.

● La 7 noiembrie 1931 Universitatea din Paris acordă savantului Nicolae Iorga titlul de Doctor Honoris Causa. Doi ani mai târziu, marele istoric va fi ales membru activ al Institutului Franței.

● La 22 noiembrie 1927 se înființează Societatea de Difuziune Radiofonică din România (transformată apoi în Societatea Română de Radiodifuziune), a cărei activitate efectivă va începe mai târziu. La 1 noiembrie 1928 posesorii aparatelor de radio aud pentru prima dată mesajul: „Atențiune, aici e radio București”. Primul program conținea o cuvîntare, versuri, muzică de dans.

● La 29 noiembrie 1920 Timișoara devine oraș universitar, aici înființîndu-se Școala politehnică, cu două secții (electromecanică și mine-metalurgie), avînd drept rector pe marele savant Traian Lalescu.

UMOR



CALENDAR decembrie

• La 17 decembrie 1886 pe apele Senei, în capitala Franței, este experimentat un nou motor adaptat la o barcă, inventat de românul **Alexandru Ciurcu** și de francezul **Just Buisson**.

• În decembrie 1822 fiziicianul francez **Nicephore Niepce** reușește să obțină imprimarea unor imagini pe suporturi metalice folosind substanțe chimice și camera obscură. Asociindu-se mai târziu cu un alt cercetător, Jacques Daguerre, el își perfecționează invenția, cunoscută în epocă sub numele de daghereotipie.

• În luna decembrie 1970 apare primul număr al revistei **Tehnum**, publicație consacrată integral activității constructorilor amatori din cele mai diverse domenii. Editată de Comitetul Central al Uniunii Tineretului Comunist, publicația realizează în 1981 primul almanah **Tehnum**, iar în 1983 primul supliment consacrat modelismului.



FOTOTRANZISTOARE FOLOSITE

$\lambda_{\text{peak typ}} 800 \text{ nm}$

ÎN TEHNICA FOTOGRAFICĂ

type	V_{CEO}	I_{C}	P_{tot}	N	V_{CE}^{Δ}	$t_{\text{on max}}$	max dark at V_{CE}	V_{V}
	V	mA	mW	$\mu\text{A/lx}$	V	μs	current $^{\Delta}$ μA	
BPW22	30	25	50	> 5,7	5	—	0,1	20
BPX25	32	100	300	> 5	6	6	0,5	24
BPX29				> 0,25		10		
BPX70	30	25	180	0,1 - 0,7	5	13	0,1	20
BPX70C				0,1 - 0,3				
D				0,2 - 0,4				
E				0,3 - 0,7				
BPX71	50	20	50	0,18 - 3,56	5	50	0,025	30
BPX71-201				0,18 - 0,71				
202				0,48 - 1,19				
203				0,95 - 1,9				
204				1,66 - 3,56				
BPX72	30	25	180	0,5 - 3	5	26	0,1	20
BPX72C				0,5 - 1,2				
D				0,85 - 2				
E				1,4 - 3				
BPX95				30		25		

$\Delta I_{\text{R}} = 0$. $\blacktriangle t_{\text{r}} = 3 \mu\text{s}$.



SIGURANȚE ULTRARAPIDE

Gama siguranțelor ultrarapide produse la I.A.E.I.—Titu, dintre care o parte vă sînt reamintite în tabelele de mai jos, a fost recent extinsă prin asimilarea modelelor de 1 250 V la 400 A (cod 450) și la 800 A (cod 476). De fapt, noile siguranțe de 800 A sînt formate din două corpuri de 400 A montate pe un suport comun, putînd fi utilizate separat sau simultan, în derivație.

De asemenea reamintim că siguranțele ultrarapide se pot livra în varianta normală sau cu percutor și microîntrerupător de semnalizare.

I.A.E.I.

ÎNTRERINDEREA DE APARAȚI

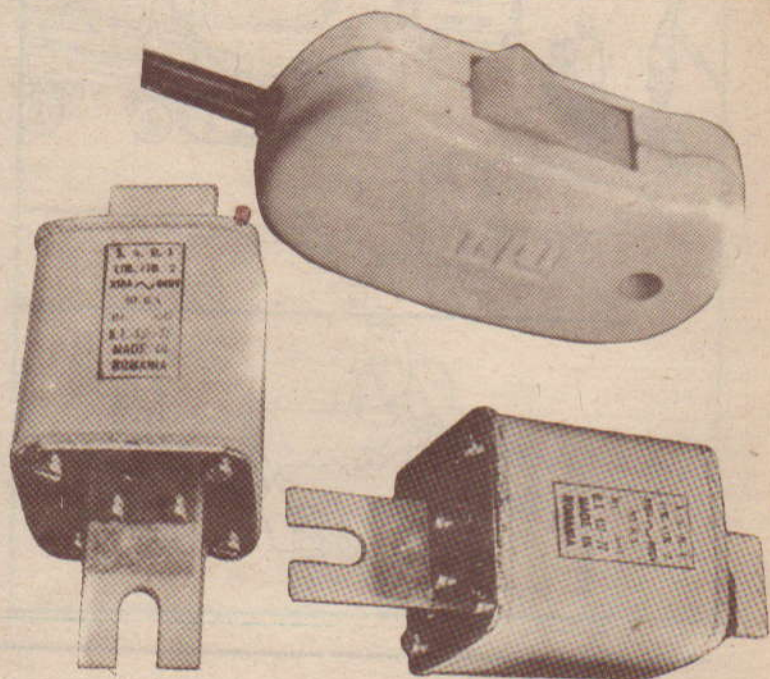
PRIZĂ PENTRU MAȘINA DE RAS

Concepută pentru utilizarea în încăperi cu umiditate excesivă (de exemplu, în camerele de baie), priza este prevăzută cu un transformator de separare de 20 VA, ca măsură de protecție împotriva electrocutării, cu un releu termic, care menține circuitul închis la un curent nominal de 0,09 A și îl deschide (în maximum 5 minute) la un curent de 0,12 A, și cu un contact pentru alimentarea transformatorului numai atunci cînd este introdus ștecherul în priză.

Performanțelor tehnice deosebite — în special gradului sporit de protecție — li se adaugă designul modern și gabaritul redus al noului tip de priză.

PRIZĂ TRIPLĂ DE TIP RULETĂ

Cine nu cunoaște încă acest produs I.A.E.I.—Titu îl poate vedea în fotografia alăturată, în varianta pe suport. Avantajul major al noului tip de priză triplă îl constituie posibilitatea rulării manuale, în interiorul corpului său, a întregului cordon de racordare la rețea (ștecherul rămîne afara, așa cum se observă în fotografie). Se asigură astfel comoditatea în depozitare și transport, ca și posibilitatea de utilizare cu lungimea dorită de cordon, după



SIGURANȚE UR LA 660 Vca

Cod	Amperaj (A)
400	16; 20; 25; 32; 40; 50; 63; 80; 100
419	100; 125; 160; 200
420	250; 315; 400
421	500; 630

SIGURANȚE UR LA 1 000 Vca

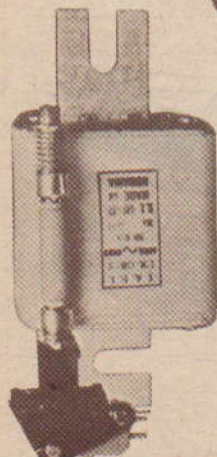
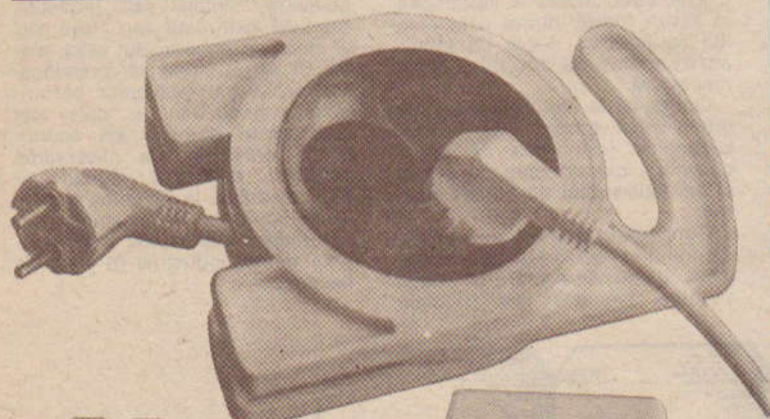
Cod	Amperaj (A)
461	63; 80; 100; 125; 160; 200
462	250
463	315
464	350; 400; 500
418	630; 800; 1 000

TITU

ATAJ ELECTRIC DE INSTALAȚII

CLEME SERIE MULTIPOLARE

Tip clemă	I_{max} admis (A)	Cod	Nr. poli	Șurub stringere conductor	Diametrul găurii de fixare (mm)	Diametrul găurii pentru conductor (mm)
2,5	10	545	12	M3	3	3,2
4	16	546	12	M3	3,4	4,2
6	32	547	12	M4	4,2	4,5
10	40	548	12	M4	4,3	5,3
16	63	549	12	M5	4,3	6,3
25	80	534	4	M6	4,3	7
35	100	542	4	M8	4,3	8
50	160	543	4	M10	4,3	10



necesități.

Cele trei prize simple încorporate, conectate în derivație, admit o putere maximă însumată de 1 200 W.

ÎNTRERUPĂTOR DE CORDON ȘI DE CAPĂT

Noul model de întrerupător (2A/250 Vca) este destinat consumatorilor electrici de mică putere, ca de exemplu veioze, corpuri de iluminat, aparate de radio etc. El poate fi folosit atât pe cordonul de alimentare de la rețea, intercalat într-o poziție convenabilă, cât și la capătul cordonului, suspendat într-un loc ușor accesibil.

Prinderea cordonului se face prin șuruburi, deci rapid și sigur, iar unul din orificiile de cordon care (eventual) rămâne neutilizat poate fi mascat cu ajutorul unui dop de plastic.

CLEME SERIE MULTIPOLARE

Puțin spectaculoase la vedere, aceste mici produse sînt de foarte mare ajutor atunci cînd avem de efectuat racorduri electrice rapide și sigure, în circuite străbătute de curenți mari, unde calitatea contactelor este esențială pentru buna funcționare, dar și pentru securitatea muncii.

Reamintim alăturat principalele tipuri de fabricație, cu codul și caracteristicile lor tehnice.



Pentru informații suplimentare privind produsele I.A.E.I. și condițiile de livrare, adresați-vă la ÎNTRERINDEREA DE APARATAJ ELECTRIC DE INSTALAȚII TITU, str. Gării nr. 79, județul Dimbovița, telefon: 14 79 55, telex: 17 228.



UZINA DE ALUMINIU SLATINA

O analiză tehnologică și economică sumară ne conduce la concluzia că în practica industrială actuală pentru a produce aluminiu se impun ca absolut necesare trei componente: alumina, energie electrică și materiale carbunoase sub formă de anozii. În procente, aceste trei elemente au asupra costului aluminiului o pondere de circa 82%, din care circa 40% este prețul aluminei, energia electrică — 30%, prețul anozilor — 12%. Și, ca să completăm întregul, diferența de 18% include cheltuielile pentru amortisment, reparații, manoperă etc.

Aluminiul se dovedește a fi cel mai răspândit metal din scoarța Pământului, situându-se pe locul al treilea în ordinea de răspândire a elementelor în natură, după oxigen și siliciu.

Treapta de la alumina la aluminiu este însă mai dificilă, de ea împiedicându-se la timpul respectiv toți aceia care au încercat să realizeze separarea celor două componente prin metodele obișnuite ale chimiei

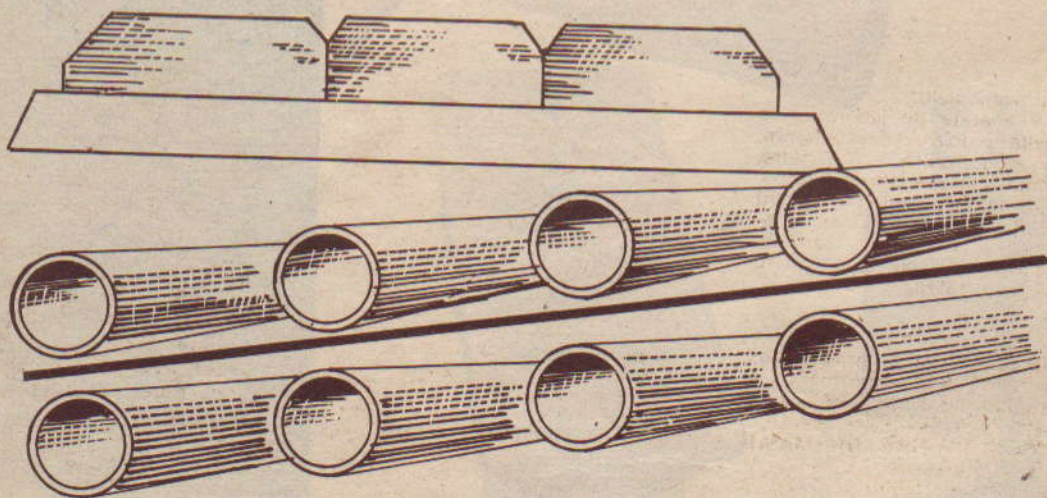
clasice. Mult mai târziu, după descoperirea aluminiului, chimiștii au ajuns la concluzia că oxidul de aluminiu este una din cele mai stabile substanțe chimice cunoscute, că la formarea ei s-au degajat 400 kcal pentru fiecare mol-gram, adică pentru fiecare 102 g de Al_2O_3 . Conform legilor chimiei fizice, pentru a putea separa aluminiul de oxigen trebuie să se consume cel puțin tot atâta energie câtă s-a degajat la formare. Prin procedee chimice acest lucru nu este posibil. A trebuit să se găsească o altă cale, aceea a electrolizei în săruri topite, dintre care criolita (o fluorură dublă de aluminiu și sodiu) s-a dovedit a fi cea mai activă.

Operația de electroliză are loc într-o cuvă formată din blocuri carbonice (din cocs de petrol calcinat), blocuri care constituie și catodul sursei de curent electric.

Consumul de energie — și aici ajungem la cel de-al doilea element cu pondere mare în costul aluminei — este fără îndoială

mare.

Dar pe platforma industrială a Slatinei nu se fabrică numai aluminiu și produse auxiliare acestei tehnologii. Tot aici funcționează și o uzină de prelucrare a aluminiului și o fabrică de cabluri electrice de forță. Avantajele acestei dezvoltări sînt multiple. În primul rînd, cel dictat de criteriul valorificării superioare a acestui produs. Este mult mai avantajoasă o prezentare la beneficiari cu produse din aluminiu — bare și țevi, profiluri deschise și închise, cabluri electrice de diferite diametre, simple sau împletite, produse extrudate sau trase etc. — decît cu lingouri din acest metal. Și să nu uităm că diversificarea producției facilitează pătrunderea aluminiului în cele mai neașteptate domenii ale economiei, contribuind la micșorarea greutății diferitelor subansambluri metalice, la ridicarea gradului de confort și, în ansamblu, la o pătrundere mai rapidă a elementului tehnic industrial în viața de fiecare zi.





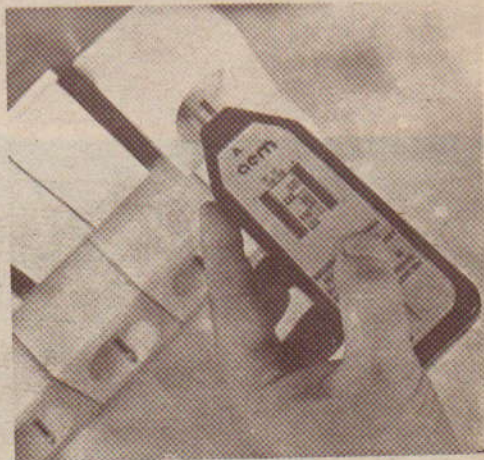
I.A.E.M. TIMIȘOARA

I.A.E.M. — Timișoara produce o gamă largă de aparate de măsură de înaltă calitate, printre care amintim:

- contoare electrice monofazate și trifazate pentru măsurarea energiei electrice active și reactive;
- blocuri de măsurare diferențială a energiei electrice active în sistem monofazat și trifazat;
- aparate electromagnetice și magneto electrice de tablou, cu deschiderea scării de 240° și 90°;
- aparate indicatoare de format profil pentru măsurarea mărimilor neelectrice;
- logometre, milivoltmetre, miliampermetre, regulatoare;
- frecvențmetre cu ac indicator și frecvențmetre cu lamele;
- șunturi interschimbabile și cabluri de legătură calibrate;
- aparate electrice de măsurat turația;
- panouri pentru testarea autovehiculelor;
- aparate de laborator de înaltă precizie (milivoltmetre, miliampermetre, voltmetre, ampermetre, wattmetre);
- aparate portabile pentru verificare și control (multimetre, megaohmmetre, ohmmetre, voltmetre cu furcă, testere de tensiune) etc.

Pentru informații privind produsele I.A.E.M.—Timișoara și condițiile de livrare, adresați-vă la **ÎNTRERINDEREA DE APARATE ELECTRICE DE MĂSURAT TIMIȘOARA**, Calea Buziașului nr. 26, telefon 961/37718 telex 71343.

Dintre produsele recente ale I.A.E.M.—Timișoara, de o deosebită apreciere din partea beneficiarilor se bucură redresorul pentru încărcat baterii de acumuloare auto — REDAC 625. Destinat încărcării acumuloarelor de 6 V și 12 V, cu o capacitate cuprinsă între 15 Ah și 90 Ah, noul tip de redresor este auto-protejat, mai precis, este echipat cu un dispozitiv disjunctiv care asigură protecția aparatului în cazul manipularilor greșite și, totodată, protecția bateriei în cazul în care aceasta are tendința de a absorbi un curent excesiv. Dintre caracteristicile tehnice mai amintim: autoreglarea curentului de încărcare, datorită caracteristicii externe a transformatorului, care limitează superior curentul; aparat indicator de 8A pentru urmărirea curentului de încărcare; lampă indicatoare de funcționare; izolație foarte bună a părților aflate sub tensiunea de 220 V, asigurând protecția persoanelor împotriva atingerilor accidentale.



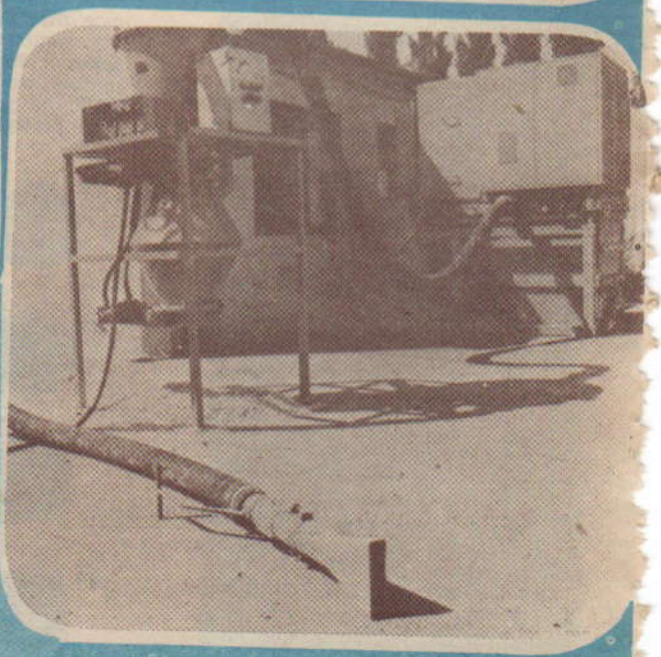
electrometal

TIMIȘOARA

str. Circumvalațiunii nr.1, tel. 45074

telex 71239

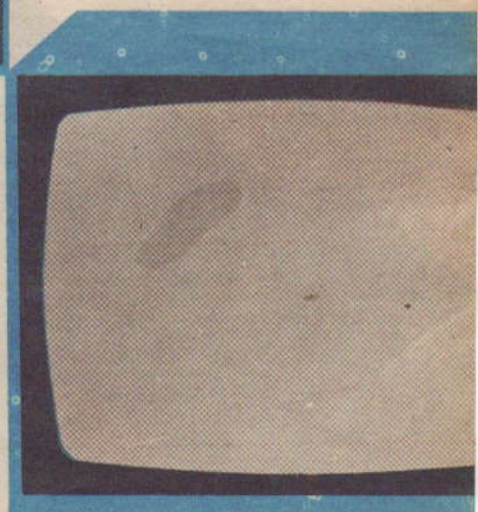
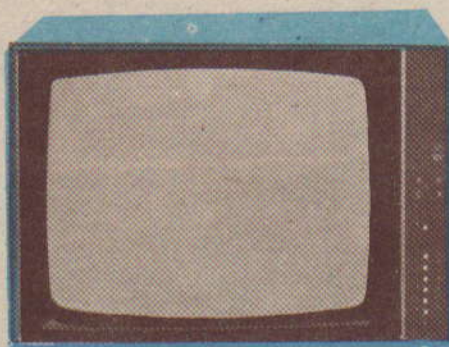
produce și livrează:



- rulotă E 404 Litoral
- cort pliant auto Bega-2
- rulotă pliantă tip RPA 240
- remorcă RNA 400
- motocultor tip ELTIM-4 EMC. 1 cu anexe: prașitoare, plug, 6 freze cu și fără disc, directoare și aparătoare, cositoare, freză, rariță, roată de rulare cu greutate suplimentară
- instalație de transport vacuum tip 37E. 22 — transvag.

televizoarele

CU CIRCUITE INTEGRATE - O FEREAȘTRĂ DESCHISĂ
SPRE ÎNTREAGA LUME !



Un televizor în căminul dumneavoastră vă oferă posibilitatea vizionării celor mai diverse emisiuni: filme, spectacole de teatru, concerte, spectacole de operă, transmisiuni sportive, emisiuni în limbile naționalităților conlocuitoare ș.a.

Magazinele și raioanele specializate ale comerțului de stat vă oferă toate tipurile de televizoare cu circuite integrate.

O imagine perfectă, un sunet clar completează celelalte caracteristici ale televizoarelor cu circuite integrate.

— o durată de folosire îndelungată deoarece sînt complet tranzistorizate și cu circuite integrate;

— prin îmbunătățiri constructive și funcționale, consumul de energie electrică este redus cu oca 33%;

— funcționarea este normală chiar și la variații mai mari ale tensiunii pe rețea, datorită încorporării unui stabilizator în aparat;

— operațiunile de depanare sînt mult simplificate deoarece la construcția lor s-au folosit module funcționale, care se pot schimba cu ușurință;

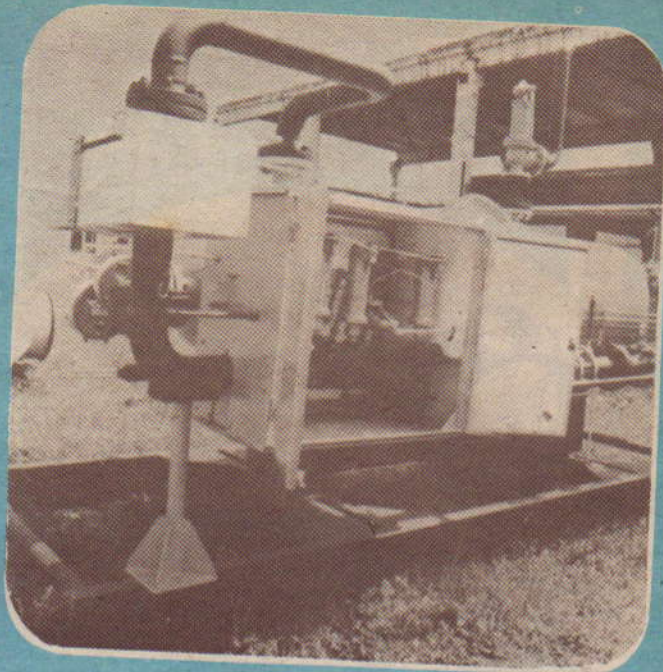
— garanția pentru bună funcționare a televizoarelor cu circuite integrate este de 12 luni.

În toate magazinele specializate ale comerțului de stat, un personal de înaltă calificare vă stă la dispoziție pentru informații privind funcționarea televizoarelor.

DENUMIREA TELEVIZORULUI	DIAGONALA ECRANULUI	PREȚUL (lei)
Olt	44	3 000
Snagov	47	3 065
Sirius	50	3 200
Diamant	61	3 720

Fiecare dintre tipurile de televizoare este realizat în două-trei variante de prezentare estetică, culoare, funcționalitate etc., după dorințele și gusturile cumpărătorilor.

Întreprinderea mecanică pentru gaz metan MEDIAȘ



Str. Aurel Vlaicu nr.35 A,
telefon:15864,
telex:66241,
produce :

- arzătoare industriale;
- arzătoare cu aer aspirat și insuflat pentru cuptoare termice și forjă;
- arzătoare pentru industria petrochimică;
- arzătoare speciale;
- arzătoare pentru uz casnic;
- regulatoare de presiune pentru gaz metan;
- elemente de siguranță pentru gaz metan;
- elemente pneumatice pentru automate — zona cîmpurilor de sondă;
- utilaje pentru industria petrolieră și gaze;
- schimbătoare de căldură;
- instalații automate de separare și uscare gaze;
- instalații de reglare, măsurare și filtrare gaze;
- contoare volumetrice pentru gaze.

Întreprinderea execută și reparații de utilaje petroliere.

RADIORECEPTORUL portabil

un prieten oricând
dispus să vă țină
companie



Radioreceptoarele portabile întrunesc toate calitățile pentru a fi utile în casă, dar mai ales la drumetii.

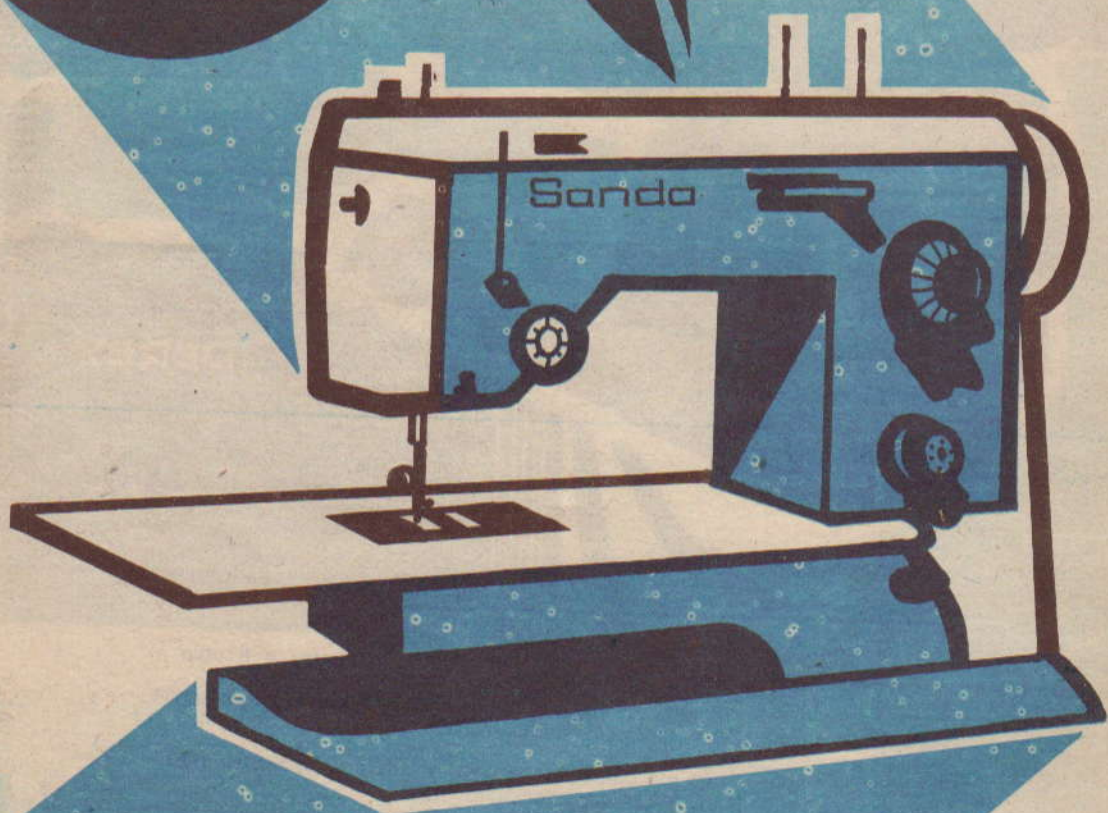
Iată câteva calități tehnice pe care le prezintă radioreceptoarele portabile: selectivitate, sensibilitate, claritate, greutate redusă, alimentare economică la baterii sau la rețeaua electrică.

Magazinele specializate ale comerțului de stat vă oferă toate tipurile de radioreceptoare portabile, răspunzând tuturor preferințelor:

	GAMA DE UNDĂ	PREȚ
Gama	1	345 lei
Solo 100	2	371 lei
Solo 300	3	685 lei
Derby	2	450 lei
Madrigal II	4	1 270 lei
Gloria	4	1 400 lei

Pentru autoturismul dv. vă recomandăm radioreceptoarele: „LIRA”, cu 3 game de undă, la prețul de 1 150 lei, și „PREDEAL”, tot cu 3 game de undă, la prețul de 1 000 de lei.

mașina de cusut electrică **SANDA**



„SANDA” este o mașina automată pentru cusături decorative și utilitare. Acționarea electrică este simplă și sigură. Mașina electrică de cusut „SANDA” execută următoarele operațiuni: cusătura dreaptă (cu un ac sau cu ac dublu), cusătura în zigzag, cusătura invizibilă (tiv invizibil), tiv îngust, mediu și lat, tivirea și, concomitent, aplicarea dantelei; cusătura cu rabatarea materialului; cusătura paralela cu marginea materialului; coaserea înainte și înapoi, coaserea nervurilor; coaserea șnurului, coaserea nasturilor; butoniere (netede sau în relief); stopat, vâțuit, surfilat, broderie (inclusiv ochiuri); trei modele de broderie cu cusătura în zigzag; 16 modele de cusături decorative (cu un ac sau cu ac dublu).

În magazinele și raioanele specializate ale comerțului de stat: MAȘINA ELECTRICA DE CUSUT „SANDA” la prețul de 3 270 de lei.

Combinatul Chimic Craiova



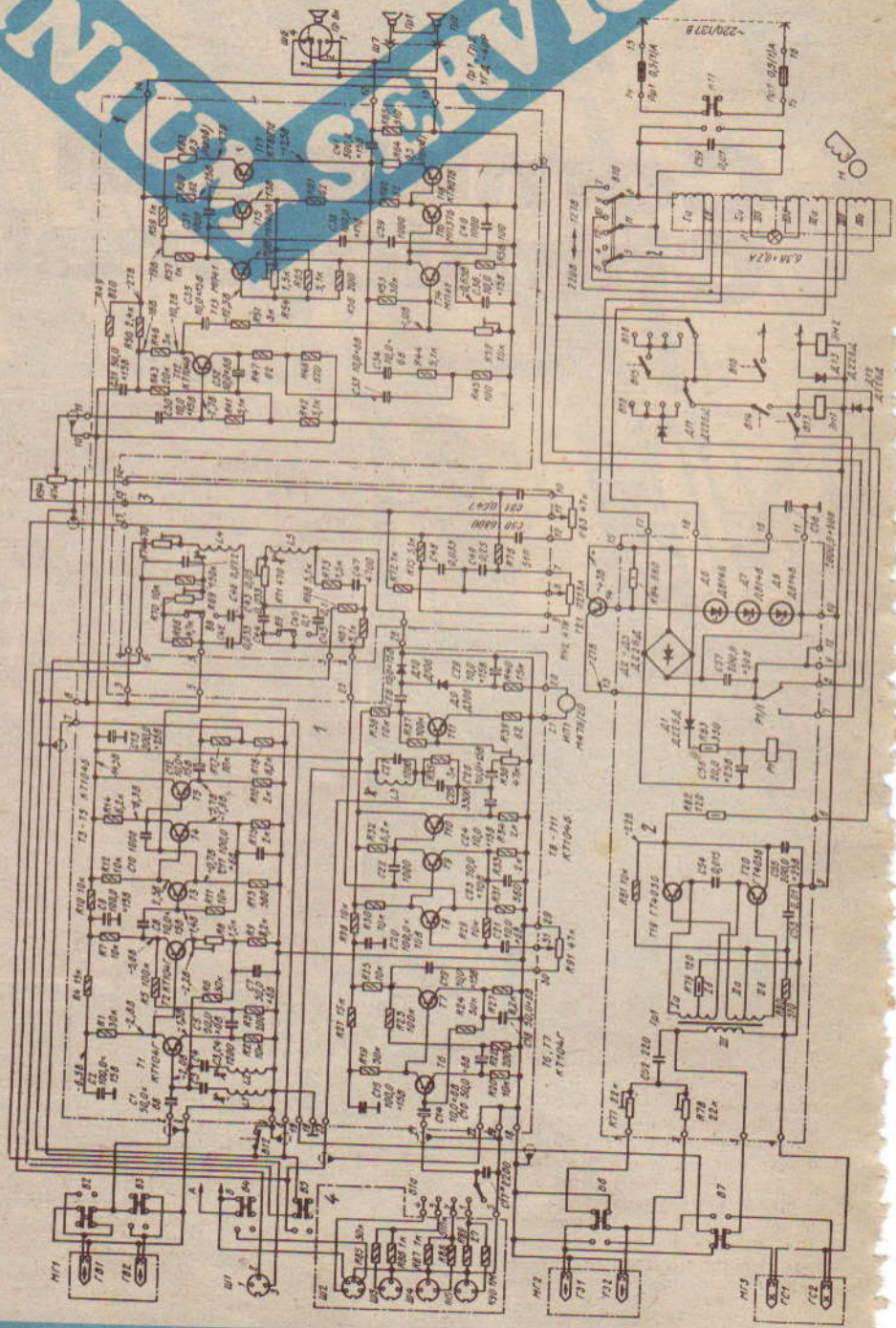
PRODUCE:

- îngrășăminte minerale și pesti-
- cide
- catalizatori
- produse organice
- rășini sintetice și polimeri
- acizi și săruri

Combinatul chimic Craiova valorifică superior gazul metan și materiile prime din regiune în două direcții principale: îngrășăminte chimice și sinteză organică.

Instalații moderne realizează separarea oxidului de carbon din gazele reziduale rezultate din instalația de fabricare a acetilenei prin piroliza gazului metan.

Tot în gama produselor combinatului intră și fosfați, uree, metanol, poliacetat de vinil etc.



Constructorilor amatori le prezentăm o suită de scheme electrice ale unor aparate foarte utilizate — magnetofone, casetofone, aparate de radio etc. Schemele electrice reproduse exact după originalele producătorilor vor fi de un real folos — în procesul de întreținere sau de depanare al acestor aparate.

Iauza-212

Magnetofonul Iauza-212 poate lucra pe două viteze de antrenare a benzii: 9,53 cm/s și 4,76 cm/s, pe care poate asigura redarea unor benzi de frecvență cuprinse între 63 și 12 500 Hz, respectiv 63 — 6 300 Hz (pe cele 4 piste).

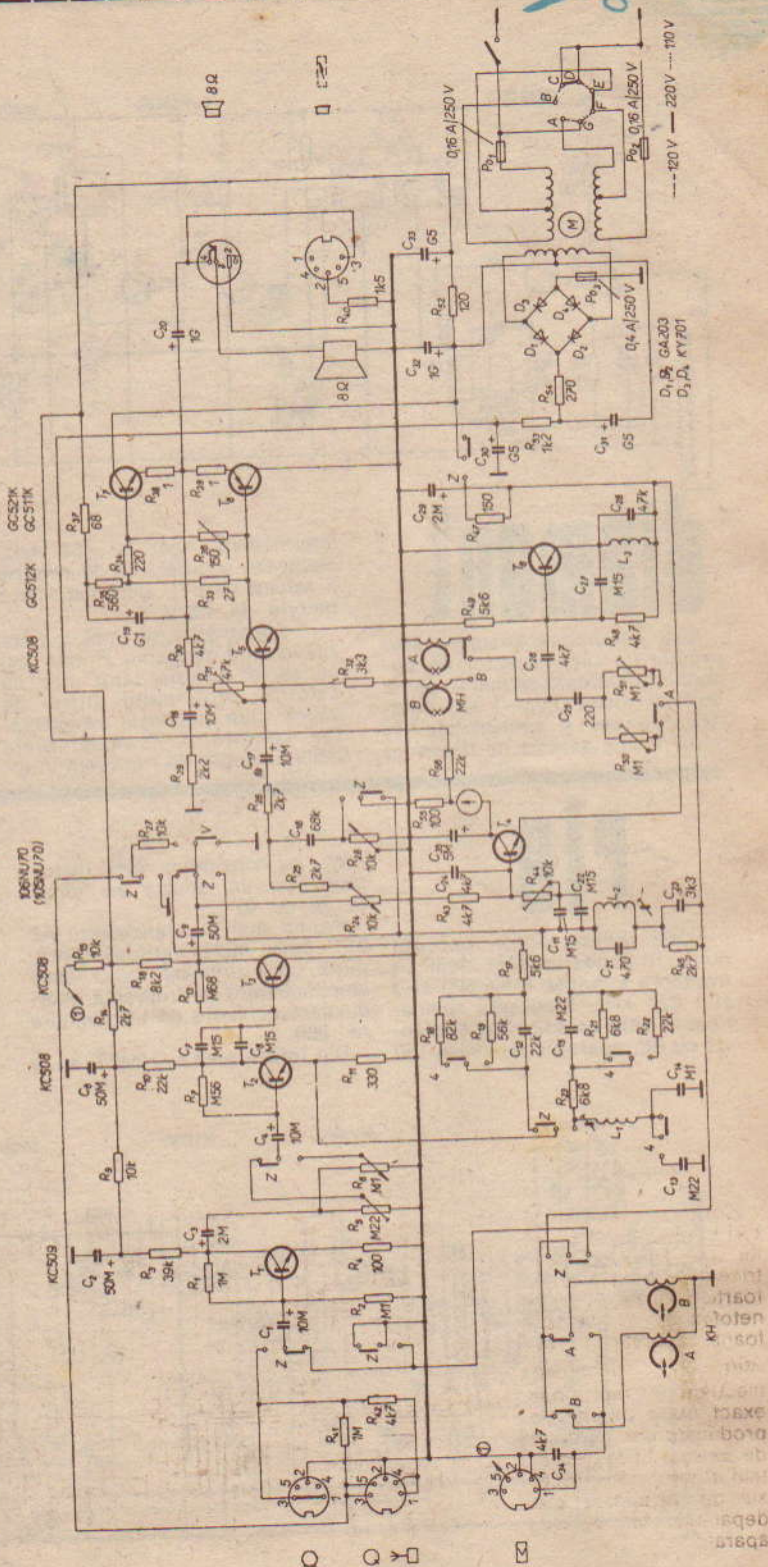
O particularitate a acestui magnetofon constă în faptul că folosește trei rînduri de capete magnetice, respectiv pentru înregistrare, pentru redare și pentru ștergere.

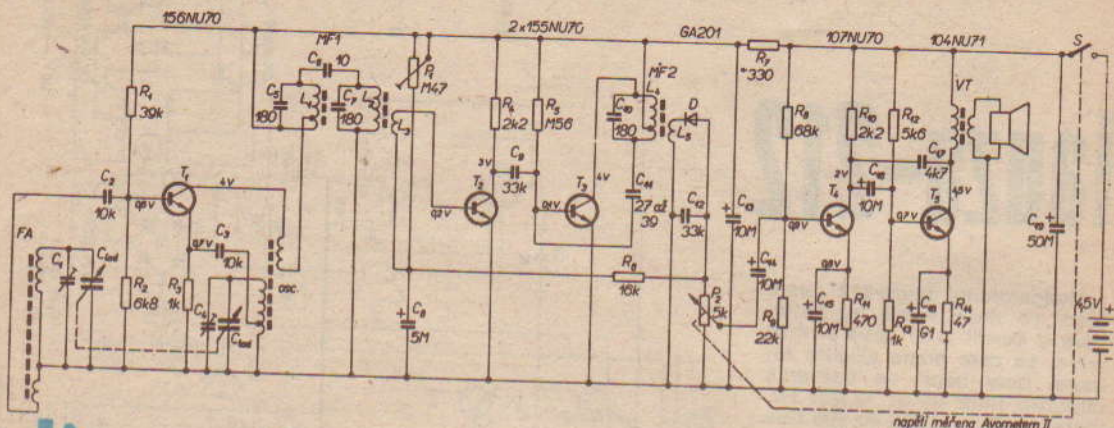
Această situație permite verificarea instantanee a programului înregistrat, precum și obținerea unor efecte acustice speciale, fiindcă afit pentru înregistrare, cit și pentru redare, folosește preamplificatoare separate cu reglare a volumului.

tesla b5

Magnetofonul Tesla B 5 lucrează pe 4 piste ale benzii magnetice, cu două viteze: 4,76 cm/s și 9,53 cm/s, asigurînd curbe de răspuns cuprinse între 60 Hz și 7 000 Hz, respectiv între 50 Hz și 14 kHz.

Sensibilitatea pentru diverse intrări este de 0,8 mV la microfon, 300 mV la picup, 4 mV la radio. Aceste caracteristici sînt asigurate cu bandă magnetică AGFA PE41.





diamant

Sub denumirea **Diamant** este produs un radioreceptor de buzunar ce lucrează numai în gama undelor medii (525—1 605 kHz). Aparatul are o sensibilitate de 1 mV/m, un semnal de frecvență

intermediară egal cu 452 kHz, debitează o putere de 30 mW pe o sarcină de 8 Ω, alimentat dintr-o baterie de 4,5 V.

În construcția sa intră 5 tranzistoare cu germaniu. Primul etaj convertor autooscilator are ca sarcină principalul filtru de bandă care stabilește selectivitatea aparatului. Tranzistoarele amplificatoare de frecvență inter-

mediară sînt cuplate prin condensator între ele (nemaexistînd circuite oscilante). După transformatorul IF—MF2, semnalul este aplicat diodei de detecție, după care componenta continuă reglează regimul tranzistorului T_2 (RAS). Aparte este și amplificatorul de audiofrecvență, unde, în final, este montat un singur tranzistor în clasa A.

rio

Acest radioreceptor lucrează numai în banda undelor medii pe frecvențe cuprinse între 520 kHz și 1 620 kHz. Frecvența semnalului IF este de 452 kHz. Alimentat cu 9V, aparatul debitează 150

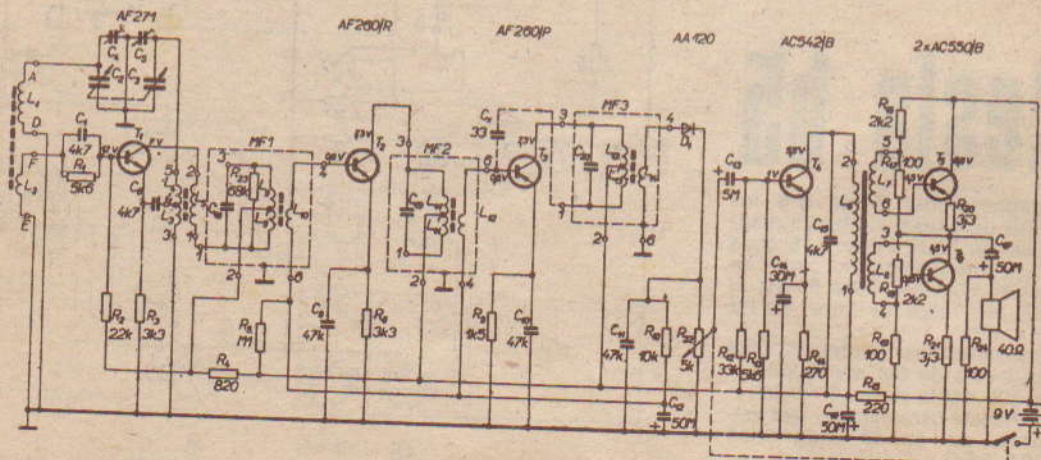
mW, cu maximum 10% distorsiuni, pe un difuzor cu impedanță de 40 Ω.

Primul etaj cu tranzistorul AF 271 este mixer autooscilator, după care urmează două etaje amplificatoare de frecvență intermediară echipate cu tranzistoare AF 260.

Din înfășurarea L_{12} (MF3) se ia

semnal pentru detecție și RAS, funcție îndeplinită de dioda AA120.

Reglajului automat al sensibilității sînt supuse tranzistoarele T_1 și T_2 prin rezistoarele R_{10} și R_{12} . Amplificatorul de audiofrecvență conține un preamplificator și un amplificator, cuplate între ele prin transformator.



stern efect

Radioreceptorul **Stern Effect** produs în R.D.G. (Berlin) este de tipul portabil, care se alimentează cu 5 baterii R20 și poate recepționa emisiuni AM din gama undelor medii (520—1605 kHz), undelor scurte (5,82—7,55 MHz) și undelor ultrascurte (87—100 MHz).

În componența sa aparatul are 12 tranzistoare și 11 diode, debitează o putere de 0,5 W cu maximum 10% distorsiuni pe un difuzor de 8 / 1,5 VA.

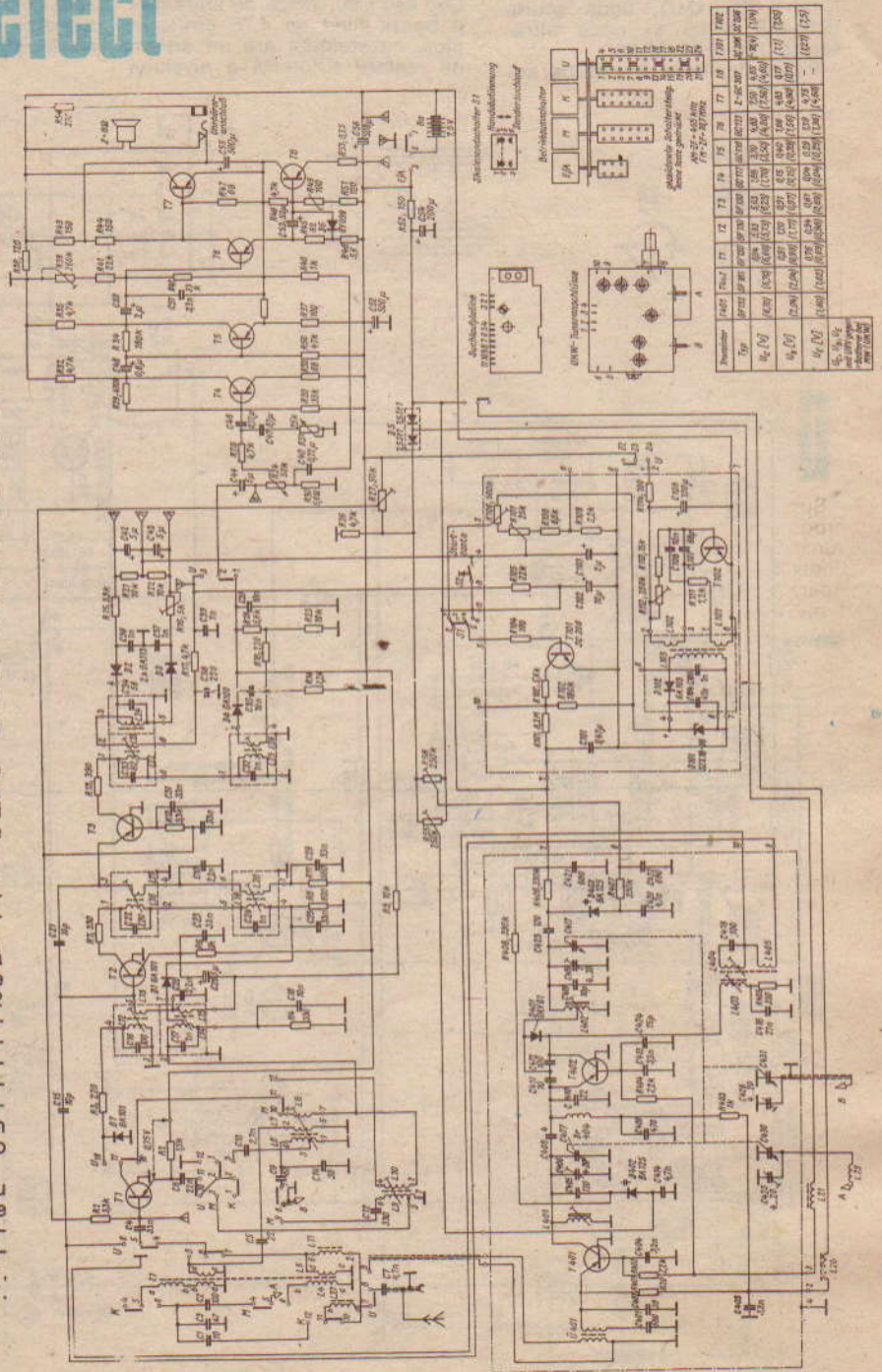
Etajul T₁ este convertor autooscilator pentru emisiuni AM și amplificator pe 10,7 MHz pentru emisiuni FM.

Ca amplificatoare de frecvență intermediară atât pe 10,7 MHz, cât și pe 455 kHz sînt etajele T₂ și T₃.

Etajele T₄, T₅, T₆, T₇ și T₈ formează amplificatorul de audiofrecvență.

Blocul UUS are două etaje, în care T401 este amplificator, iar T402 este convertor autooscilator. Acordul obișnuit se face prin intermediul condensatorului variabil C407—C417, iar automat prin diode varicap (D402—D403).

Tensiunea pentru diode este furnizată de tranzistorul T102 (oscilator), care, fiind redresată și dublată, atinge valoarea de 15 V.





Sub denumirea de **RC 1000** firma ITT-Schaub Laurentz produce un radiocasetofon.

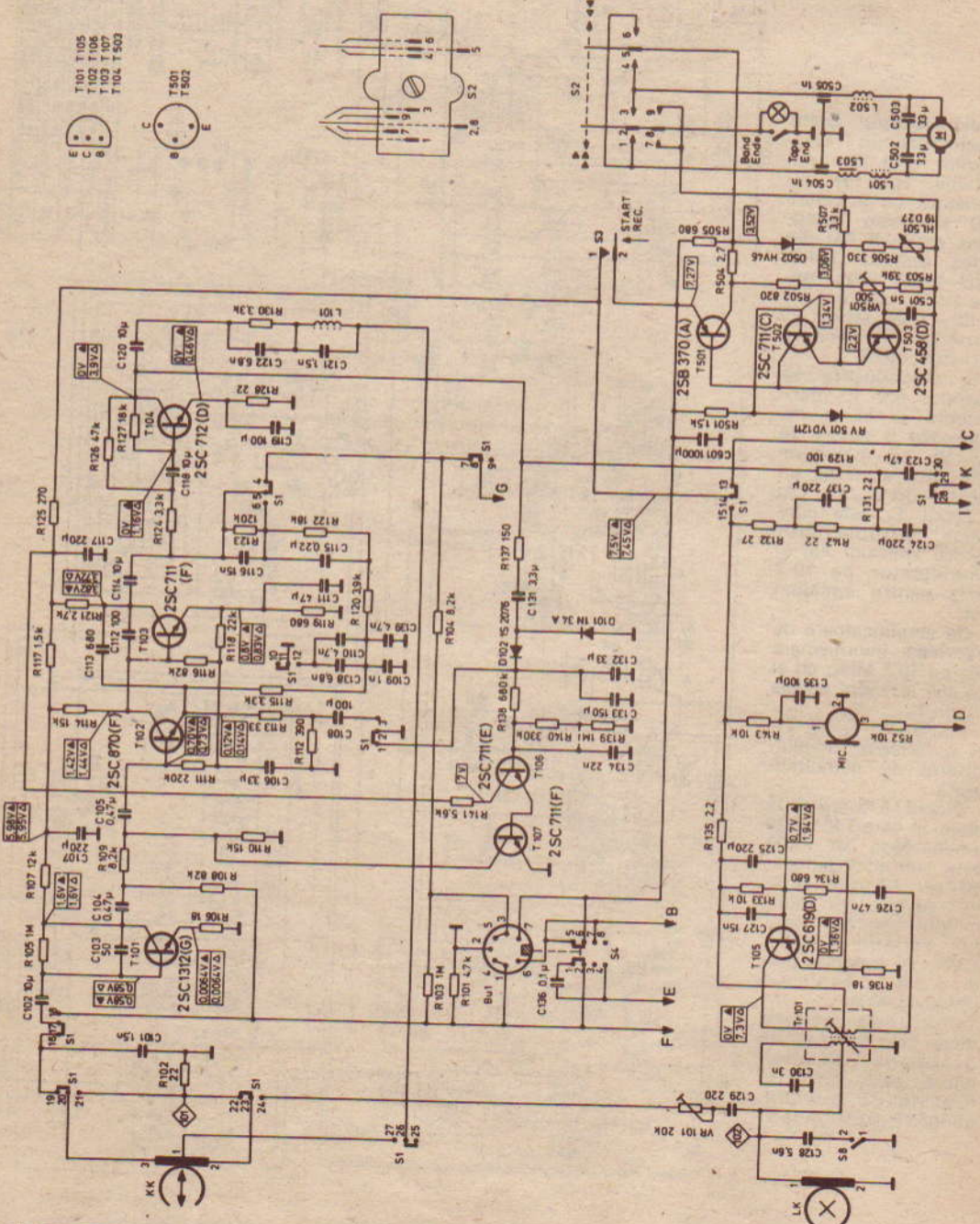
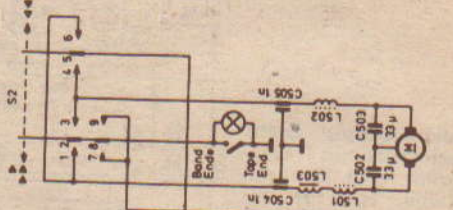
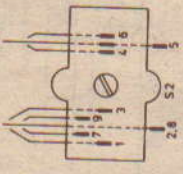
Receptorul lucrează în unde lungi (145—260 kHz), unde medii (510—1 605 kHz), unde scurte (5,8—9,8 MHz) și unde ultrascurte (87—104 MHz).

Poate debita la ieșirea de au-

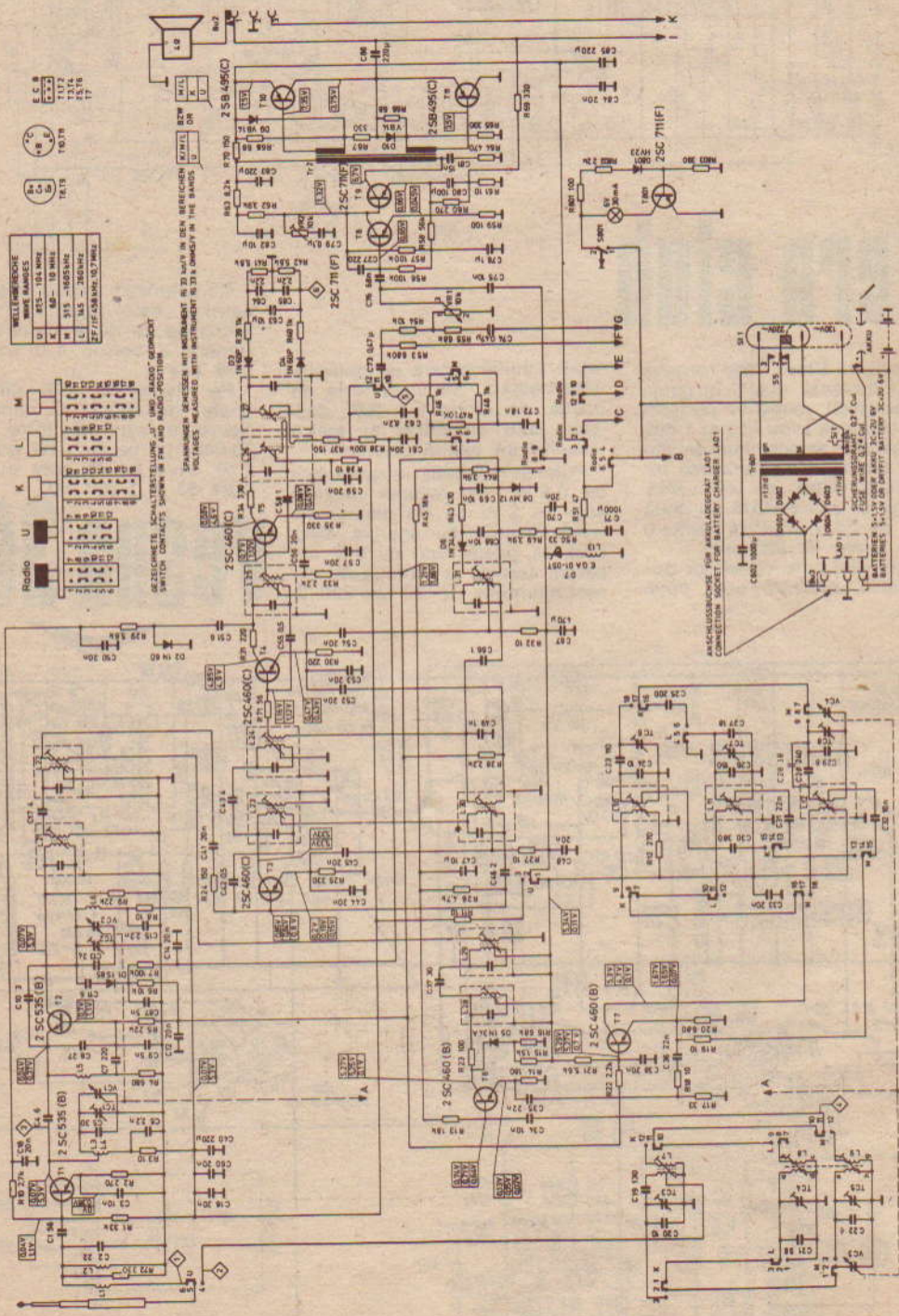
diofrecvență o putere de 1,3 W pe o sarcină (difuzor) de 4 Ω într-o bandă cuprinsă între 40 și 13 000 Hz. În partea de casetofon se pot folosi casete standard C60 sau C90, viteza de antrenare a benzii fiind de 4,75 cm/s; în plus, casetofonul are un sistem de reglare automată a nivelului

la înregistrare. Alimentarea cu energie electrică se poate face din rețeaua de 110 V sau 220 V sau din 5 baterii de 1,5V. Consumul de curent este de 200 mA la baterii pentru lucru pe casetofon când la ieșire se debitează o putere de 50 mW.

- T101 T105
- T102 T106
- T103 T107
- T104 T102



rc 1000



WELLENLÄNGEN
WAVE BANDS

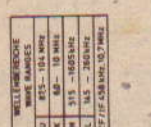
U	830 - 105 MHz
M	145 - 160 MHz
L	315 - 360 MHz
2F	145.8 MHz (5.7 MHz)

SKALA
SCALE

U	10.7
M	11.7
L	12.7
2F	13.7

TEMPERATUR
TEMPERATURE

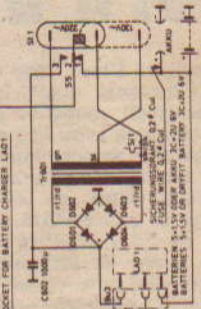
U	18.75
M	19.75
L	20.75
2F	21.75

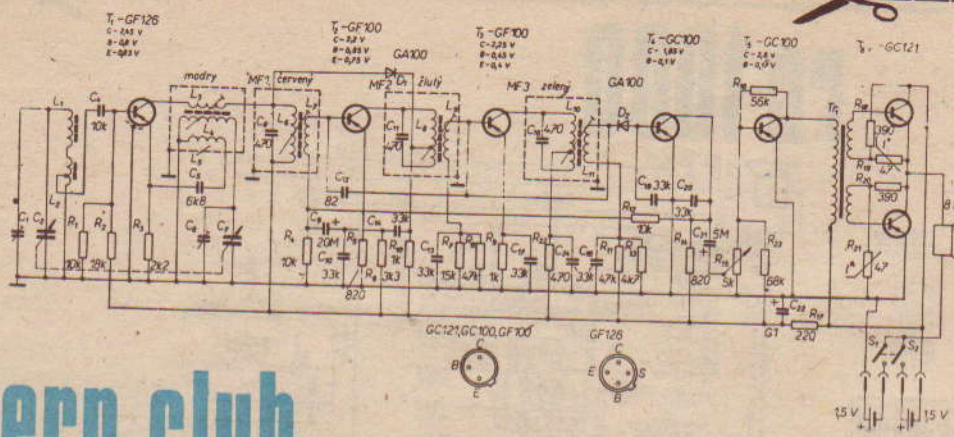


GEZEICHNETE SCHALTERSTELLUNG "UMG.-RADIO" GEWÄHRGT
SWITCH CONTACTS SHOWN IN FM AND RADIO POSITION

SPANNUNGEN GEZEICHNET MIT INSTRUMENT IN 20 VOLT IN DEN BEREICHEN
VOLTAGES INDICATED WITH INSTRUMENT IN 20 VOLTS IN THE BANDS

ANSCHLÜSSE FÜR ANZUGLEISTUNG LAST
CONNECTION SOCKET FOR BATTERY CHARGER LOAD





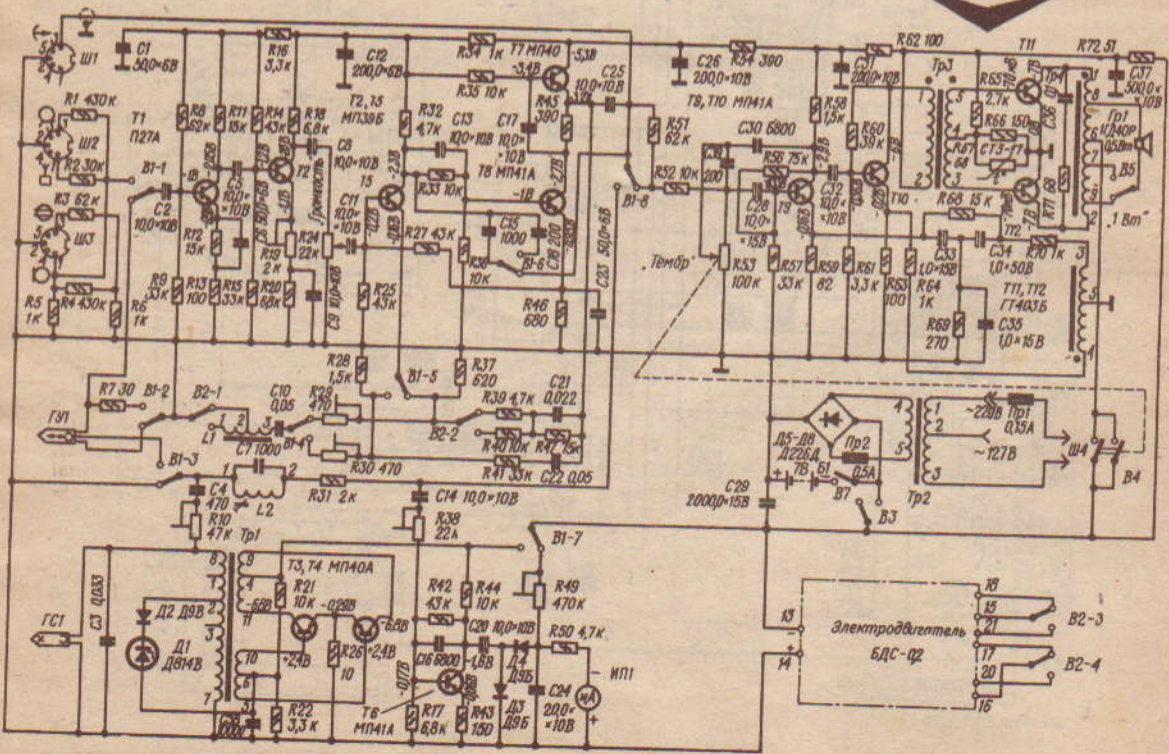
stern club

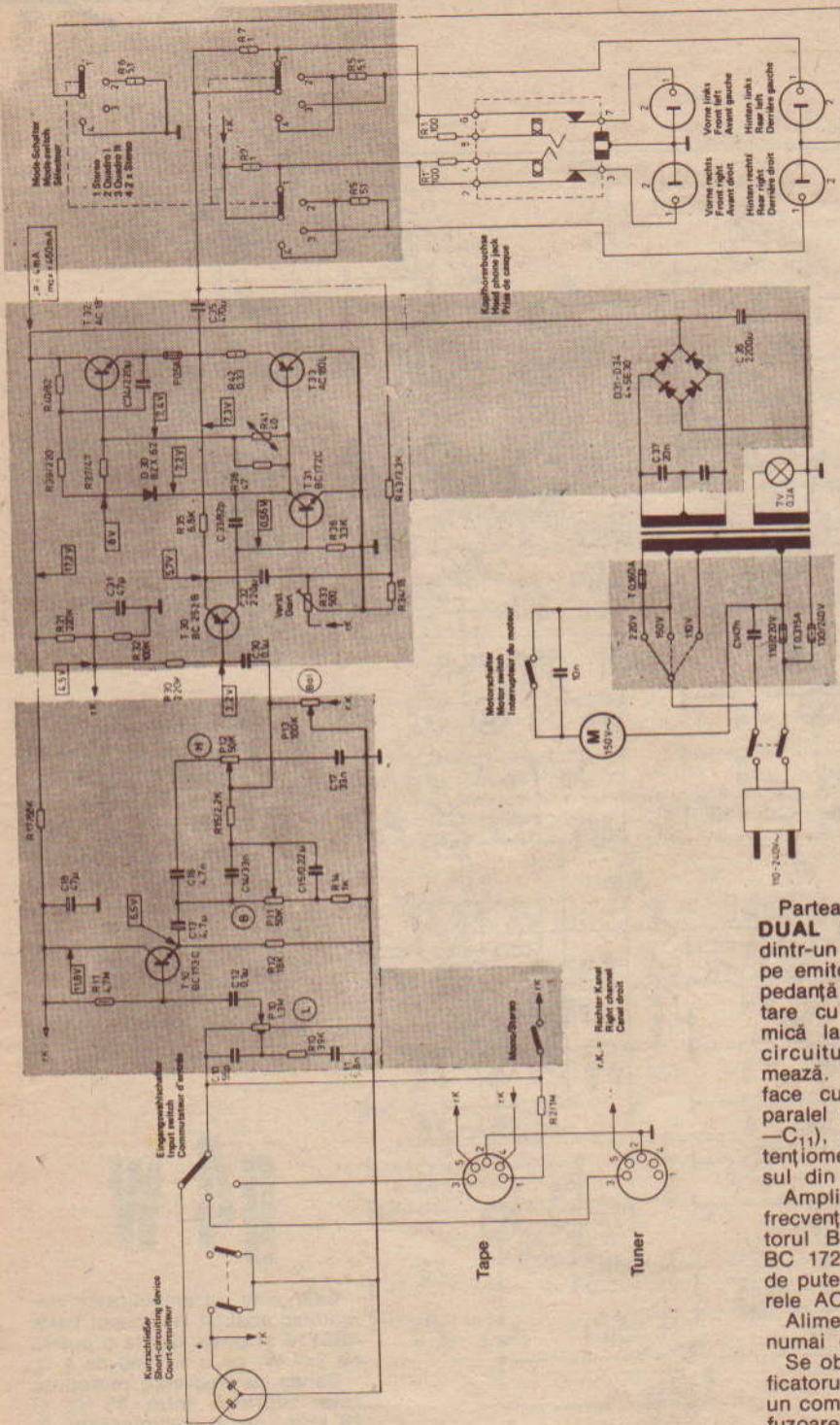
Receptorul Stern Club (produs R.D.G.) lucrează numai în gama undelor medii, respectiv pe frecvențe cuprinse între 520 și 1 605 kHz, avînd o sensibilitate de 550 μ V/m, semnalul de frecvență intermediară fiind de 455 kHz. Aparatul se alimentează cu două baterii de 1,5 V și poate debita o putere audio de 250 mW. Primul etaj este convertor autooscilator, urmează apoi două

etaje amplificatoare de frecvență intermediară. Semnalul este detectat de dioda GA 100, după care este amplificat și aplicat etajelor de audiofrecvență. Puterea nominală la ieșire este de 0,8 W, iar puterea maximă este de 2 W cu 4% distorsiuni. Alimentarea cu energie electrică se poate face cu 9 V din baterii sau de la rețeaua de curent alternativ cu 110 sau 220 V

Caracteristic pentru acest cașetofon este faptul că poate funcționa cu două viteze de antrenare a benzii: 4,76 cm/s și 2,38 cm/s. Pe viteza de 4,76 cm/s se poate reproduce o bandă de frecvențe cuprinsă între 63 și 10 000 Hz, pe cînd pe viteza de 2,38 cm/s banda este cuprinsă între 63 și 5 000 Hz.

Vesna 306





DUAL HS-130

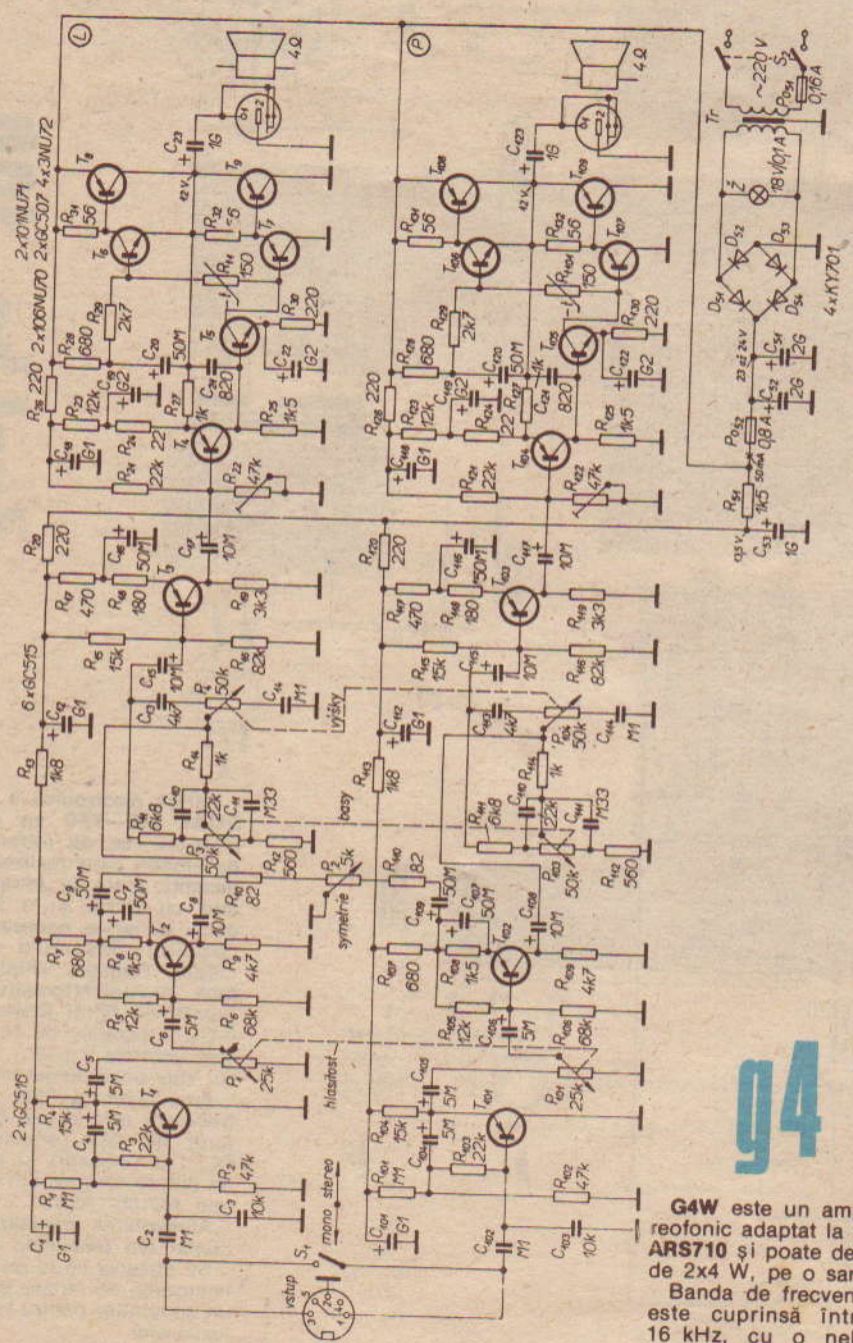
Partea electronică a picupului **DUAL HS-130** se compune dintr-un etaj de intrare repetor pe emitor, care realizează o impedanță mare la intrare (adaptare cu doza) și o impedanță mică la ieșire necesară pentru circuitul Baxendall care urmează. Reglajul amplificării se face cu potențiometrul P_{10} (în paralel cu filtrul fiziologic $R_{10}-C_{11}$), reglajele de ton din potențiometrele $P_{11}-P_{12}$, iar balansul din potențiometrul P_{13} .

Amplificatorul final de audio-frecvență este format din tranzistorul BC 252 (preamplificator), BC 172 (defazor) și etajul final de putere compus din tranzistoarele AC180-AC181.

Alimentarea montajului se face numai din tensiunea de rețea.

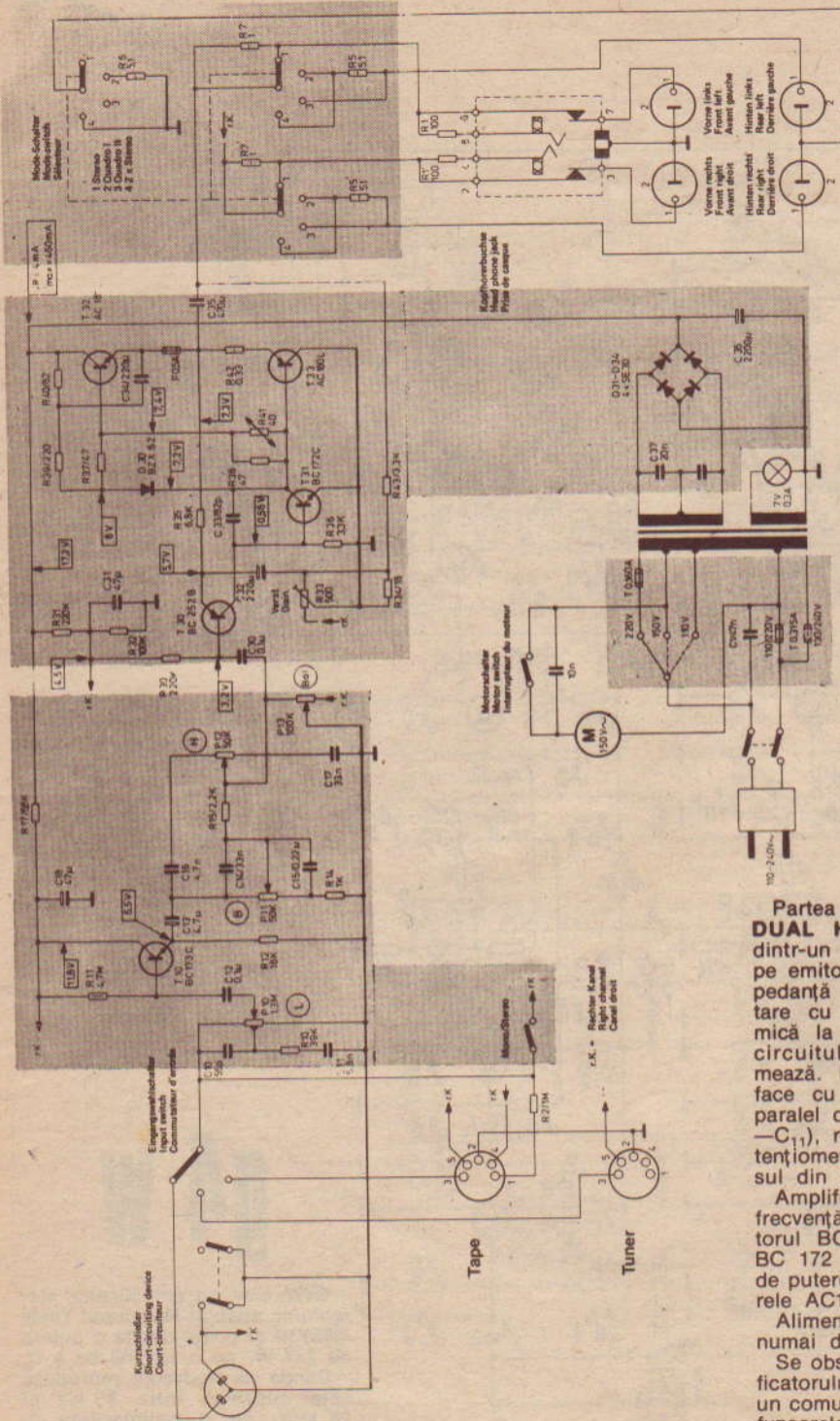
Se observă că la ieșirea amplificatorului de putere este montat un comutator pentru cuplarea difuzoarelor.

La acest amplificator se mai poate introduce semnal de la magnetofon sau radio.



g4 w

G4W este un amplificator stereo-
 fonic adaptat la picupul Tesla
ARS710 și poate debita o putere
 de 2x4 W, pe o sarcină de 4 Ω.
 Banda de frecvențe reprodusă
 este cuprinsă între 35 Hz și
 16 kHz, cu o neliniaritate în
 bandă de ±1,5 dB. Reglajul de
 ton are o eficacitate de ±12 dB la
 80 Hz și de +10–16 dB la 10
 kHz.



DUAL HS-130

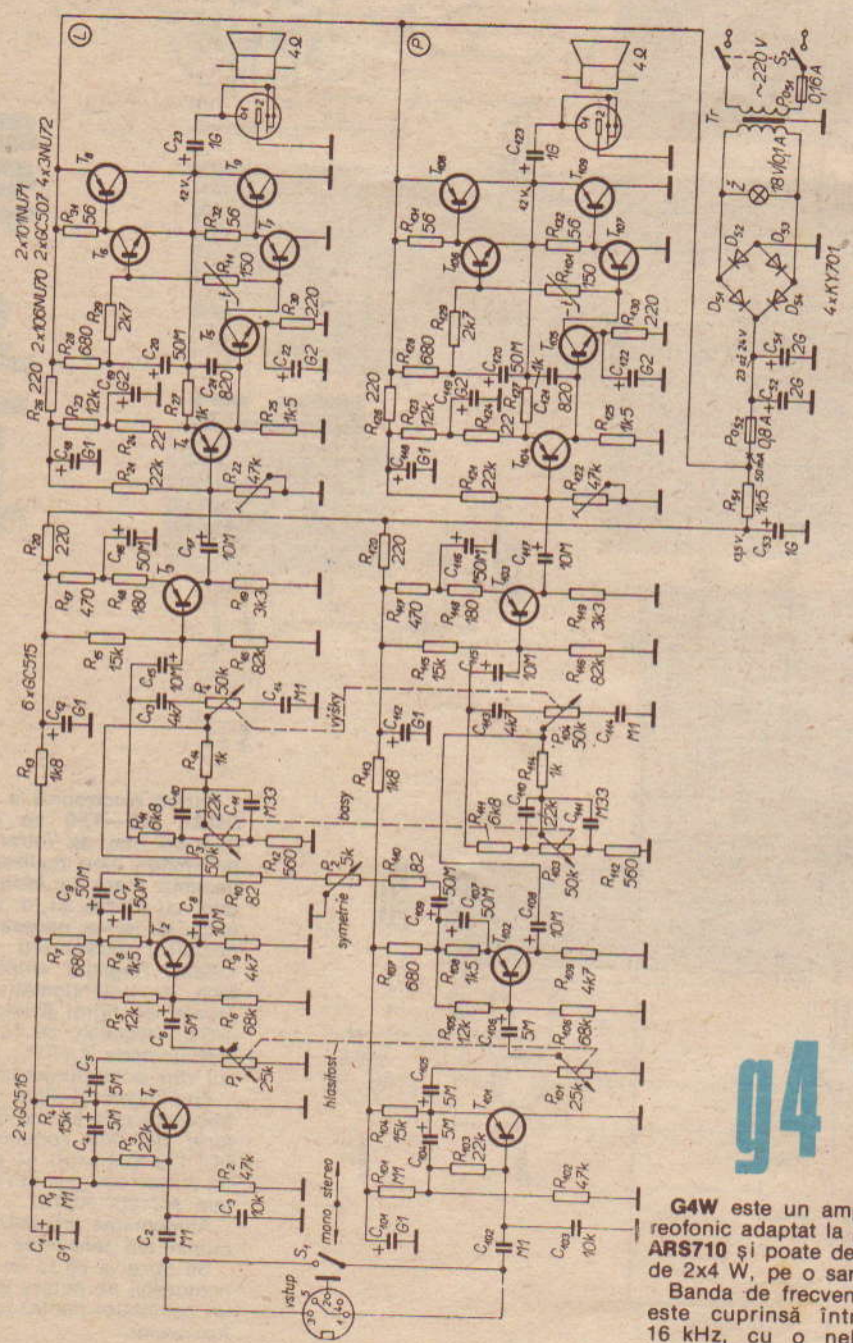
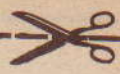
Partea electronică a picupului DUAL HS-130 se compune dintr-un etaj de intrare repeto pe emitor, care realizează o impedanță mare la intrare (adaptare cu doza) și o impedanță mică la ieșire necesară pentru circuitul Baxendall care urmează. Reglajul amplificării se face cu potențiometrul P₁₀ (în paralel cu filtrul fiziologic R₁₀-C₁₁), reglajele de ton din potențiometrele P₁₁-P₁₂, iar balansul din potențiometrul P₁₃.

Amplificatorul final de audio-frecvență este format din tranzistorul BC 252 (preamplificator), BC 172 (defazor) și etajul final de putere compus din tranzistoarele AC180-AC181.

Alimentarea montajului se face numai din tensiunea de rețea.

Se observă că la ieșirea amplificatorului de putere este montat un comutator pentru cuplarea difuzoarelor.

La acest amplificator se mai poate introduce semnal de la magnetofon sau radio.

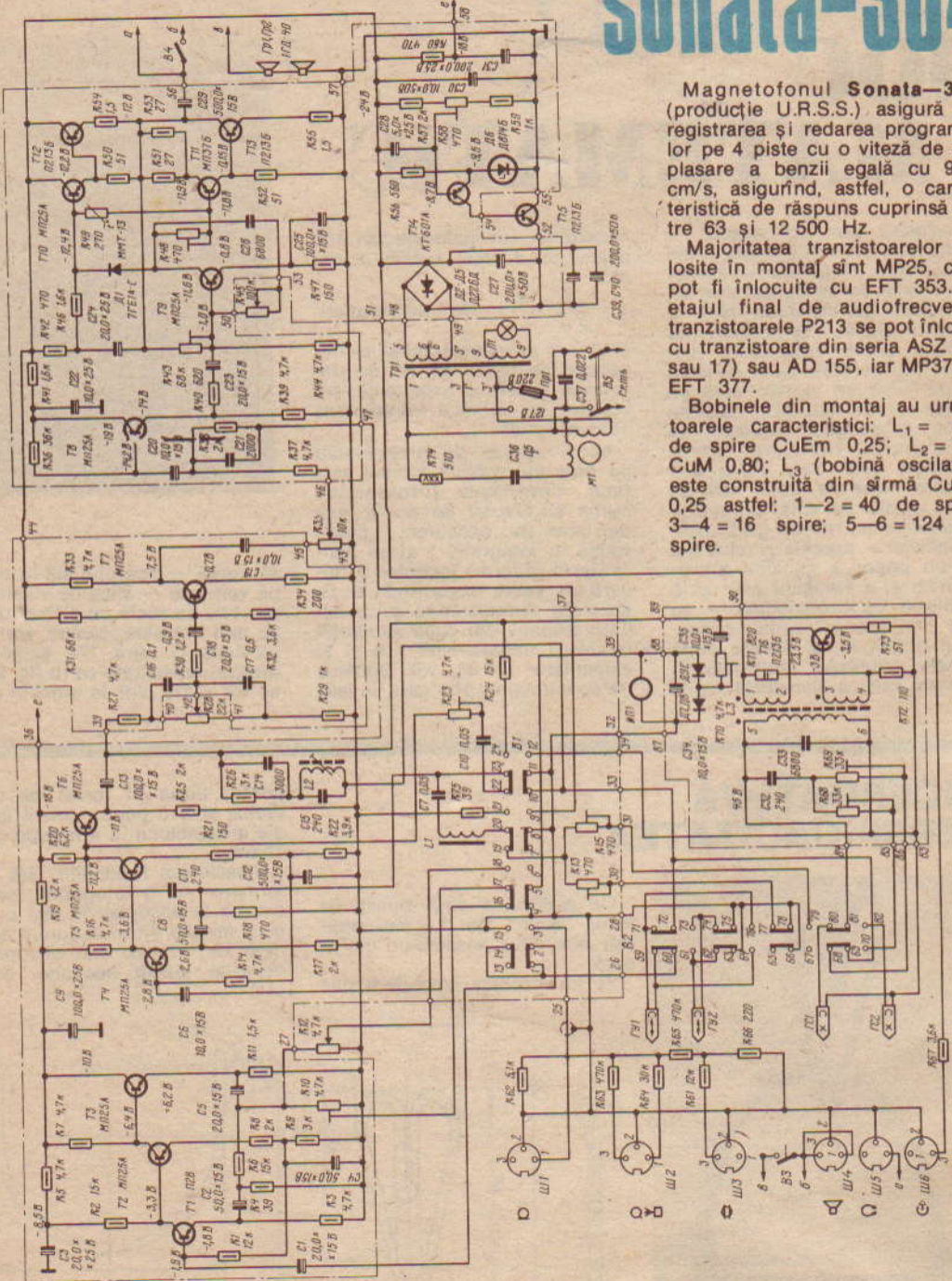


94 W

G4W este un amplificator stereo-
 fonic adaptat la picupul Tesla
ARS710 și poate debita o putere
 de 2x4 W, pe o sarcină de 4 Ω.
 Banda de frecvențe reprodusă
 este cuprinsă între 35 Hz și
 16 kHz, cu o neliniaritate în
 bandă de ±1,5 dB. Reglajul de
 ton are o eficacitate de ±12 dB la
 80 Hz și de +10–16 dB la 10
 kHz.



sonata-304



Magnetofonul **Sonata-304** (producție U.R.S.S.) asigură înregistrarea și redarea programelor pe 4 piste cu o viteză de deplasare a benzii egală cu 9,35 cm/s, asigurând, astfel, o caracteristică de răspuns cuprinsă între 63 și 12 500 Hz.

Majoritatea tranzistoarelor folosite în montaj sînt MP25, care pot fi înlocuite cu EFT 353. În etajul final de audiofrecvență tranzistoarele P213 se pot înlocui cu tranzistoare din seria ASZ (15 sau 17) sau AD 155, iar MP37 cu EFT 377.

Bobinele din montaj au următoarele caracteristici: $L_1 = 170$ de spire CuEm 0,25; $L_2 = 760$ CuM 0,80; L_3 (bobină oscilator) este construită din sîrmă CuEm 0,25 astfel: 1-2 = 40 de spire; 3-4 = 16 spire; 5-6 = 124 de spire.

DIVERTISMENT

JOC MATEMATIC

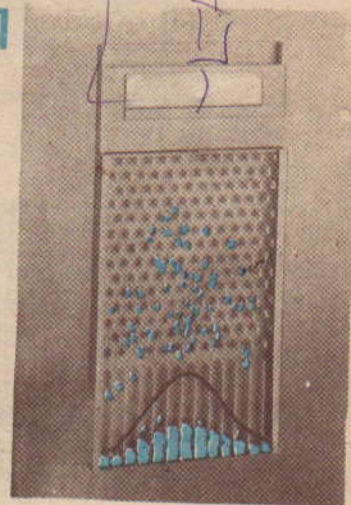
Hazardul are legi exacte — matematicienii știu prea bine acest lucru. Repartiția loviturilor într-o țintă, la un concurs de tir, în funcție de distanțele pînă la centrul țintei, se reprezintă printr-o curbă matematică distinctă (cu condiția ca la concurs să participe un număr mare de trăgători). La fel, prin aceeași curbă: procentajul indivizilor de o anumită înălțime într-o populație dată. Sau: suma a 6 numere trase la Loto față de suma medie. Ba chiar și repartiția inteligenței într-un grup mare de indivizi — apariția și repartiția într-un popor a geniilor, a mediocrilor și a timpțiilor este tot o problemă de probabilități — se face prin aceeași curbă, cunoscutul clopot al lui Gauss, după numele celebrului matematician german care a demascat legile

hazardului. Un matematician v-ar spune că ecuația acestei curbe este

$$y = \frac{1}{\sqrt{\pi}} e^{-x^2}. \text{ Un nematemati-$$

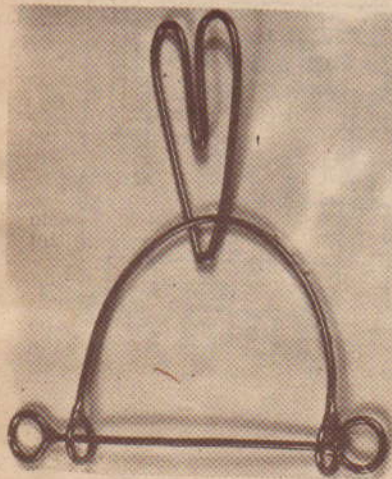
cian însă se va mulțumi să se minuneze de faptul că, ori de cîte ori s-ar repeta o experiență, rezultatul va îmbrăca întotdeauna aceeași formă...

Micul aparat de probabilități pe care vi-l propun tocmai asta face: desenează întotdeauna curba lui Gauss! Se poate face din lemn sau polistiren, îl puteți vedea în fotografia 1 și se construiește în forma jocurilor de biliard cu resort, respectîndu-se cu strictețe dimensiunile propuse. Este compus din cutia acoperită cu placă transparentă 1 A—1 și alimentator (1—M, vezi schema de construcție), prin care se lasă



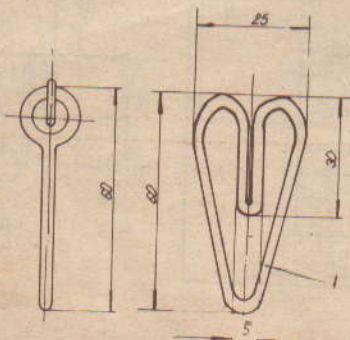
să curgă — aparatul stă în poziția verticală — alice de vîntoare sau bile de sticlă cu diametrul de 25 mm. Acestea, căzînd, vor izbi piedicile G (sînt 174 astfel de piedici, repartizate ca în fig. 2) și se vor așeza pînă la urmă în cele

ÎNCERCAȚI-VĂ PERSPICACITATEA



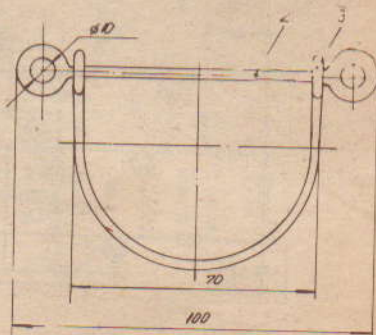
Cu ajutorul a două bucăți de sîrmă de $\varnothing 1$ sau 1,5 mm realizați cele două ansambluri din figură.

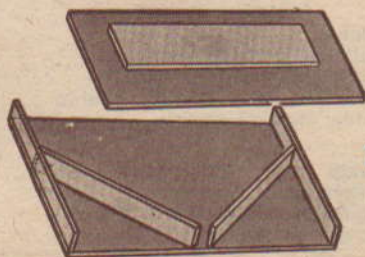
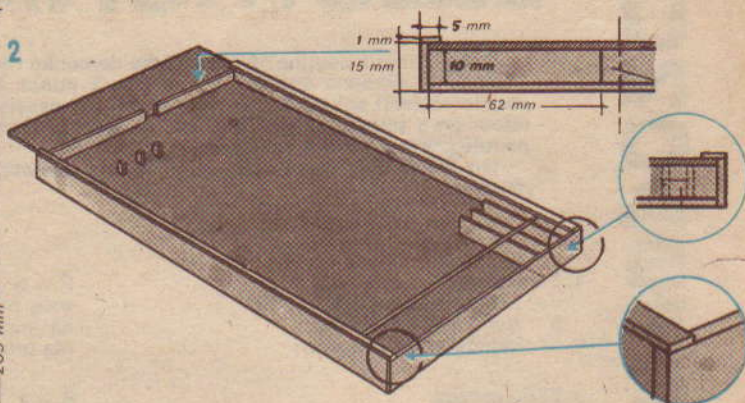
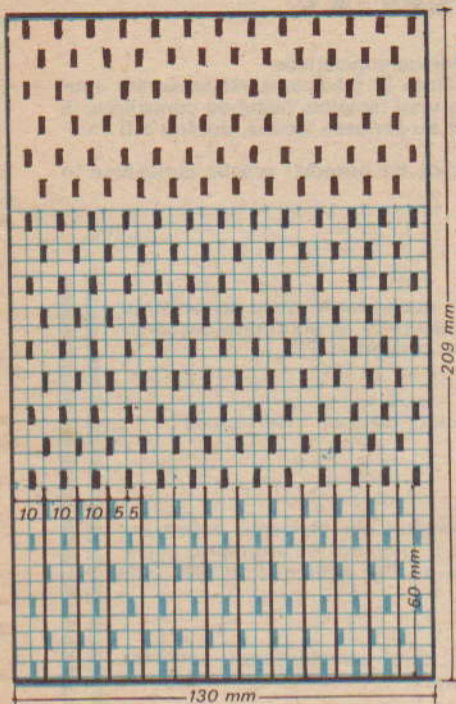
Se va respecta cota de 5 mm



pentru piesa în formă de cardioidă și $\varnothing 10$ pentru cele 4 inele ale ansamblului în formă de pot-coavă.

Piesele pot fi cuplate, fără deformare, ca în fotografie. Încercați să le decuplați în mai puțin de 5 minute. În mod curent operația de cuplare sau decuplare necesită cîteva secunde. Succes!...





11 sertare de jos (E-E₁₁).

Cum se vor așeza? Respectând riguros curba-clopot a lui Gauss, bineînțeles, adică legile matematice ale hazardului...

LUNETĂ MAGICĂ

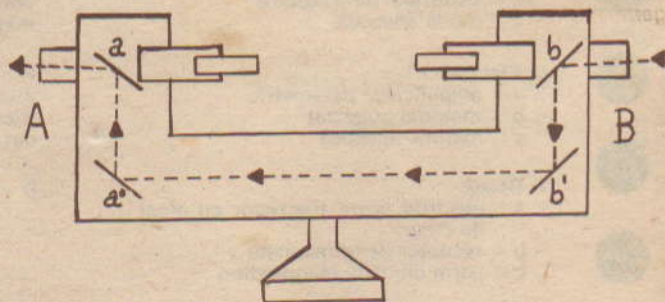
Luneta pe care o propunem spre a fi construită va fi „magică” numai pentru privitori, nu și pentru constructori. Cu ajutorul ei se pot vedea obiectele chiar dacă între ochiul privitorului și obiect se află un obstacol opac.

Luneta are două țije, fixate pe un suport cu două brațe, notate în figură cu A și B. Fiecare dintre țije are o parte în exterior și una în interior. Partea exterioară este fixă, iar cea interioară are un tub fix în care alunecă un tub mobil. Când apropiem tuburile mobile, se unesc elementele lunetei și se

obține continuitatea. La capetele exterioare și interioare ale țijelor A și B se află montată câte o lentilă. Un obiect așezat la capătul B și privit prin capătul A va fi mărit în funcție de felul lentilei. Pentru a demonstra celor care asistă la experiență „puterile magice” ale lunetei dv., veți face următoarea manevră. Se împing tuburile mobile spre brațele suportului astfel ca luneta să se întrepună. Puneți apoi în spațiul creat un carton și invitați prietenii să privească din nou prin lunetă; ei vor constata că obiectul privit se vede foarte clar.

Și acum secretul: În realitate,

luneta va fi construită ca în figura alăturată. Părțile vizuale în exteriorul suportului au într-adevăr la capetele exterioare montate lentile adevărate (una concavă și una convexă). Aceste două părți exterioare dacă sînt puse cap la cap formează o lunetă obișnuită. În interiorul suportului însă se găsesc 4 oglinzi (aa'bb') fixate cu o înclinație de 45°. Oglinzile a și b au luciul în jos, iar oglinzile a' și b' în sus. Astfel raza vizuală trece prin tubul exterior B, urmează linia indicată în figură de la o oglindă la alta și iese prin capătul A la ochiul privitorului.



ELECTRONICĂ?

Testul propus conține 10 noțiuni din domeniul radiocomunicațiilor.
 Fiecărui răspuns corect i se atribuie 1 punct. Dacă la totalizarea răspunsurilor acumulate obțineți cel puțin 8 puncte sînteți în posesia unui temeinic bagaj de cunoștințe, la minimum 5 puncte cunoștințele dv. de radiotehnică au serioase lacune, urmînd a fi completate printr-o lectură adecvată.
 Un bilanț care însumează sub 5 puncte denotă că nu posedăți practic cunoștințe în domeniu.

J. M.

1. **Fantastron**
 a = adaptor pentru antene Yagi
 b = generator de semnal
 x c = separator de impulsuri
 R = b
 este un generator în dinte de ferăstrău; dă impulsuri ce se obțin prin descărcarea unui condensator.
2. **Etaj cascada**
 a = etaj amplificator
 x b = etaj multiplicator
 c = etaj limitator
 R = a
 amplificator cu două triode legate în serie.
3. **Multiplexor**
 a = multiplicator de tensiune
 b = multiplicator de frecvență
 x c = dispozitiv care permite interconectarea mai multor elemente
 R = c
 este compus din elemente active sau pasive — permite, de exemplu, cuplarea mai multor antene la același fider.
4. **Luminanță**
 x a = mărime fizică
 b = cameră de luat vederi
 c = bec electric special
 R = a
 mărime care caracterizează cantitativ o culoare.
5. **Varactor**
 x a = rezistență variabilă
 b = cuadripol de adaptare
 c = diodă specială
 R = c
 diodă specială la care se utilizează capacitatea joncțiunii. Se folosește în etaje multiplicatoare de frecvență.
6. **Electret**
 x a = amplificator parametric
 b = material polarizat
 c = mărime acustică
 R = b
 material dielectric cu polarizare electrică permanentă (similar cu un magnet permanent).
7. **Drenă**
 x a = electrod la un tranzistor cu efect de cîmp
 b = receptor de ultrasunete
 c = parte dintr-un magnetofon
 R = a
8. **Balun**
 x a = tip de semiconductor
 b = cuadripol de simetrizare
 c = egalizator acustic
 R = b
9. **Efect Luxemburg**
 a = reacții într-un lanț electroacustic
 x b = intermodulație produsă în ionosferă
 c = combinare a două semnale pe o bandă magnetică
 R = b
 se produce în special noaptea, cînd modulația unei stații puternice se suprapune peste altă stație.
10. **Eidofor**
 x a = substanță decapantă
 b = tip de antenă
 c = instalație pentru proiecția imaginilor de televiziune pe ecran mare
 R = c



Sumar

GHID PENTRU CERCURILE TEHNICO-APLICATIVE (PAG. 3—32)

● Romantismul pasiunii ● Cupa U.T.C. ● Șantierul național — școală a tineretului ● Muzeul tehnicii și civilizației populare din Sibiu ● Un eveniment — 1983, Anul mondial al comunicațiilor ● YO3KDA — Educația tehnică a tineretului ● Raketomodel S6 A ● Automodel de viteză ● Trulere pentru Marea Neagră ● Dicționar YO

RADIOAMATORISM (PAG. 33—64)

● In memoriam ● SWR ● Reglarea emițătoarelor SSB ● ROB 025 Modulator dublu echilibrat ● VFO în buclă PLL 133,3—135,3 MHz ● Tx CW/BLD ● Emițător MF-10 W

AUTOMATIZĂRI (PAG. 65—77)

● Joc de lumini ● Sintetizor de frecvență comandat digital ● Macaz automat ● Alimentator stabilizat

ATELIER (PAG. 78—96)

● Pupitru pentru lucru ● Redresor ● Dispozitiv universal ● Tester multifuncțional cu indicație sonoră

HI-FI (PAG. 97—123)

● VU-metru ● Dublor de frecvență ● Distorsiunile de neliniaritate ● Regulator de ton ● Amplificator 2 x 80 W ● Amplificator 200 W

LABORATOR (PAG. 124—145)

● Încercarea tranzistoarelor ● Voltmetru numeric ● Punte RC ● Adaptor pentru frecvențmetru ● Converter analogic digital ● Generator AF ● Tester pentru semiconductoare

AUTO-MOTO (PAG. 146—160)

● Cum se construiește un automobil ● Turometru ● Alarmă auto ● Ștergător automat de parbriz ● Album auto

FOTOTEHNICĂ (PAG. 161—169)

● Filmul disc ● Materiale fotosensibile românești ● Fotocolor prin transfer ● Fotografia la mică distanță și macrofotografia

TEHNIIUM-SERVICE (PAG. 180—189)

● Scheme de radio și casetofone

DIVERTISMENT (PAG. 190—192)

● Joc matematic ● Încercați-vă perspicacitatea ● Luneta magică ● Test: Cunoașteți electronică?

Almanah realizat de redacția revistei „Tehnium” editată de C.C. al U.T.C.

Redactor-șef: ing. IOAN ALBESCU

Redactor-șef adjunct: GHEORGHE BADEA

Secretar responsabil de redacție: ing. ILIE MIHĂESCU

Redactor de almanah: CALIN STĂNCULESCU

Prezentarea grafică-artistică: ADRIAN MATEESCU

Tiparul executat sub com. 30 241 la Combinatul poligrafic „Casa Științei” — București
Administrația: Editura Știința

