

# Tehniulm

REVISTĂ LUNARĂ EDITATĂ DE C.G. AL U.T.C.

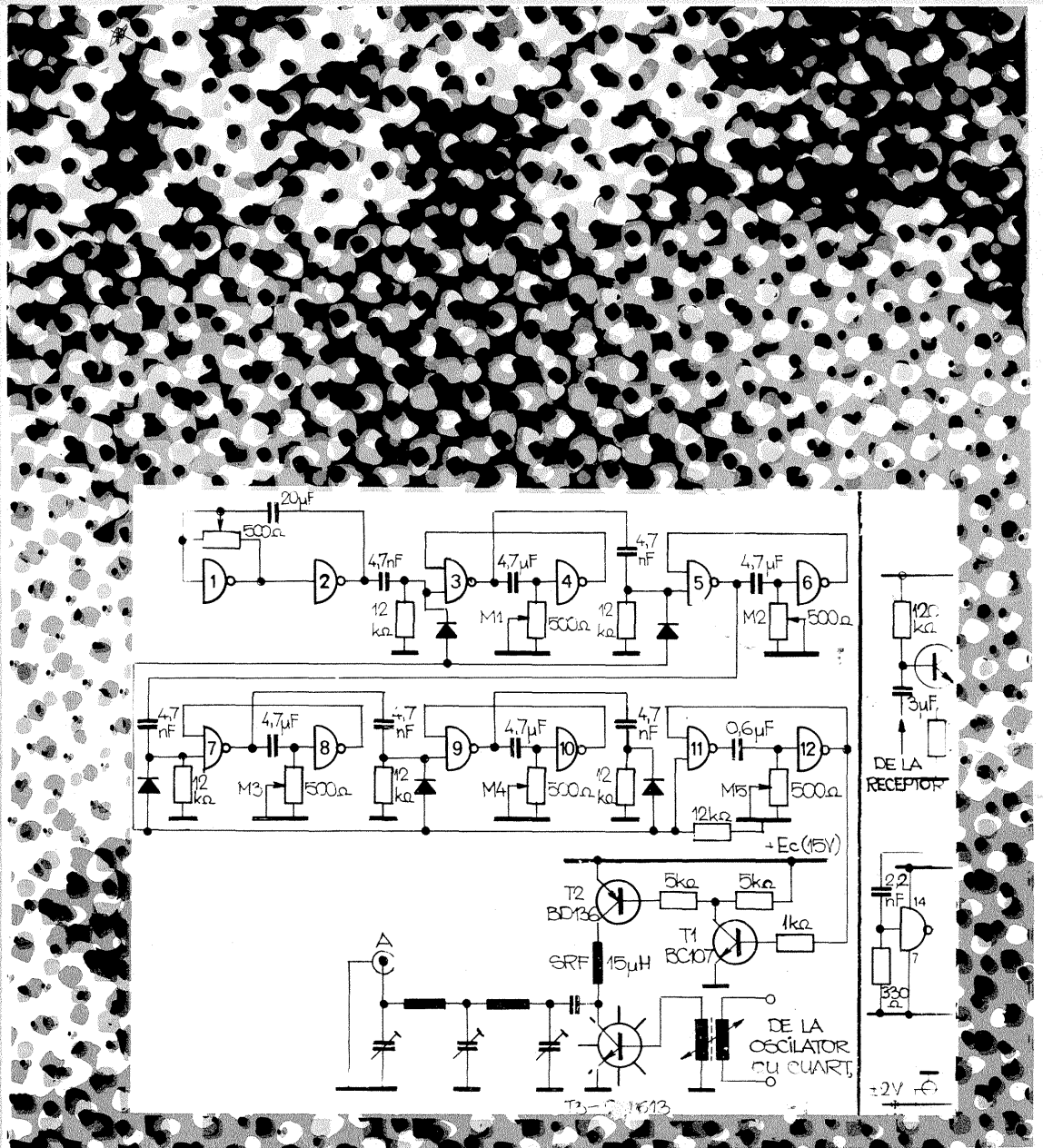
ANUL XII - NR. 128

7/81

## CONSTRUCȚII PENTRU AMATORI

### SUMAR

- ȘTIINȚĂ, TEHNICĂ, PRO-DUCTIE** . . . . . pag. 2-3  
 Pe agenda comisiei profesional-științifice  
 Proiectele de diplomă între rezultate și eficiență  
 educativă  
 Campionatul național de navomodele 1981
- RADIOTEHNICĂ PENTRU ELEVI** . . . . . pag. 4-5  
 Amplificatoare AF  
 Circuite de protecție  
 Reducerea ondulațiilor
- CQ-YO** . . . . . pag. 6-7  
 Stație de telecomandă cu circuite integrate  
 Tx-1W 2m  
 Corector R-C  
 Tester pentru circuite integrate
- CITITORII RECOMANDĂ** . . . . . pag. 8-9  
 Generator UUS  
 Radioreceptor  
 Verificator  
 Semafor  
 Semnalizare  
 Tabla înmulțirii
- TEHNICĂ MODERNĂ** . . . . . pag. 10-11  
 Sondă pentru frecvențmetru numeric  
 Milivoltmetru  
 Indicator de nivel  
 Generator de semnal multiplex stereo
- PENTRU CEROURILE TEHNI-CO-APLICATIVE** . . . . . pag. 12-13  
 Canonieră
- AUTO-MOTO** . . . . . pag. 14  
 Redresor electronic automat pentru încărcarea  
 bateriilor auto  
 Semnalizare electronică pentru motoreta «Mo-  
 bra» S 50
- TINERILE GOSPODINE** . . . . . pag. 15  
 Interior '81
- ATELIER** . . . . . pag. 16-17  
 Convertizor de putere  
 Patriță pentru perforarea peliculei  
 Proiecție stereoscopică
- FOTOTEHNICĂ** . . . . . pag. 18-19  
 Termostatare de precizie  
 Cum păstrăm filmele și hîrtia foto  
 Creșterea sensibilității filmelor ORWO NP15  
 și NP20
- PUBLICITATE** . . . . . pag. 20  
 I.P.T.E.-Alexandria
- VACANȚA MARE**  
 ABC-ul pescarului amator
- REVISTA REVISTELOR** . . . . . pag. 22  
 Regulator de temperatură  
 Bas-chitară  
 Avertizor  
 Contra țințarilor  
 Automat pentru lumină
- MAGAZIN TEHNIC** . . . . . pag. 23  
 Difuzoare HI-FI Roselson  
 Desenarea cablajelor  
 Breviar
- POȘTA REDACȚIEI** . . . . . pag. 24



## STAȚIE DE TELECOMANDĂ CU CIRCUITE INTEGRATE

Citiți în pag. 6

## PE AGENDA COMISIEI PROFESIONAL-ȘTIINȚIFICE:

# OPTIMIZĂRI, INOVAȚII, ECONOMII

Întreprinderea de panouri și tablouri electrice din Alexandria este o unitate economică tinăra tot așa cum este, de altfel, și economia județului Teleorman, puternic dezvoltată în ultimele două decenii, tot așa cum sînt și oamenii care muncesc aici.

Dintre aceștia aproape 1 500 sînt

**CĂLIN STĂNCULESCU**

uteciști, care alcătuiesc o puternică organizație de tineret direct implicată în cele mai importante probleme cu care se confruntă, cum este și normal, o dinamică ramură a economiei naționale. De altfel, de calitatea rezolvării acestor probleme a depins și creșterea principalilor indicatori econo-

mici, care oferă cifre semnificative pentru rezultatele muncii depuse. Astfel, dacă în 1972 producția globală industrială era de numai 136 milioane de lei, în 1981 valoarea acesteia depășește un miliard de lei. În perspectiva actualului cincinal, dinamica producției globale industriale va depăși în 1985 cu circa 60 de procente valorile înregistrate în 1981. De altfel, întreprinderea va produce în acest an valori materiale echivalînd cu aproape 12% din producția întregului județ.

O gamă largă de produse, echipamente electrice pentru instalații de forță, instalații de automatizare, acționări electrice solicitate de industria siderurgică, minieră, chimică, energetică, forestieră, de agricultură sau de instalațiile de epurare și neutralizare a apelor sînt cunoscute și apreciate de numeroși beneficiari din țară și de peste hotare (U.R.S.S., R.D.G., R.S.C., Turcia, Grecia, R.A. Egipt etc.).

O contribuție deloc negliabilă la prestigiul întreprinderii o are tineretul, preocupat permanent de materializa-

rea unor obiective înscrise în planurile comisiei profesional-științifice.

Stăm de vorbă cu tovarășul inginer **Emanoil Cioabă**, responsabilul acestei comisii cu multiple sarcini.

«O serie de realizări ale tinerilor sînt nemijlocit legate de obiectivele preluate de biroul comitetului U.T.C. din planul comisiei inginerilor și tehnicienilor: reducerea consumurilor de materiale energointensive și deficitare pentru economia națională (ce solicitau consum mare de cupru și aluminiu), reproiectarea și modernizarea unor produse. Mai concret, am modernizat tablourile de comandă pentru strungurile normale automatizate SNA-500 și pentru frezele universale FUS-22 prin utilizarea cablajelor imprimabile, unde contribuții deosebite au avut subinginerul N. Stănescu și electricianul Traian Culea. Creșterea productivității muncii și eliminarea importului au fost și obiectivele realizării autotransformatorului pentru panoul elec-

## PROIECTELE DE DIPLOMĂ ÎNTRE REZULTATE ȘI EFICIENȚĂ EDUCATIVĂ

Liceul industrial nr. 2 din Alexandria pregătește elevii într-o serie de meserii necesare principalelor unități industriale din județul Teleorman. Astfel, aici se formează lăcătuși mecanici, electricieni, electromeccanici, sculeri matrișeri, mecanici pentru mașini și utilaje. O asemenea pregătire este facilitată de existența unei baze materiale corespunzătoare: ateliere și mașin-unelte (strunguri, freze, mașini de sudură, de debitat etc.). Dacă planul de producție are ritmic depășiri pînă la 25%, aceasta se datorează și faptului că uteciștii care se pregătesc în atelierele-școală au posibilitatea executării unor lucrări de categorie superioară programei anului în care studiază. Astfel, elevii participă la realizarea unor produse contractate cu Întreprinderea de panouri și tablouri electrice din Alexandria — panouri de comandă pentru strungurile SNA-320, pentru ferăstraie acționate electric FA-300, pupitre de simulare etc. O serie de lucrări pentru autototare au fost realizate de elevi pentru laboratoarele de fizică și cabinetele de specialitate: pupitru central de distribuție pentru diverse valori de curent continuu, dispozitive, panouri didactice. În ciuda acestor capacități de producție și creație tehnică, temele lucrărilor de diplomă pe care le realizează absolvenții claselor a XII-a par minore. Iată câteva din acestea: dorn portsculă, bușe elastice, suport portfilieră, elemente de prindere a pieselor etc. Este vizibilă aici absența solicitării originalității și fanteziei tehnice a

elevilor capabili să execute lucrări mai complicate, montaje și mecanisme complexe necesare autototării școlii.

Prin alegerea unei tematici destul de facile scad rolul și ponderea lucrării de diplomă, autentic certificat al creativității tehnice a absolvenților unui liceu industrial.

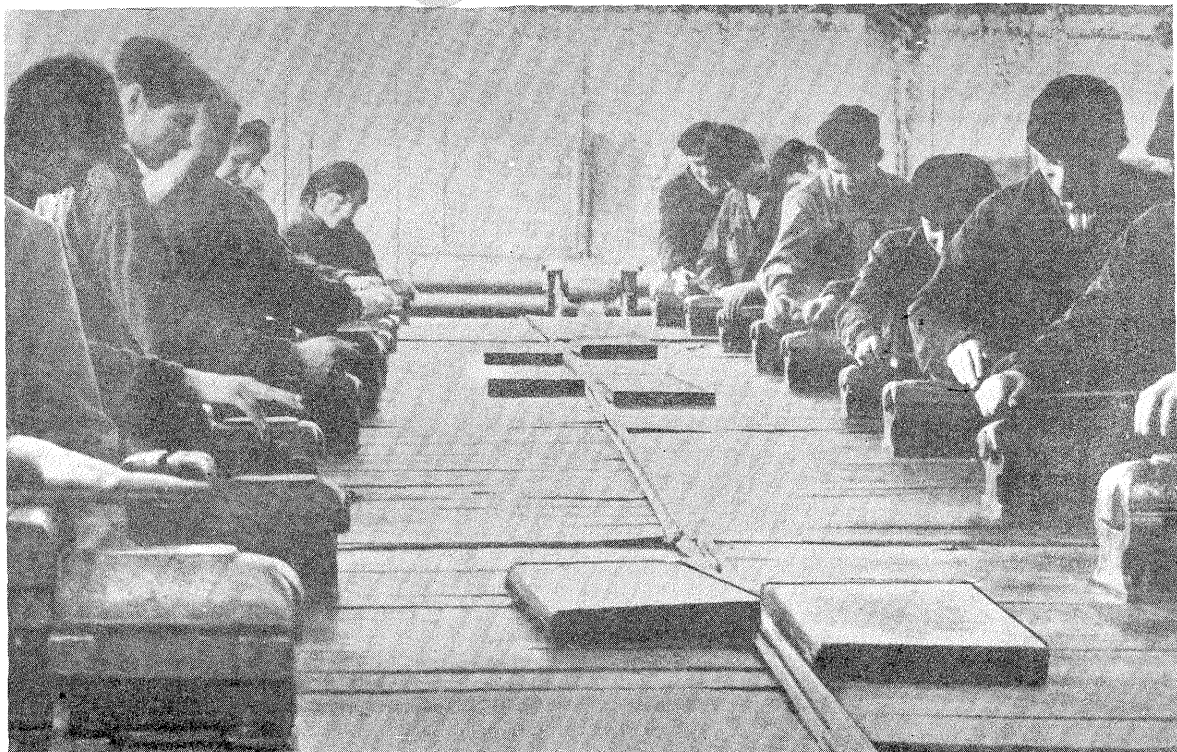
La Liceul de matematică-fizică întîlnim o cu totul altă situație pri-

vind optica față de proiectele de diplomă ale absolvenților. În cadrul unui activ cerc de chimie, condus cu competență și pasiune de profesorul Dorel Ghinea, s-au efectuat lucrări de analiză a petrolului extras din Schela Videle, studiindu-se compoziția acestuia, ponderea diferitelor elemente componente, produsele obținute prin distilare. De asemenea, încă din clasa a X-a, elevii participă la materializarea unor interesante teme de cercetare ce se vor finaliza în proiecte de diplomă privind posibilitățile de confirmare a unui diagnostic medical prin analiza unor procese ionice. Printre cele mai active eleve în viața științifică a liceului de matematică-fizică se numără uteciștele

Valeria Purdel, Crenguța Ionescu și Lori Oprescu. O altă «spectaculoasă» idee determinată de utilizarea surselor neconvenționale de energie este și realizarea — tot în cadrul tematicii proiectului de diplomă — a unei complexe instalații de biogaz, combinată cu o baterie de captare a energiei solare. Aceasta din urmă sporește parametrii regimului termic printr-o oglindă concavă, fiind dublată de o variantă de utilizare biochimică prin folosirea florilor de muștar (care ridică temperatura amestecului cu cîteva grade), atunci cînd energia solară nu se poate utiliza pentru scăderea perioadei de fermentație.

O serie de machete funcționale, SDV-uri complexe, standuri de ve-

La Întreprinderea de panouri și tablouri electrice din Alexandria, tinerii lucrează la finalizarea cablajelor pentru panourile de comandă necesare modernizării proceselor de producție.







În atelierul-școală de lăcătușărie, elevii Grupului școlar «Rulmentul» din Alexandria învață abecedarul meseriilor solicitate de industria județului.

tric pentru utilaje din industria ușoară (autor: subinginerul Ilie Bădin). Tinerii uteciști dintr-o secție cheie a întreprinderii — Controlul tehnic de calitate —, sub îndrumarea inginerului Mihai Blejan și a subinginerului Florian Sandu, au

proiectat și realizat complexe standuri de verificare necesare efectuării unui control minuțios al panourilor electrice. Studiarea traseelor minime de cablaj pe panourile ce înglobează zeci și sute de metri de cabluri a

duc, de asemenea, la importante economii materiale.»

Absolvent al Facultății de electronică din Institutul politehnic București, promoția 1980, tânărul inginer Gheorghe Blejan este, de asemenea, unul dintre sutele de tineri a căror muncă poate fi sintetic caracterizată de pasiune, competență și dăruire. Printre cele mai recente realizări ale tânărului stagiar este și modernizarea echipamentelor pentru tablourile electrice necesare mașinilor de rectificat în plan orizontal.

Aportul de creativitate al tinerilor de la I.P.T.E.-Alexandria este elocvent recunoscut și prin numeroasele distincții obținute fie la sesiunile științifice județene, fie la cele organizate pe plan național.

O «concreție» constructivă și mobilizatoare pare a fi materializată cu colegii ce muncesc la Întreprinderea «Rulmentul» din Alexandria, o unitate industrială nouă, dar cu rezultate meritorii într-o ramură în care tradiția muncitorilor brașoveni sau birădeni a impus un respect unanim recunoscut.

Secretarul comitetului U.T.C., Gheorghe Ivașcu, ne oferă câteva amănunte despre creația tehnico-științifică a tinerilor ce muncesc la «Rulmentul».

«Optimizarea tehnologiilor de fabricație a rulmenților radiali cu bile (autor: subinginerul Dumitru Boz-

doc) este o valoroasă propunere de invenție, care este deja aplicată în producție. Uteciștii Alexandru Georgescu, Petre Feleagă și Mihai Pârvan au realizat un demagnetizator cu circuit LC cu funcție intermitentă, de asemenea intrat în producție cu o eficiență economică spectaculoasă, de peste 1,2 milioane de lei.»

Reducerea consumurilor de materiale, reutilizarea deșeurilor, sporirea economiilor de energie sînt, de asemenea, obiective ce se înscriu în planurile tematice ale comisiei profesional-științifice. Cea mai recentă realizare este aplicarea unui procedeu de reutilizare a plăcuțelor din carburi metalice uzate pentru cuțitele de strung folosite la strunjirea razelor interioare și exterioare la inelele de rulmenți (procedeu care permite reutilizarea a circa 20 000 de cuțite anual cu o eficiență de peste 1,5 milioane de lei).

Totalul volumului de asimilări, re-proiectări și recondiționări realizate cu participarea tinerilor echivalează cu aproape 2 milioane de lei valută.

Antrenați pe deplin în concretizarea obiectivelor mișcării «Știință-tehnică-producție», tinerii muncitori, tehnicieni și specialiști din cele două reprezentative unități economice din Alexandria se dovedesc a fi autentici promotori ai noului, participanți activi la implementarea progresului tehnologic în producție.

rificare și control fac obiectul temelor de bacalaureat oferite spre finalizare absolvenților Grupului școlar «Rulmentul» din Alexandria. Se remarcă aici atenția acordată acurateții realizării tehnice, funcționalității și finalității educative.

Familiarizați cu «tainele» mașinilor specializate complexe, absolvenții au posibilitatea să ia contact în timpul practicii productive cu reperele dimensionate în microni ale întreprinderii «Rulmentul». Indicatorii planului de producție depășesc aici 1,3 milioane de lei anual din care peste 200 000 de lei reprezintă valoarea autotodărilor ce contribuie la modernizarea continuă a laboratoarelor și atelierelor-școală.

Meritorie în activitatea cadrelor didactice de la Grupul școlar «Rulmentul» rămîne nu atât urmărirea cu orice preț a valorilor materiale înscrise în planurile de producție (evident, realizate la toți parametrii), cât legarea organică a tematicii practicii de profilul meseriei viitorilor absolvenți, coordonarea acesteia cu tematica proiectelor de diplomă.

Printre atributele ce trebuie să caracterizeze astăzi proiectul de diplomă se numără: capacitatea de creație tehnică a absolvenților de liceu, abordarea unor soluții tehnice originale, posibilitatea utilizării lucrării în scopuri didactice sau pentru autotodare.

Proliferarea unor teme minore, simpla execuție a unor repere din planul de producție al liceului sau abordarea exclusiv teoretică a unor subiecte anulează finalitățile educaționale ale unui moment important din viața absolvenților, fără a le oferi compensații notabile.

Exemplele menționate — și bune și rele — le putem întâlni în numeroase licee din țară, unde numai pasiunea și competența cadrelor didactice îndrumătoare pot asigura și calitatea proiectelor de diplomă.

## CAMPIONATUL NAȚIONAL DE NAVOMODELE 1981

În perioada 19-21 iunie a.c. s-a desfășurat la Tg. Mureș Campionatul național de navomodele.

La actuala ediție au fost prezente la start navomodele de viteză (A+B), precum și navomodele telecomandate (F), care, prin evoluția lor, au demon-

strat un salt calitativ important în ceea ce privește realizarea navomodelor și precizia manevrării lor. Sportivii navomodeliști au oferit un adevărat spectacol iubitorilor genului. Felicitîndu-i pe participanți, prezentăm clasamentul oficial al campionatului.

### A 1

1. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani
2. **PIRLOAGĂ SORIN** — Energeticianul București

### A 2

1. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani

### B 1

1. **ROMANCIUC ERNEST** — Jiul Petroșani
2. **PIRLOAGĂ SORIN** — Energeticianul București
3. **KEMENY FRANCISC** — H.C. Tg. Mureș

### F 1 V — 2,5 cm<sup>3</sup>

1. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin — campion R.S.R.
2. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani
3. **AANEI IONEL** — C.S.U. Galați

### F 1 V — 5 cm<sup>3</sup>

1. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani
2. **AMARIEI ADRIAN** — Aeronautica București
3. **SZUCS GHEORGHE** — Voiața Arad

### F 1 V — 15 cm<sup>3</sup>

1. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani — campion R.S.R.
2. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani
3. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin

### F 3 V

1. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani — campion R.S.R. (nou record național)
2. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin
3. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani

### F 2 A

1. **ORBAN HELMUTH** — Mecanica Timișoara — campion R.S.R.
2. **POPESCU MIRCEA** — Portul Constanța
3. **GUSTAI MIRCEA** — Aeronautica București

### F 2 B

1. **POPESCU MIRCEA** — Portul Constanța
2. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin

### F 3 E

1. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani — campion R.S.R.
2. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin
3. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani

### F 1 E

1. **PETRACHE VASILE** — Energeticianul București — campion R.S.R.
2. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani
3. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin

### F 1 E 1

1. **CSASZAR FREDERIC** — Jiul Petroșani — campion R.S.R.
2. **GREGER HEINRICH** — Voiața Reghin
3. **CIORTAN LEONTIN** — Jiul Petroșani

### Clasament pe echipe

#### Clasa F

1. Jiul Petroșani
2. Voiața Reghin
3. Energeticianul București

#### Clasa A-B

1. Jiul Petroșani
2. Energeticianul București







## RADIO-TEHNICĂ PENTRU ELEVI

# AMPLIFICATOARE AF

Fig. A. MĂRCULESCU

(URMARE DIN... DIN NUMĂRUL TRECUT)

În figura 3 este prezentată caracteristica de răspuns în frecvență a unui amplificator ideal proiectat pentru banda de frecvențe de la 50 Hz la 10 000 Hz. Amplificarea este constantă în acest interval și, prin urmare, factorul  $k$  (definit ca raportul dintre amplificarea la frecvența curentă,  $f$ , și amplificarea la 1 000 Hz) are valoarea constantă, egală cu unitatea.

Amplificatorul cu caracteristica din figura 4 redă atenuat frecvențele joase, prezentând la 50 Hz o amplificare cu cca 20% mai mică decât la 1 000 Hz, pe când cel din figura 5 accentuează frecvențele joase. Exemplele ar putea astfel continua, atenuările și/sau accentuările survenind fie la frecvențele înalte, fie la cele joase.

Din fericire, urechea omenească are o «sensibilitate logaritmică» față de variațiile în intensitatea sunetelor, astfel că ea percepe numai modificările ce depășesc cca 20—25%. Chiar și sub acest nivel însă distorsiunile pot afecta timbrul («personalitatea», «coloritul») programului muzical audiat.

Distorsiunile de frecvență ale amplificatoarelor sînt datorate prezenței în montaje a unor impedanțe variabile în funcție de frecvență (reactanțe inductive și capacitive, respectiv bobine și condensatoare), comportării variabile cu frecvența a unor elemente semiconductoare, dar mai ales imperfecțiunii traductoarelor folosite la intrare (pentru «transformarea» sunetului în semnale electrice) și la ieșire (pentru «transformarea» semnalelor

electrice în sunete: microfoane, doze de picup, căști, difuzoare etc.). Se știe, de exemplu, că difuzoarele nu redau uniform frecvențele din gama audio, prezentînd atenuări accentuate pentru

frecvențele joase sau pentru cele înalte (în funcție de tip și în special de dimensiunile și forma membranei).

Deformările produse de traductoare sînt uneori atât de supărătoare încît se simte nevoia proiectării unor amplificatoare cu caracteristici complementare, pentru compensare (de exemplu, dacă traductorul limitează joasele, se folosește un amplificator care accentuează joasele).

Schemele moderne de amplificatoare «universale» sînt prevăzute cu circuite speciale de corecție (ton control — corecții de tonalitate) care permit accentuarea sau atenuarea separată a frecvențelor joase sau/și a celor înalte, în funcție de tipul traductoarelor de la intrare și ieșire, dar și în funcție de natura programului sonor audiat. S-a ajuns astfel ca distorsiunile de frecvență să nu mai constituie o problemă, ba chiar să fie excluse de către unii autori din categoria «distorsiunilor» (imperfecțiuni), atunci cînd prin ele se urmărește deliberat obținerea unor efecte speciale, a unor corecții.

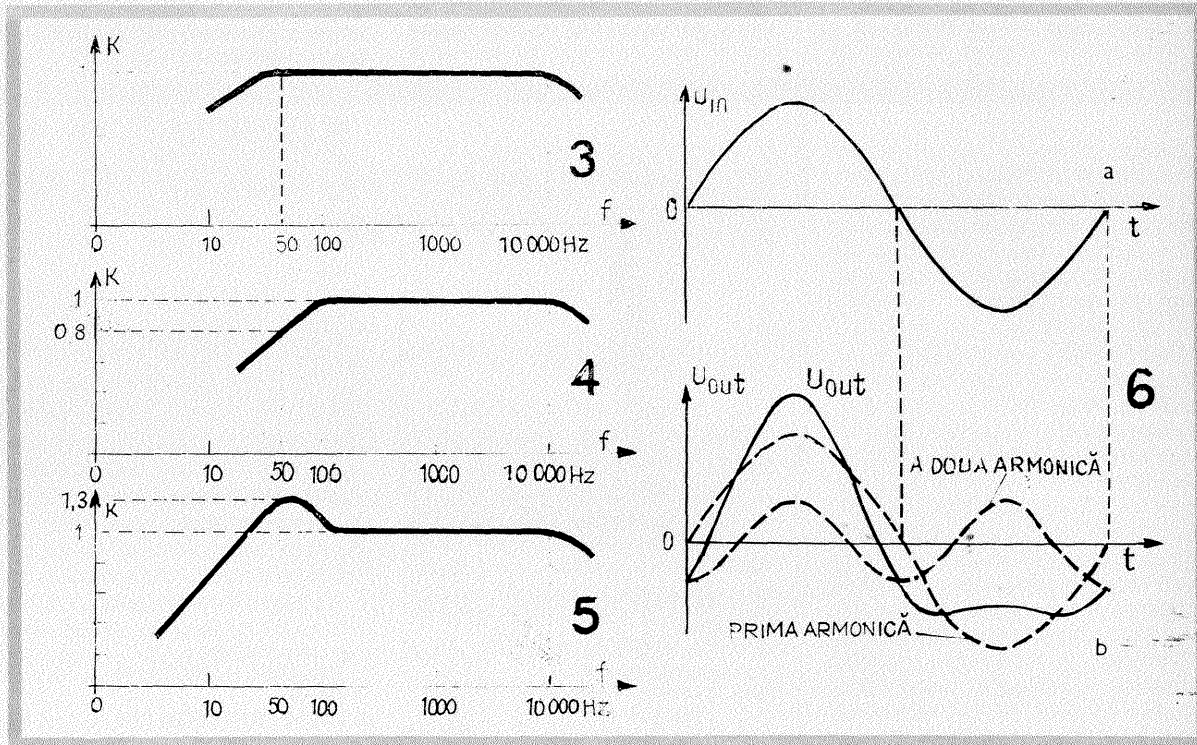
A minteam la început că distorsiunile de frecvență se mai numesc și liniare. Nu trebuie însă înțeles că amplificarea montajului ar varia liniar în funcție de frecvență (cum nu este cazul), ci numai

că principiul clasic de compunere «liniară» (superpoziție) la aplicarea simultană a mai multor frecvențe este valabil și în cazul de față.

Spre deosebire de precedentele, **distorsiunile neliniare** sînt rezultatul dependenței semnalului de ieșire de amplitudinea semnalului de intrare și se numesc astfel deoarece această dependență este neliniară. Ele se manifestă prin modificarea formei semnalului de ieșire în comparație cu cel de intrare, tradusă în adăugarea unor armonice suplimentare (inexistente în semnalul de intrare).

Pentru a înțelege mai bine, să presupunem că aplicăm la intrarea amplificatorului un semnal sinusoidal pur, cu frecvența  $f$  (fig. 6 a), pe care îl regăsim la ieșire «deformat» (fig. 6 b, curba plină). Semnalul de ieșire poate fi însă considerat ca reprezentînd suma algebrică a două sinusoidelor avînd frecvențele  $f$  și, respectiv,  $2f$  (curbele punctate), ambele cu amplitudinea mai mică decât a sinusoidelor inițiale. Componenta cu aceeași frecvență se numește armonica fundamentală (sau prima armonica), iar componenta cu frecvența  $2f$  armonica a doua. Exemplul a fost astfel ales încît descompunerea să se limiteze la două armonice.

(CONTINUARE ÎN NR. VIITOR)



# CIRCUITE DE PROTECȚIE

MARK ANDRES

Printre multiplele manipulări greșite ale pieselor sau ale aparatelor electronice putem identifica o categorie aparte, aceea a greșelilor «sistemice», care se repetă frecvent și, în consecință, pot fi prevăzute și preîntimpinate. Desigur, nu putem prevedea că un «crocodil» scăpat din mînă (caz frecvent) va cădea pe cablajul imprimat tocmai în locul necesar pentru a scurtcircuita un tranzistor (situație rară); că o picătură de cositor sau o șurubelniță alunecată va conduce la un scurtcircuit «perfect» în montajul experimentat etc. Toate acestea — și multe altele asemănătoare — sînt guvernate de «legea stupoare» (Murphy) și nu avem ce le face: trebuie să le acceptăm ca atare.

Dimpotrivă, inversarea polarității la tensiunea de alimentare a unui montaj, alimentarea cu o tensiune mai mare decât cea permisă, cu tensiune alternativă în loc de continuă, scurtcircuitarea bornelor de ieșire etc. sînt greșeli frecvent întîlnite în practica amatorilor și, de regulă, cu consecințe grave, dar care pot fi prevăzute și preîntimpinate prin circuite simple de protecție. (Mai precis spus, preîntîmpinăm efectele dezastruoase, căci greșelile tot se produc, ba poate chiar mai frecvent. Dacă tot am deschis paranteza, merită amintit aici că amatorul deprins să lucreze cu surse și aparate autoprotejate devine în cele din urmă «expert» în distrugerea aparatelor neprotejate.)

Manipulările greșite reprezintă cauza cea mai frecventă a «mortii» componentelor electronice în laboratoarele constructorilor amatori. Dacă nu v-ați convins încă de acest trist adevăr, vă sugerăm un test simplu: notați tranzistoarele, diodele, punțile, LED-urile, condensatoarele etc. («prăjite» de dv. într-un interval de timp dat și încercați să identificați (cu sinceritate) numărul celor care au pierit de «moarte» bună (mai simplu este să le numărați pe celelalte, pentru care vă simțiți cu musca pe căciulă); exprimînd rezultatele în procente, veți ajunge la concluzia formulată mai sus. Dacă nu, cu atât mai bine: înseamnă că ați ținut cont de «experiența» colectivă a constructorilor amatori și ați reușit să învățați din greșelile lor. Dealtfel, aceasta ne-am și propus în rîndurile care urmează.

## CU SAU FĂRĂ SIGURANȚE?

S-a încetățenit printre constructorii amatori ideea că siguranțele fuzibile obișnuite nu sînt eficiente în protejarea circuitelor electronice (tranzistorizate), motiv pentru care ei le omit cu bună știință din schemele experimentale. Explicația, aparent firească, are la bază constatarea că timpul de străpungere a unei joncțiuni semiconductoare este cu mult mai scurt decît timpul necesar pentru «arderea» fuzibilului; dacă tot se arde mai întîi tranzistorul (dioda etc.), atunci la ce bun să mai punem siguranțe?!

Lucrurile nu stau chiar așa, deoarece există și situații în care siguranțele se dovedesc deosebit de utile. De exemplu, dacă avem un montaj tranzistorizat alimentat de la rețea prin intermediul unui transformator și dacă în montaj survine un scurtcircuit accidental, creșterea curentului este limitată doar de înfășurările transformatorului. Rezultatul cel mai probabil îl constituie supraîncălzirea conductorului de bobinaj, urmată de fum sau chiar de fiacără deschisă (hirtia parafinată care izolează straturile și carcasa din carton pot lua foc cu ușurință). Un caz «fericit» este acela în



# REDUCEREA ONDULAȚIILOR

M. ALEXANDRU, Beiuș

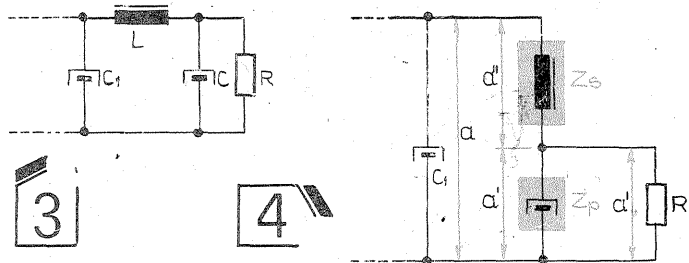
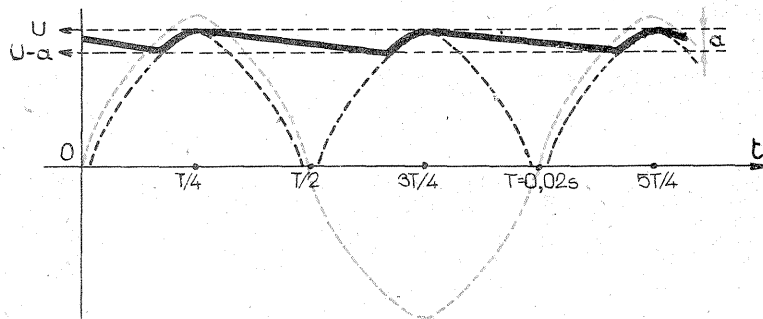
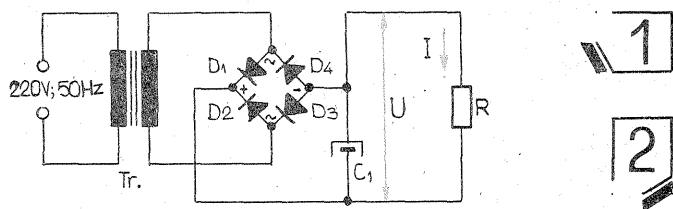
Apariția condensatoarelor electrolitice de capacități foarte mari (mii și chiar zeci de mii de microfarazi), precum și răspîndirea pe scară tot mai largă a filtrajului electronic (realizat cu montaje tranzistorizate) au condus la abandonarea aproape totală a clasicele celule de filtrare LC. Dacă în cazul aparatului de fabricație industrială opțiunea pentru condensatoare de capacități mai mari sau pentru filtraj electronic (încorporat în stabilizatoare) este justificată din considerente de manoperă, de gabarit și de cost, pentru constructorii amatori există încă numeroase situații practice în care utilizarea «bătrînelor» filtre LC se dovedește net avantajoasă.

Înainte de a susține afirmația de mai sus printr-un exemplu concret, să recunoaștem că amatorului nu îi vine chiar atât de greu să construiască o bobină de șoc de inductanță dată (de exemplu, poate folosi un transformator recuperat dintr-un aparat de radio sau televizor

vechi); în schimb, el întîmpină adeseori dificultăți în procurarea unor condensatoare noi de capacități foarte mari.

Iată și exemplul promis: un redresor în punte, filtrat cu un condensator de capacitate  $C_1$ , furnizează o tensiune continuă maximă  $U$ , care debitează pe o rezistență de sarcină constantă,  $R$ , un curent de intensitate maximă  $I$  (fig. 1). Numeric, fie  $U=12\text{ V}$ ,  $R=24\ \Omega$ ,  $I=0,5\text{ A}$  și  $C_1=4\ 700\ \mu\text{F}$ . Am precizat tensiune continuă maximă și curent maxim deoarece, în realitate, tensiunea de ieșire mai prezintă (în ciuda filtrajului prin  $C_1$ ) și o componentă alternativă ce poate fi caracterizată prin nivelul maxim al undulațiilor vîrf la vîrf, notat  $a$  (fig. 2). În cazul nostru concret avem  $a \approx 1\text{ V}$ .

Dacă rezistența de sarcină  $R$  reprezintă un aparat foarte sensibil, pentru care undulațiile de  $1\text{ V}$  în valoarea tensiunii de alimentare sînt supărătoare, vom fi nevoiți să reducem nivelul undulațiilor, de exemplu de două ori. Proce-



----- TENSIUNEA ALTERNATIVĂ DIN SECUNDARUL TRANSFORMATORULUI  
 ----- TENSIUNEA REDRESATĂ ÎN ABSENȚA FILTRULUI (FĂRĂ  $C_1$ )  
 ----- TENSIUNEA REDRESATĂ FILTRATĂ (CU  $C_1$ )

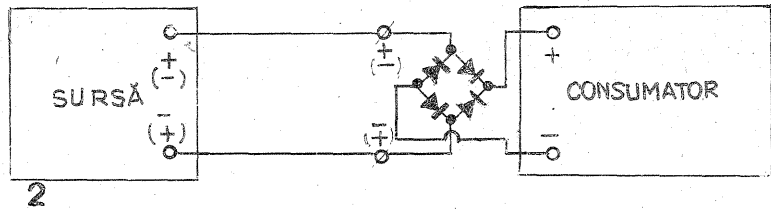
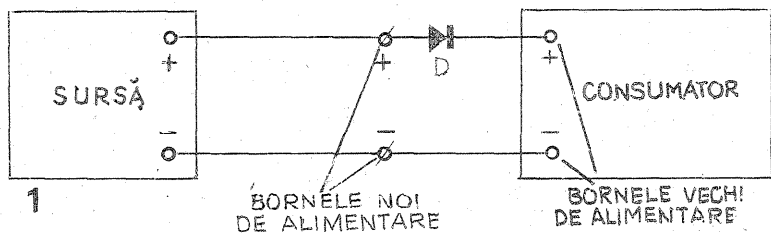
care consumul din primar — cu secundarul în scurtcircuit — depășește limita maximă permisă de siguranțele de la tabloul electric; acestea își fac datoria și rămînem doar cu o sperietură bună.

Dacă însă în circuitul primar al transformatorului ar fi fost prevăzută

aprecierea probabilităților este adeseori extrem de relativă.

## INVERSAREA POLARITĂȚII

O experiență pe care nu vă recomandăm să o faceți (dar sîntem convinși că mulți dintre dv. o aveți deja la «arhivă») este aceea de a conecta



o siguranță fuzibilă, dimensionată în concordanță cu consumul maxim al montajului în condiții normale, aceste s-ar fi ars **probabil** după instalarea scurtcircuitului, dar în mod cert cu mult înainte ca transformatorul să scoată fum! Am zis **probabil** după, deoarece defecțiunea putea să nu survină brusc, ci să fi fost rezultatul unei creșteri treptate a curentului înspre și peste valoarea maximă admisibilă (de exemplu, din cauza ambalării termice a unui tranzistor — situație frecventă). În acest caz siguranța ar fi intervenit eficient chiar înainte de producerea accidentului, bineînțeles cu condiția esențială ca ea să fi fost corect dimensionată (se știe că, în general, dispozitivele semiconductoare sînt supradimensionate față de consumul maxim al montajelor, adică ele dispun de o rezervă de putere de disipație în plus peste ceea ce li se solicită efectiv).

Fără a mai da și alte exemple, răspunsul la întrebarea noastră ni se pare firesc: mai bine cu siguranțe fuzibile decît fără, chiar și atunci cînd probabilitatea ca ele să fie eficiente ni se pare foarte scăzută. Să nu uităm că

inversat tensiunea continuă de alimentare la un consumator tranzistorizat, de exemplu la un radioreceptor portabil. Catastrofa nu este iminentă — s-ar putea chiar să nu se întîmple absolut nimic —, dar un accident mai mult sau mai puțin banal este totuși probabil (fie și numai un condensator electrolitic depolarizat — și tot o să vă dea ceva bătaie de cap).

Ce putem face pentru a preîntîmpina repetarea din neatenție sau din necunoaștere a unui astfel de «experiment»?

Soluția cea mai simplă (cunoscută în lumea electroniștilor amatori sub denumirea glumeață de «dispozitiv anti-prost») constă în intercalarea unei diode în serie cu unul din terminalele consumatorului care duc la sursa de alimentare (fig. 1). Dioda trebuie să aibă tensiunea inversă maximă mai mare ca tensiunea de alimentare a montajului și curentul direct maxim mai mare decît curentul maxim solicitat de consumator. Ea se montează în sens direct (conducție), pe oricare din firele de alimentare.

(CONTINUARE ÎN NR. VIITOR)

dind prin mărirea capacității lui  $C_1$ , ajungem la valoarea nu prea modestă de  $9\ 400\ \mu\text{F} \approx 10\ 000\ \mu\text{F}$ ! Deci un condensator de  $10\ 000\ \mu\text{F}$  sau două de  $4\ 700\ \mu\text{F}$  în paralel (alergătură, preț, plus riscul de a «prăji» diodele la punerea în funcțiune a aparatului, din cauza curentilor excesivi de încărcare inițială)!

Ce-ar fi însă dacă în locul unui condensator suplimentar am introduce la ieșirea redresorului nostru o celulă de filtrare LC (fig. 3)?

Din punct de vedere continuu, valoarea maximă a tensiunii debitate pe  $R$  s-ar reduce puțin, ținînd cont de rezistența ohmică a conductorului cu care este realizată bobina (putem alege un diametru adecvat al conductorului, pentru care rezistența ohmică să fie neglijabilă).

Din punct de vedere alternativ însă, grupul LC se va comporta ca un divizor de tensiune aplicat la ieșirea redresorului. El poate fi privit ca o grupare serie de două impedanțe,  $Z_s$  și  $Z_p$ , din care  $Z_s$  se află în serie cu rezistența de sarcină  $R$ , iar  $Z_p$  în paralel cu  $R$  (fig. 4).

Componenta alternativă a tensiunii redresate, avînd nivelul maxim vîrf la vîrf  $a$ , se aplică acestui divizor, împărțindu-se pe  $Z_s$  și  $Z_p$  în părți proporționale cu valorile acestor impedanțe la frecvența respectivă:  $a = a' + a''$ , cu

$$\frac{a}{Z_p} = \frac{a'}{Z_s} = \frac{a' + a''}{Z_p + Z_s}, \text{ de unde } a' = \frac{a \cdot Z_p}{Z_p + Z_s} = \text{nivelul maxim al undulațiilor la bornele lui } Z_p, \text{ deci la bornele rezistenței de sarcină } R.$$

Prin urmare, eficiența celulei de filtrare LC este cu atât mai bună cu cît raportul  $Z_p / (Z_p + Z_s)$  este mai mic la frecvența dată. De exemplu, dacă alegem elementele  $L$  și  $C$  astfel ca  $Z_p \approx X_C = 1\ \Omega$  și  $Z_s \approx X_L = 9\ \Omega$ , rezultă  $a' = \frac{a}{10}$ ; pentru  $X_C = 0,5\ \Omega$  și  $X_L = 49,5\ \Omega$

rezultă  $a' = \frac{a}{100}$  etc.

La ce frecvență calculăm impedanțele

$X_C$  și  $X_L$ ? Redresarea fiind bialternantă, pulsurile (nefiltrate) au frecvența dublă față de cea a rețelei, deci de  $100\text{ Hz}$ . Ondulațiile din tensiunea filtrată vor reprezenta o sumă algebrică de semnale sinusoidale avînd ca frecvențe multipli întregi de  $100\text{ Hz}$  ( $100, 200, 300, 400\text{ Hz}$  etc.). Amplitudinea maximă o are armonica fundamentală ( $f = 100\text{ Hz}$ ), pentru celelalte amplitudinile scăzînd vertiginos pe măsură ce crește rangul lor în dezvoltarea Fourier.

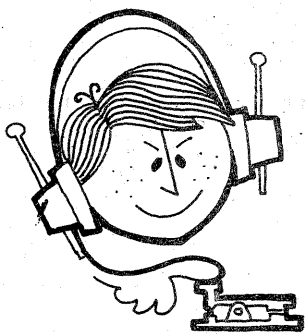
Pe de altă parte, condensatorul  $C$  are impedanța (reacțanța capacitivă) maximă pentru armonica fundamentală (conduce mai bine frecvențele înalte), iar inductanța  $L$  are impedanța minimă pentru armonica fundamentală (conduce mai slab frecvențele înalte). Putem deci considera mărimea  $X_C$  și  $X_L$  pentru frecvența  $f = 100\text{ Hz}$ , rezultatele practice fiind mai bune decît cele reieșite din calcul.

$$\text{Pentru } f = 100\text{ Hz}, X_C = 1\ \Omega \text{ înseamnă } C = \frac{1}{2\pi f X_C} \approx 1\ 600\ \mu\text{F}, \text{ iar } X_L = 9\ \Omega \text{ înseamnă } L = \frac{X_L}{2\pi f} \approx 14\ \text{mH}.$$

Cu un condensator suplimentar de numai  $1\ 600\ \mu\text{F}$  și cu o bobină de șoc de inductanță modestă putem deci reduce nivelul undulațiilor de zece ori (pe cînd un condensator suplimentar de  $4\ 700\ \mu\text{F}$  ar fi asigurat doar o reducere de două ori).

Al doilea exemplu,  $X_C = 0,5\ \Omega$  ( $C \approx 3\ 200\ \mu\text{F}$ ) și  $X_L = 49,5\ \Omega$  ( $L \approx 79\ \text{mH}$ ), ne-ar fi condus la o reducere de o sută de ori a undulațiilor! — și încă o bobină de  $79\ \text{mH}$  nu este inaccesibilă constructorului amator. Factorul limitant îl constituie rezistența ohmică a înfășurării, pe care noi am neglijat-o, dar care crește odată cu mărirea numărului de spire (diametrul conductorului folosit este și el limitat de spațiul existent pe carcasa transformatorului).

Oricum, sperăm că ne-am atins obiectivul propus reamintind constructorilor amatori această metodă simplă și eficientă de reducere a undulațiilor din tensiunea redresată.



CG-YO

# STATIE DE TELECOMANDĂ CU CIRCUITE INTEGRATE

Ing. LIVIU FRĂȚILĂ, Petroșani

Propun în cele ce urmează amatorilor de telecomandă o variantă proporțională numerică, utilizând exclusiv circuite integrate indigene. Schema de principiu pentru partea de comandă și multiplexare este dată în figura 1.

Porțile  $P_1 - P_2$  formează un circuit basculant astabil care generează semnalul pilot ( $f = 50$  Hz). Porțile  $P_3 - P_{10}$  formează patru cir-

cuite basculante monostabile a căror constantă de timp este determinată de poziția cursorului lui  $M_1 - M_4$ , care reprezintă manșele de comandă. Porțile  $P_{11} - P_{12}$  formează un circuit basculant monostabil care generează semnalul de separație între impulsurile celor patru canale. Tranzistoarele  $T_1, T_2$  formează circuitul modulator.

O modalitate comodă de comandă

simultană a celor patru manșe  $M_1 - M_4$  este ilustrată în figura 2. Desenul reprezintă o schemă funcțională, cotele urmînd a se stabili în funcție de natura potențioanelor utilizate. Mecanismul prezentat se realizează în două exemplare, iar corelarea celor patru potențioame se va face în funcție de modelul pe care va fi utilizată stația de telecomandă. Avînd în vedere numărul de canale și posibilitățile de comandă datorate mecanismului prezentat, stația se pretează foarte bine la comanda aeromodelor.

Asupra părții de radiofrecvență (emitaor, receptor) nu insist, întrucît materiale referitoare la aceasta se găsesc în cadrul colecției «Technium».

Semnalul obținut la ieșirea receptorului de telecomandă este tipizat TTL cu ajutorul tranzistoarelor  $T_4, T_5$  (figura 3 a). În figura 3 este prezentat blocul demultiplexor care obține la cele patru ieșiri (A, B, C, D) semnale independente pentru fiecare canal în parte. Prin construcție, demultiplexorul este asigurat foarte bine împotriva zgomotelor ce nu depășesc limitele acceptate de circuitele TTL (aproximativ 0,8 V).

Servomecanismul este de fapt un regulator de poziționare comandat

tăți mai reduse ale motorașelor folosite se mai adaugă în bucla de reacție dubleți de diode, știind că pentru o diodă cu siliciu tensiunea de deschidere este de 0,6 V, iar pentru germaniu este de aproximativ 0,15 V.

Circuitul din figura 3 b realizează conversia impulsurilor de durată variabilă și de ambele polarități în tensiune continuă, cu nivelul și semnul în funcție de poziția manșei de comandă.

Schema nu pune probleme deosebite. Se va acorda atenție decuplării tuturor circuitelor integrate și utilizării de cabluri ecranate pentru

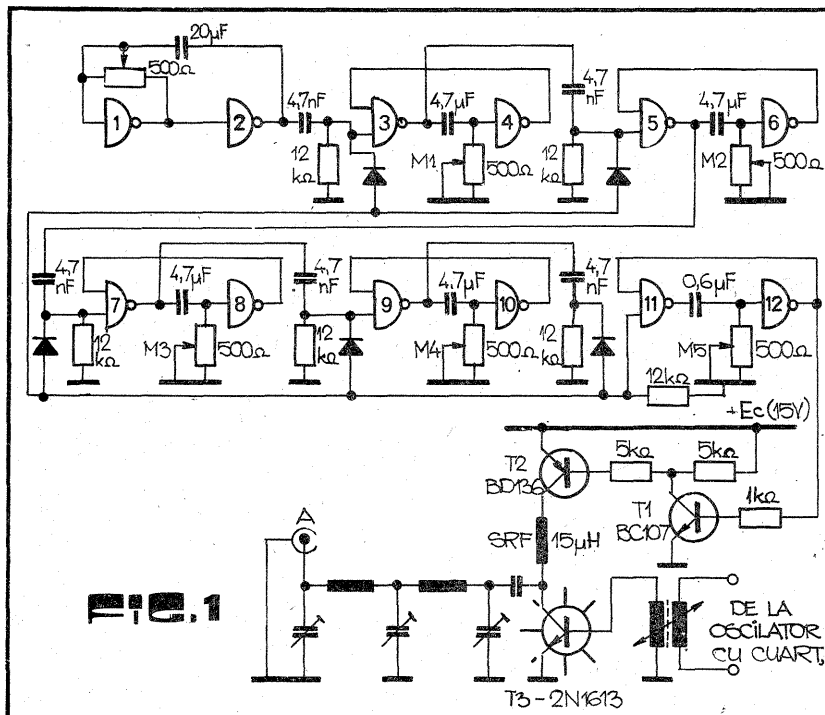
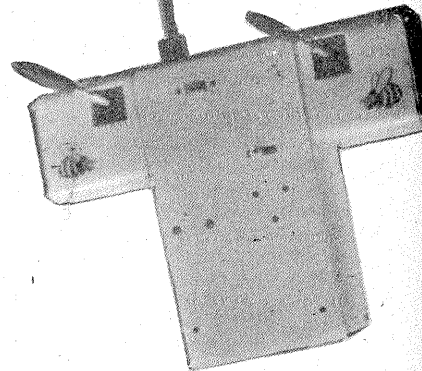


FIG. 1

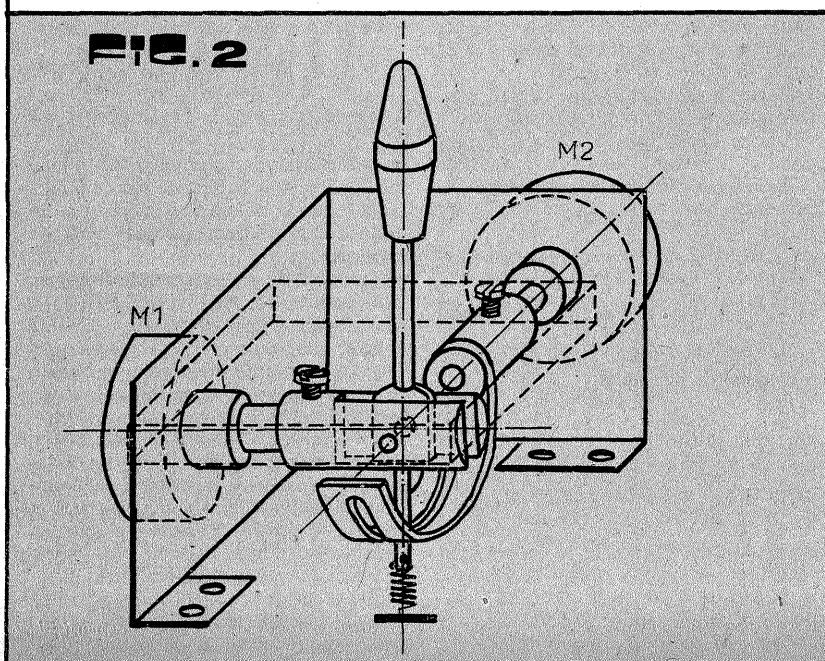


FIG. 2

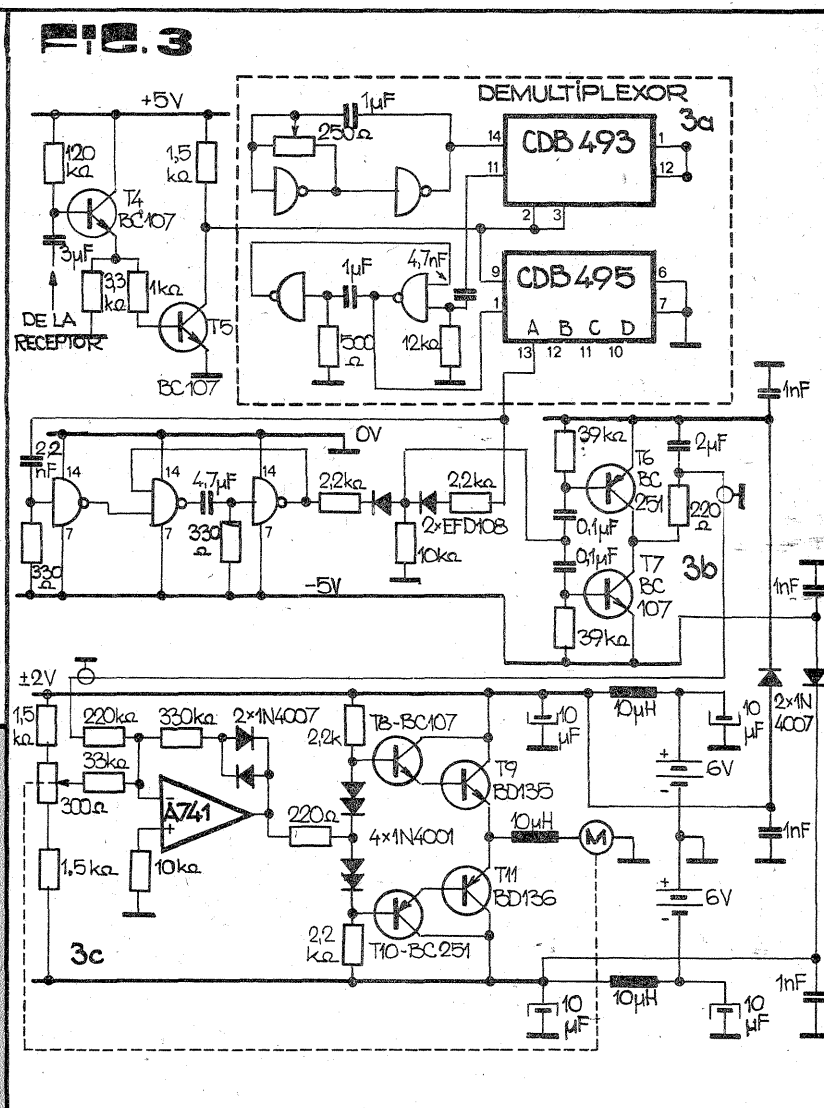


FIG. 3

în tensiune (figura 3 c). Se observă utilizarea în bucla de reacție a amplificatorului operațional  $\beta A 741$  a două diode cu siliciu care permit comanda motorașului de curent continuu cu niveluri mici de tensiune, chiar dacă tensiunea la care acesta începe să se rotească este de pină la aproximativ 0,7 V. Pentru sensibili-

semnalele de la ieșirile demultiplexorului spre circuitele de conversie. Utilizînd piese de gabarit redus (rezistoare de 125 mW și condensatoare cu tantal) pentru partea de receptor plus servomotoarele, se obține o greutate de maximum 300 g, fără baterii, greutate în care s-au inclus toate circuitele de ecranare.



# Tx-1W-2m

Y03 CO

Emitătoarele de mică putere, dar cu un gabarit foarte redus își găsesc aplicabilitatea în traficul curent și sînt cu totul apreciate în deplasări ca stații portabile pentru concursuri (greutatea sursei de alimentare este mult simțită de radioamator).

Este cunoscut faptul că o antenă Yagi bine adaptată la etajul final aduce, de cele mai multe ori, servicii mai mari decît puterile excesive (chiar în afara autorizației) ale emițătoarelor.

În acest sens recomand radioamatorilor începători, dar și celor avansați, un emițător cu putere utilă de aproximativ 1 W, modulată în frecvență, ușor de construit, care nu necesită piese deosebite.

Analizînd schema electrică, se evidențiază că primul etaj cu tranzistorul BC 107 este un amplificator de audiofrecvență care primește semnal de la microfon. Din colector, printr-un condensator de 47 nF, semnalul este aplicat circuitului de polarizare a diodei varicap BA 102.

Etajul cu tranzistorul T<sub>2</sub> (2N 708, BC 171) constituie oscilatorul pilotat cu cuarț. Modulația de frecvență se obține cu dioda varicap. Cuarțul trebuie să dezbite o frecvență de 72 MHz în regim overtone.

Buna funcționare a etajului, respectiv intrarea în oscilație, depinde de valoarea condensatorului de decuplare montat în emitor. Pentru tranzistoare cu factorul de amplificare mic se va monta un condensator de 10 pF, tranzistoarele cu factor de amplificare mare necesitînd condensatoare de valoare mai mare (20 pF), fiindcă necesită reacție mai mică. Oricum, valoarea acestui condensator

se determină experimental plecînd de la valoarea de 15 pF.

Bobina L este construită pe o carcasă  $\phi$  4 mm cu miez, din 12 spire CuEm 0,35 sau din 10 spire CuEm 0,4.

În colector, tranzistorul T<sub>2</sub> are un circuit oscilant acordat pe 72 MHz, format din trimerul de 20 pF și bobina L<sub>1</sub>. Această bobină (are diametrul de 6 mm;

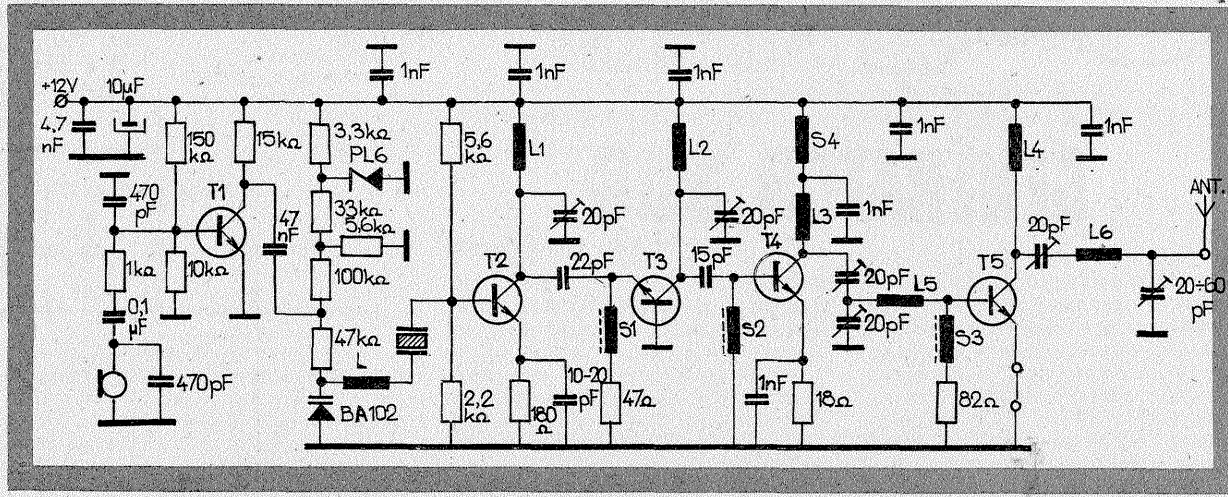
mează circuitul oscilant pe 144 MHz împreună cu cele două condensatoare semivariabile cuplate la ieșirea etajului. Serie cu L<sub>3</sub> este montată inductanța S<sub>4</sub> pentru separarea completă a etajului. S<sub>4</sub> are 5 spire din CuEm 0,35 bobinate pe un tor de ferită.

Intrarea în etajul final se face prin bobina L<sub>5</sub> ce are rolul de a bloca armo-

Cuplajul cu antena se face prin L<sub>6</sub>, care are tot 3 spire CuAg 1. Diametrul bobinei este 8 mm, iar lungimea 16 mm.

Reglajul emițătorului se face în felul următor: la bornele pentru antenă se cuplează 2 rezistoare de 150  $\Omega$ /1 W în paralel (deci sarcină 75  $\Omega$ ).

Cu un voltmetru electronic se urmărește apoi acordul fiecărui etaj. Alimen-



fără carcasă) se construiește din sîrmă CuAg 1 și conține 8 spire.

Semnalul de la oscilator este aplicat etajului următor pe emitor, fiind montat cu baza la masă.

Etajul cu tranzistorul T<sub>3</sub> (2N2218) lucrează ca dubler de frecvență. Circuitul său de sarcină este acordat pe 144 MHz. Bobina L<sub>2</sub> are 3 spire din CuAg 1, cu un diametru de 6 mm (fără carcasă); lungimea bobinajului este de 12 mm. Următorul etaj formează un amplificator pe 144 MHz, avînd montat tranzistorul 2N2218, 2N2369.

Bobina L<sub>3</sub> (este identică cu L<sub>2</sub>) for-

nicele nedorite. Această bobină are 2 spire din aceeași sîrmă și cu același diametru ca și L<sub>3</sub>.

Șocurile de radiofrecvență S<sub>1</sub>, S<sub>2</sub> și S<sub>3</sub> au cîte 10 spire CuEm 0,25, bobinate pe mici miezuri de ferită (nu se construiesc pe tor).

Emitorul lui T<sub>5</sub> (2N3866, 2N3553) se cuplează direct la masă. În cazul apariției autooscilației în acest etaj, emitorul se cuplează prin 2,2  $\Omega$  în paralel cu 220 pF. Sarcina acestui etaj o constituie bobina L<sub>4</sub> construită din CuAg 1 și conține 3 spire  $\phi$  6 mm (fără carcasă), lungimea bobinei fiind 6 mm.

at cu 12 V și avînd în etajul final (2N3553) un curent de 150 mA, s-a măsurat pe o sarcină de 62  $\Omega$  o tensiune de radiofrecvență de 9,2 V, ceea ce înseamnă o putere de 1,3 W. Aceasta corespunde la un randament superior lui 70%.

Consumul total al emițătorului este de aproximativ 250 mA.

Trebuie avut în vedere că T<sub>3</sub>, T<sub>4</sub> și T<sub>5</sub> se vor monta cu radiatoare de răcire.

Tensiunea de polarizare a diodei varicap este fixată cu o diodă Zener PL6. Se va folosi un microfon cu impedanța de 200-1 000  $\Omega$ .

# CORECTOR R-C

Ing. I. MUNTEANU

În cursul misiunilor «APOLLO», centrul de control de pe Pămînt a fost pus de multe ori în situația de a realiza legătura cu astronautii în condiții grele. În scopul îmbunătățirii inteligibilității semnalelor radio recepționate, specialiștii de la N.A.S.A. au conceput montajul prezentat în figura alăturată. Din analiza voci omenestii din punctul

de vedere al inteligibilității s-a constatat că din spectrul vocal de la 100 Hz la 3 500 Hz sînt necesare numai trei intervale, și anume I=300-400 Hz; II=900-1 700 Hz; III=2 500-3 000 Hz.

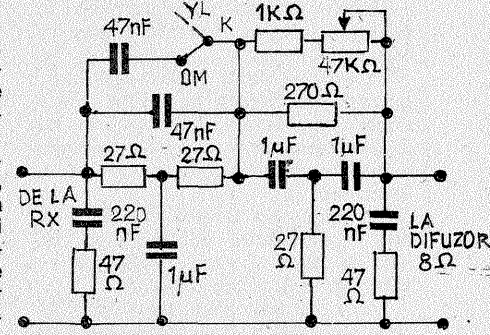
Zgomotul continuu de fond poate fi atenuat fără a influența nivelul semnalului util.

Plecînd de la cele trei intervale de frecvență necesare menținerii inteligibilității vocii umane, dr. R. Harris și J.F. Cleveland—WB6CZX au imaginat un nou sistem de comunicații cu bandă vocală îngustă—Narrow Band Voice Modulation (prescurtat NBVM), în care lărgimea benzii ocupate de emisiune se reduce la circa jumătate față de emisiunile SSB.

Să revenim la montajul din figură. Se aplică la intrare un semnal de

600 Hz și din potențiometrul de 47 k $\Omega$  se stabilește un minim la ieșire. Circuitul se cuplează între ieșirea de joasă impedanță a receptorului și difuzor, ajutînd recepționarea semnalelor slabe, eventual Dx, pe fondul continuu de paraziți, obținînd rezultate surprinzător de bune.

În cazul recepționării unei voci feminine se deschide comutatorul «K», favorizînd trecerea unui spectru de la 1 100 Hz la 1 900 Hz în locul spectrului 900-1 700 Hz. Vocile astfel recepționate nu-și mai mențin naturalitatea; de aceea se poate prevedea un comutator pentru introducerea, respectiv deconectarea circuitului.



Bibliografie: «Ham Radio Magazine», 6/1976; Q.S.T., 11/1978.

# TESTER PENTRU

În cazul testării schemelor cu circuite logice este necesar un osciloscop. Pentru cei ce nu au acces la un asemenea aparat prezentăm dispozitivul de mai jos, care detectează stările «O» logic «1» logic și oscilațiile.

Funcționare. În repaus, tranzistorul T<sub>1</sub> este aproape blocat. Emitorul se află la un potențial «O» logic. Poarta P<sub>3</sub> furnizează la ieșire un nivel «1» logic. Deci dioda L<sub>2</sub> nu luminează. Tranzistorul T<sub>2</sub> se află, de asemenea, într-o stare de semideschidere. Nivelul din emitorul acestuia este interpretat ca «1» logic (de către poarta P<sub>1</sub>). Nivelul logic «O» de la ieșirea porții P<sub>1</sub> ajunge la intrarea porții P<sub>4</sub>. Poarta P<sub>4</sub> furnizează la ieșire un nivel logic «1». Deci dioda L<sub>1</sub> nu luminează. Ieșirile Q ale celor două circuite basculante monostabile de tip CDB 4121 sînt în starea logică «1». La ieșirea porții P<sub>2</sub> rezultă un nivel logic «O» (dioda L<sub>3</sub> nu luminează).

La apariția unui nivel logic «O» la intrare, tranzistorul T<sub>1</sub> se blochează și T<sub>2</sub> se saturează. Ca urmare, la intrarea porții P<sub>1</sub> apare un nivel logic «O». La ieșirea acesteia apare un nivel logic «1», care

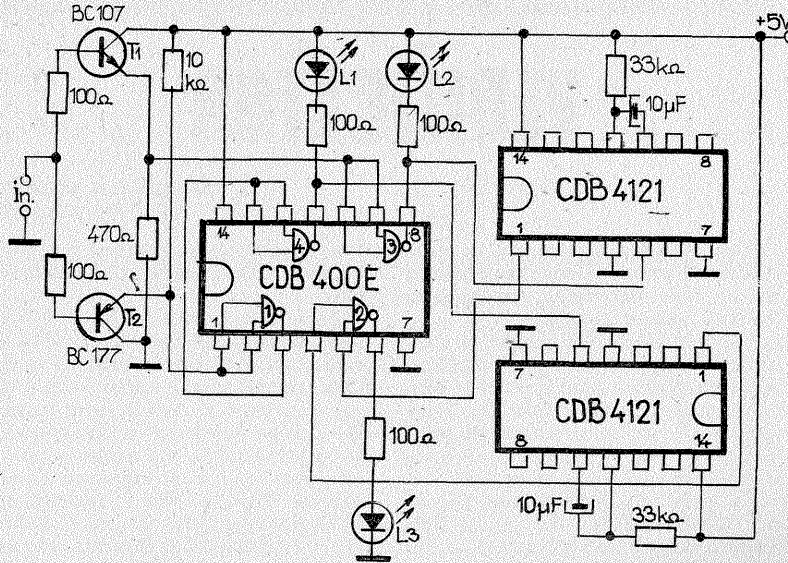
provoacă trecerea porții P<sub>2</sub> din starea «1» în starea «O» (L<sub>1</sub> luminează). Dacă la intrare se aplică un nivel logic «1», tranzistorul T<sub>1</sub> se saturează, iar T<sub>2</sub> se blochează. Nivelul logic «1» de la intrarea porții P<sub>3</sub> are ca efect apariția unui nivel logic «O» la ieșirea acesteia și L<sub>2</sub> se aprinde.

În cazul unui semnal de intrare sub forma unui șir de impulsuri cu frecvența de repetiție mai mare de 0,3 Hz la fiecare trecere prin zero va bascula cel puțin unul dintre cele două circuite CDB 4121. Astfel, cel puțin una din intrările porții P<sub>2</sub> va avea nivel logic «O». Prin urmare, ieșirea trece în starea «1», iar L<sub>3</sub> se aprinde.

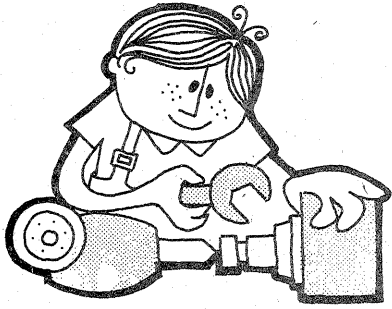
Pentru a nu influența circuitul testat, intrarea are o impedanță ridicată. Pentru starea «O» la intrare, curentul consumat de la circuitul testat este sub 60  $\mu$ A, iar pentru «1» de maximum 25  $\mu$ A.

Consumul montajului (de la sursa de +5 V) este în jur de 50-90 mA.

Durata impulsurilor furnizate de CBM poate fi modificată din rezistența de 35 k $\Omega$  și din condensatorul de 10  $\mu$ F.







## CITITORII RECOMANDĂ

# GENERATOR UUS

NICOLAE NIȚĂ, București

Acest generator are o utilitate deosebită în depănarea radioreceptoarelor MF și chiar a canalelor de sunet ale televizoarelor. Prin tatonarea condensatorului adițional de 47 pF din oscilator se pot genera semnale pentru normele UUS, OIRT și CCIR și pentru benzile 1 și 2 de televiziune, bineînțeles numai sunetul.

Tranzistorul  $T_2$  este un oscilator Hartley, în al cărui circuit oscilant se află dioda varicap BB 139. Din poten-

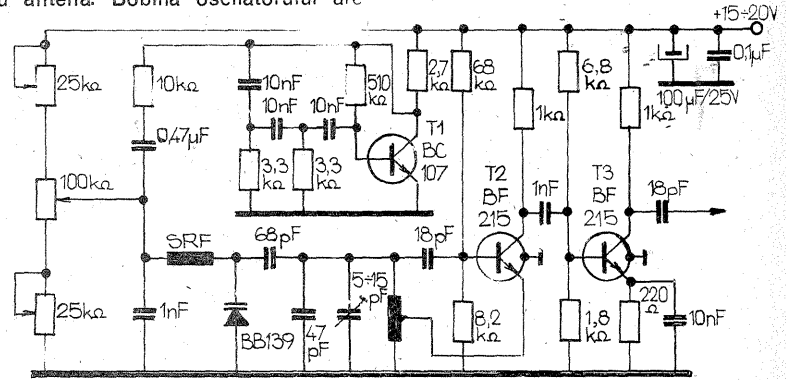
tiometrul de 100 k $\Omega$  se reglează tensiunea de polarizare inversă a diodei, respectiv capacitatea acesteia, care impune frecvența de lucru. Tot în cursul potențiometrului este injectată și o oscilație AF provenită de la oscilatorul cu rețea de defazare filtru trece-sus, construit cu tranzistorul BC 107.

Ultimul tranzistor este un amplificator RF cuplat capacitiv cu oscilatorul modulat în bază și tot capacitiv cu

sarcina, în colector. Sarcina poate fi o antenă fir cu lungimea sub 1 m sau chiar intrarea radioreceptorului de panat.

În caz că semnalul este prea puternic (distorsiuni AF în receptor), se poate insera o rezistență de atenuare cu antena. Bobina oscilatorului are

situarea în mijlocul benzii UUS, potențiometrul aflându-se într-o poziție mediană. Dacă nu este posibil, se încearcă «răsfirarea» celor patru spire ale bobinei, preferabil cele dintre emitor și masă. Apoi, cu potențiometrul la cîte unul din capete, se ajustează



4 spire, cu priză la jumătate și se recomandă carcasa folosită la receptoarele UUS din comerț. Șocul de RF are 25 de spire bobinate pe un miez de ferită de 3 mm, de dorit fiind ca bobinajul să se facă vrac.

La reglaj, cursoarele semireglabilelor vor fi date către capetele «reci». Din trimerul de 5-15 pF se caută

semireglabilele pentru capetele de bandă UUS. Reglajele se fac cu ajutorul unui radioreceptor comercial. Surșa de alimentare trebuie stabilizată. În locul generatorului AF, pe cursorul potențiometrului poate fi introdus și un semnal provenit de la un microfon printr-un condensator de decuplaj.

# RADIORECEPTOR

GABRIEL POPESCU,  
Cimpulung

Radioreceptorul este de tip superheterodină și lucrează în gama undelor medii (525-1 600 kHz).

Tranzistorul  $T_1$  îndeplinește rolul de oscilator local și acela de «amestec» al semnalului postului recepționat, cules de înfășurarea  $L_2$ , cu semnalul produs de oscilatorul local.

Transformatoarele de frecvență intermediară sînt montate în schemă pentru a mări sensibilitatea și selectivitatea radioreceptorului; ele sînt de tipul celor folosite la aparatele de radio «Mamaia», «Albatros» etc.

Condensatorul variabil este de orice tip, cu capacitatea de 2 x 500 pF, iar bara de ferită pe care se înfășoară  $L_1$  și  $L_2$  este de la aparatele «Zefir».

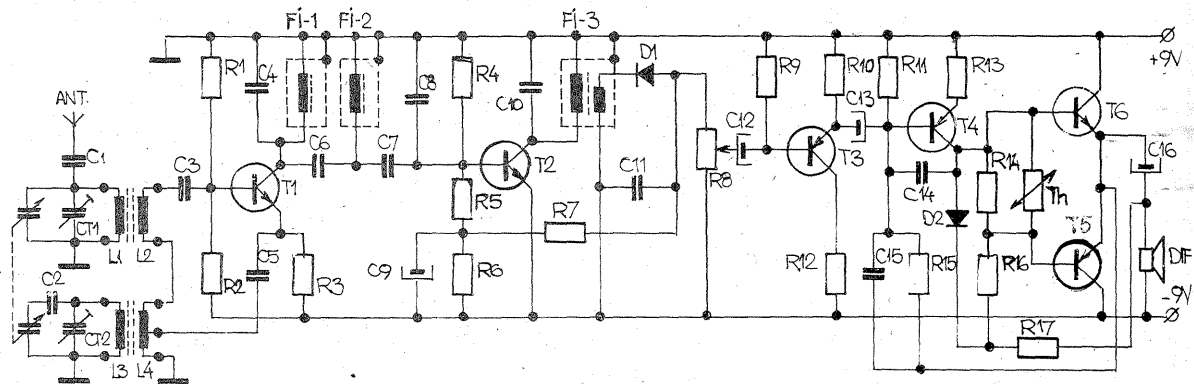
Radioreceptorul mai posedă și o reglare automată a amplificării (RAA) cu ajutorul filtrului compus din  $R_7$  și  $C_9$ .

Transformatoarele de frecvență intermediară se reglează în felul următor: se rotește axul condensatorului variabil astfel încît să se recepționeze un post care emite pe 540 kHz; se rotesc miezurile F.I. pînă cînd se obține un semnal

cît mai puternic; același lucru se efectuează și în cazul frecvenței de 1 600 kHz.

Amplificatorul radioreceptorului este montat într-o schemă clasică, puterea lui fiind de maximum 1 W cu 1% distorsiuni. Volumul se reglează din potențiometrul  $R_8$ .

Diffuzorul este de 4  $\Omega$ /3 W. Montajul se alimentează la 9 V, din baterii sau de la un alimentator stabilizat.



# VERIFICATOR

N. GALAMBOS,  
Reghin

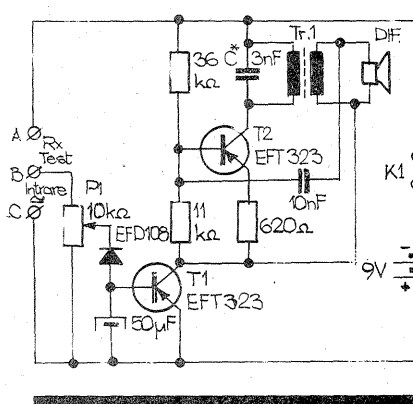
Montajul alăturat reprezintă un tester cu indicație acustică, frecvența semnalului generat fiind dependentă de valoarea tensiunii aplicate la intrare.

Analizînd schema, se observă că tranzistorul  $T_2$  este în montaj de oscilator, cu reacție pozitivă între colector și bază prin transformatorul de ieșire  $Tr_1$ . Tranzistorul  $T_1$  este într-o schemă de rezistență variabilă. Starea lui  $T_1$  influențează parametrii lui  $T_2$  și implicit frecvența generată. Tranzistoarele folosite sînt cu germaniu (EFT 323 sau AC 180). Transformatorul de ieșire este de la un radioreceptor cu tranzistoare («Alba-

tros», «Mamaia» etc.). Alimentarea poate fi asigurată de la baterii, consumul la 9 V fiind de aproximativ 7-9 mA.

Bornele de intrare A-B-C se folosesc astfel: bornele A-B pentru verificarea continuității unui circuit și la testarea rezistențelor a căror valoare nu este mai mare de 10 k $\Omega$ . Între bornele B-C se pot introduce tensiuni continue sau alternative. La «măsurarea» tensiunilor mai mari se va folosi un divizor adecvat. Potențiometrul  $P_1$  reglează sensibilitatea montajului, iar condensatorul  $C^*$  (3nF) influențează frecvența generată. Cu bornele A-B în scurtcircuit se va

acorda oscilatorul, cu o valoare adecvată pentru  $C^*$ , astfel încît frecvența generată să fie plăcută, dar distinctă (aproximativ între 800 Hz și 1 700 Hz).



# SEMAFOR

Ing. CÔSTACHE FLOREA,  
București

Amuzament electronic realizat cu componente moderne, montajul alăturat poate constitui, totodată, un prețios material didactic pentru grădinițe și școli.

Schema semaforului se compune din trei blocuri distincte: A — grupul de alimentare, B — circuitul astabil care furnizează semnalul de tact și C — blocul de comandă.

Astabilul generează tactul pentru primul bistabil J-K; ieșirea Q, a acestuia din urmă se schimbă la fiecare impuls de tact, generînd astfel semnalul de tact pentru al doilea bistabil. În funcție de stările celor două bistabile se vor aprinde cele trei becuri ale



# SEMNALIZARE

S. MARIN, Baia Mare

În nr. 11/1980 al revistei «Tehnum» a fost publicată o schemă deosebit de utilă posesorilor de autoturisme, și anume un dispozitiv de semnalizare cu lumină intermitentă. Revenim asupra acestui montaj cu observația — care pentru constructorii începători poate fi salvatoare — că în locul tranzistorului 2N 3055 se poate utiliza un tranzistor pnp de putere, cu germaniu, de exemplu ASZ 15, ASZ 16, ASZ 17, T 4 A etc., bineînțeles operând în schemă modificările corespunzătoare.

Figura 1 redă o astfel de variantă transpusă, iar în figura 2 este indicată o sugestie de aranjare a pieselor pe plăcuța de montaj.

Circuitul a fost experimentat la tensiunea bateriei de 12 V, cu becuri de maximum 21 W, precum și la tensiunea de 6 V, cu becuri de maximum 15 W (valorile din paranteze, celelalte fiind comune).

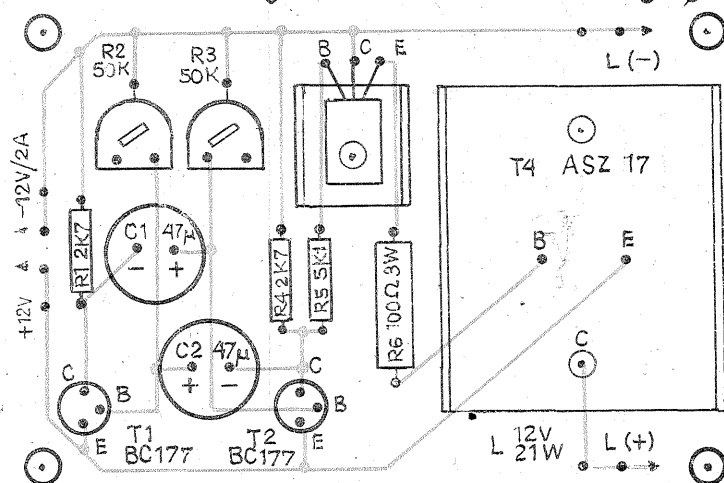
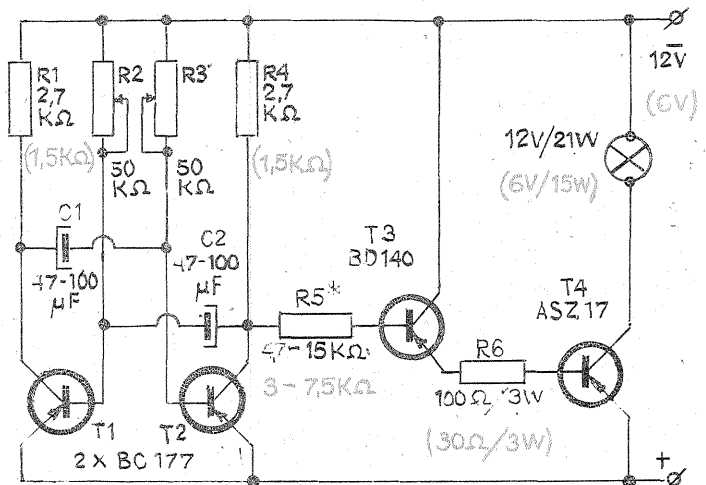
Din trimerele  $R_2$ ,  $R_3$  se ajustează

frecvența de pîlpire (durata de pauză și cea de iluminare). Deoarece ele nu au fost prevăzute cu rezistențe serie de limitare, la reglarea trimerele se va avea grijă să nu se dea cursorarele pînă la pozițiile minime. Rezistența  $R_5$  se alege astfel încît becul să lumineze normal în semiperioadele active.

Se recomandă ca tranzistorul  $T_3$  (BD 136, BD 138, BD 140, BD 238 etc.) să fie montat pe un mic radiator în formă de U (cca 8 cm<sup>2</sup>). Tranzistorul  $T_4$  se montează obligatoriu pe radiator (tablă de aluminiu de 1 mm, cu suprafața de cca 40 cm<sup>2</sup>).

Indiferent de sistemul de prindere a becului (în soclu, prin coliere etc.), trebuie avut grijă ca terminalele sale să nu atingă niciodată caroseria mașinii, pentru a evita o posibilă scurtcircuitare a tranzistorului final.

Montajul se introduce într-o casetă metalică prevăzută cu cît mai multe găuri de aerisire. Circuitul electric va fi bine izolat față de casetă.



# TABLA ÎNMULȚIRII

DUMITRU GABRIEL, Slatina

Sînt bine cunoscute rolul și eficiența dispozitivelor audiovizuale în cadrul procesului modern de instruire, aceste aparate trezesc într-o măsură mai mare, în special la cei mici, interesul pentru obiectul învățării.

Alăturat prezentăm schema unui astfel de aparat, destinat efectuării înmulțirii cu numerele întregi de la 1 la 10. După cum se observă, schema conține 100 de becuri de lanternă (3,5 V/0,2 A) și 100 de diode, care pot proveni din tranzistoare defecte, dar care au o joncțiune validă. De asemenea au mai fost prevăzute 2x10 butoane (10 pe orizontală și 10 pe verticală), câte unul pentru fiecare deînmulțit și înmulțitor. Bateria de alimentare (4,5 V — de lanternă) este legată cu un pol la un rînd de contacte ale butoanelor de pe orizontală și cu celălalt pol la un rînd de contacte ale butoanelor de pe verticală.

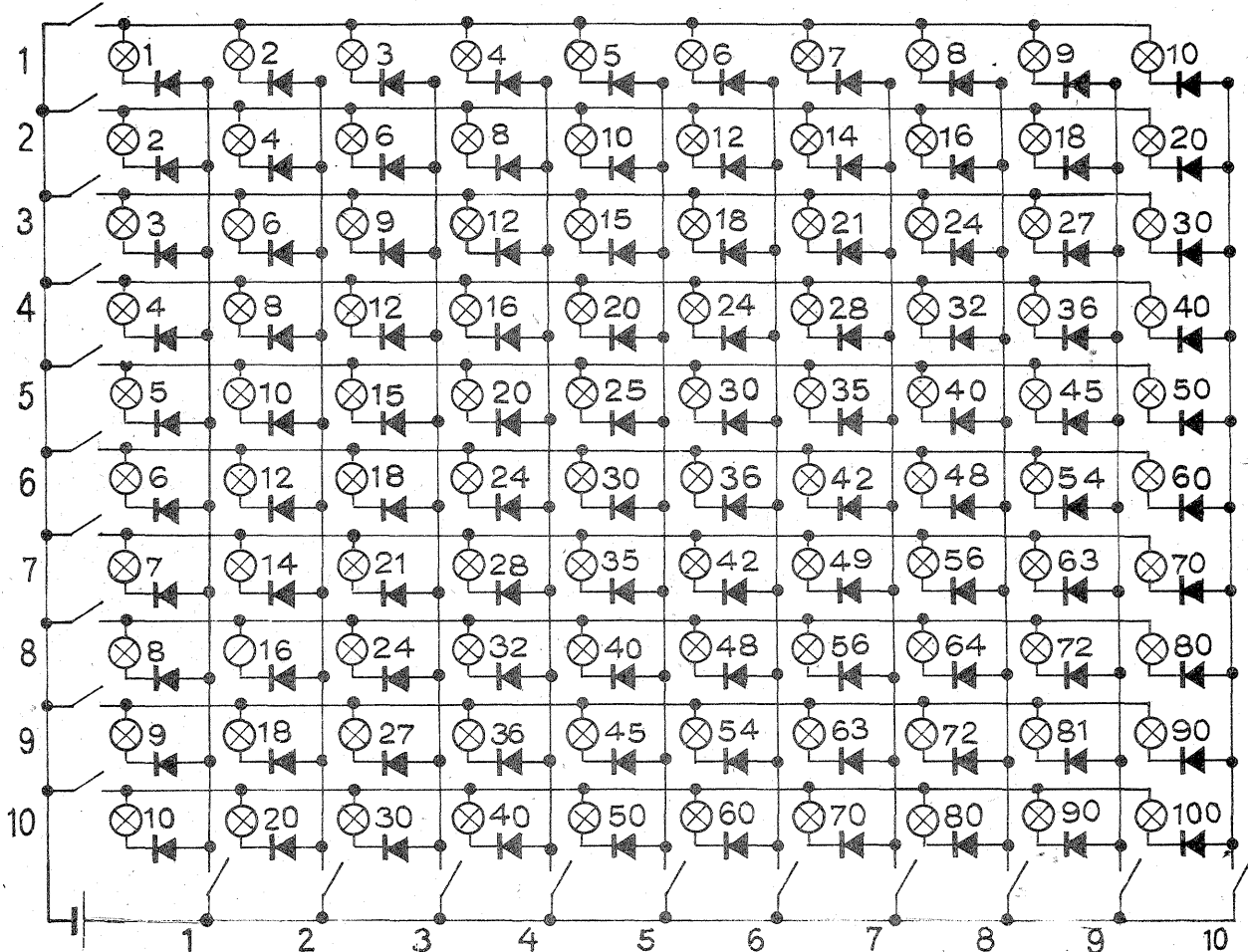
Pentru a efectua înmulțirea  $X \cdot Y$  ( $X, Y = 1, 2, \dots, 10$ ), se apasă simultan butonul X de pe verticală (sau orizontală) și butonul Y de pe orizontală (sau verticală). Rezultatul corect este «afîșat» prin aprinderea becului situat la intersecția celor două linii.

semaforului, așa cum se arată în tabela de adevăr redată alăturat.

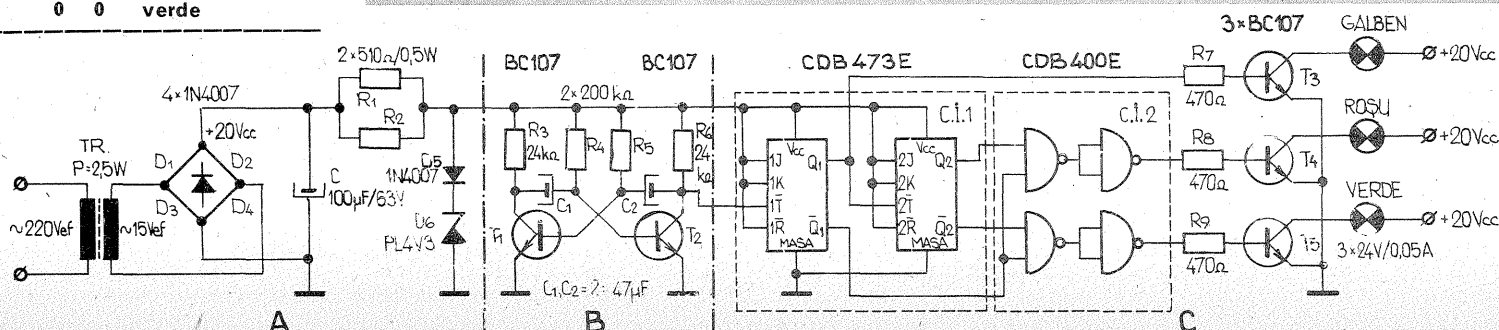
Tempul de aprindere a becurilor se poate modifica prin schimbarea valorilor condensatoarelor  $C_1 = C_2$  și a rezistențelor  $R_1 = R_2$ .

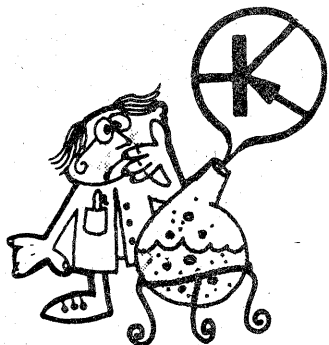
Pentru valorile din schemă, timpul de aprindere este aproximativ 6 secunde.

Jucîndu-se cu acest aparat simplu — care poate fi realizat cu multă ușurință în orice școală elementară —, copiii vor învăța mai repede și cu mai multă plăcere «alfabetul» aritmeticii.



Tact	$Q_1$	$Q_2$	Culoare
1	0	0	verde
2	1	0	galben
3	0	1	roșu
4	1	1	galben
5	0	0	verde





## TEHNICĂ MODERNĂ

# SONDĂ PENTRU FRECVENȚMETRU NUMERIC

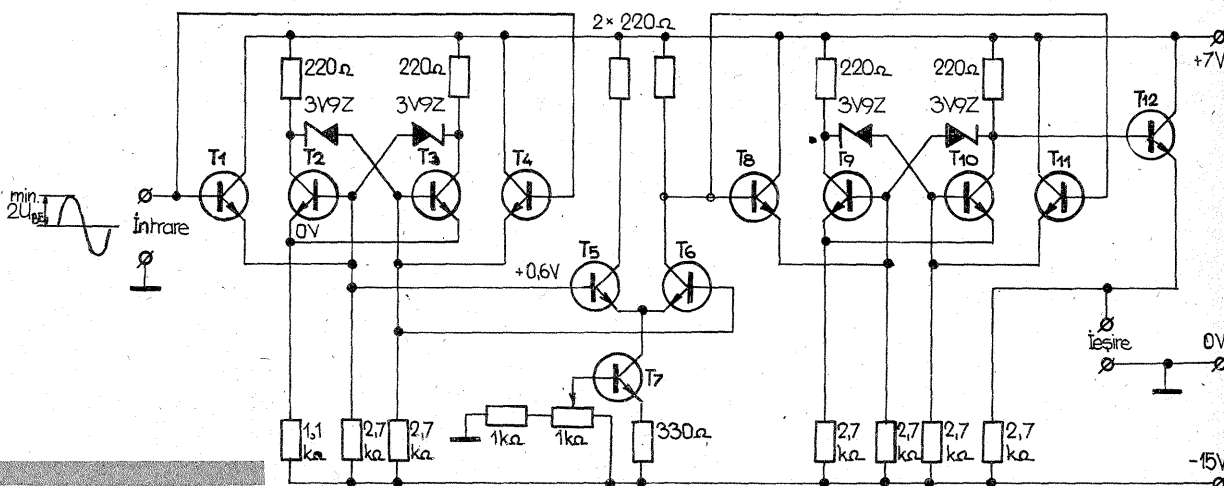
Ing. A. NICOLAE

Cuplată cu un frecvențmetru numeric care măsoară numai pînă la 40 MHz, sonda descrisă alăturat permite extinderea domeniului pînă la 150 MHz.

Adaptorul este de fapt un numărător-divizor prin 4. Pentru o funcționare corectă sînt necesare tranzistoare cu frecvența limită  $f_t$  în jur de 1 000 MHz (ZT 245, BFT 95, BFY 90 sau BF 183, sortate).

Schema este formată din două bistabile divizoare prin doi, plus două amplificatoare separate.

Primul bistabil conține tranzistoarele  $T_1-T_4$ . Urmează un etaj amplificator-separator realizat cu



tranzistoarele  $T_5-T_7$ . Al doilea circuit basculant bistabil folosește tranzistoarele  $T_8-T_{11}$ . Semnalul de ieșire se culege printr-un repetor ( $T_{12}$ ).

Circuitul de bază din primul bistabil este alcătuit din tranzistoarele  $T_2-T_3$ , diodele Zener  $D_1-D_2$  și rezistențele aferente. Cuplajul dintre cele două tranzistoare se realizează prin diode Zener, pentru a evita intrarea acestora în saturație. Cînd tranzistorul  $T_2$  este blocat,  $T_3$  conduce. Dacă bazele tranzistoarelor  $T_1$  și  $T_4$  sînt la potențialul mesei, emitoarele sînt la tensiuni egale cu  $-V_{BE}$  respectiv  $+V_{BE}$ . Un impuls pozitiv aplicat în bazele tranzistoarelor este blocat de  $T_4$  și transmis de  $T_1$ . Impulsul ajunge în baza tranzistorului  $T_2$ , făcîndu-l să conducă. Astfel se schimbă starea bistabilului. Impulsul de intrare este transmis în baza lui  $T_2$  prin dioda  $D_2$ . Deci potențialul intrării ajunge la ieșire cu o mică întârziere. Separarea între cele două etaje divizoare se realizează printr-un amplificator di-

ferențial. Al doilea bistabil funcționează identic cu primul.

Dacă semnalul de ieșire este insuficient pentru a activa frecvențmetrul, se intercalează un etaj amplificator similar celui realizat cu tranzistoarele  $T_5-T_7$ .

Pe afișajul frecvențmetrului se va putea citi o frecvență de patru ori mai mică decît cea de la intrarea adaptorului. Deci, pentru a afla valoarea reală a frecvenței, cifra indicată se înmulțește cu 4. Acest lucru este destul de incomod, dar nu difil.

Totuși, pentru a avea o citire directă, se poate modifica baza de timp a frecvențmetrului. Astfel, între oscilatorului cu cuarț care furnizează baza de timp a frecvențmetrului și primul divizor se introduce o celulă divizoare prin 4, care se poate realiza cu o capsulă integrată de tip CDB 474 sau CDB 473. Ca urmare, timpul cit pearta frecvențmetrului stă deschisă se mărește de patru ori. Pe afișaj vor apărea cifrele corespunzătoare frecvenței măsurate.

# MILIVOLTMETRU

M. ALECU

Construcții amatori sînt deseori puși în situația de a măsura tensiunea continuă între diferite puncte ale montajelor cu tranzistoare și citeodată au surpriza de a constata că «simpla» măsurare afectează drastic funcționarea acestora. Explicația este următoarea: rezistența internă relativ scăzută a instrumentului (kiloohmi sau zeci de kiloohmi) șuntează circuitul măsurat sau, altfel spus, ea absoarbe un curent apreciabil, modificînd diferența de potențial existentă inițial între punctele respective. Acesta este motivul pentru care, mai devreme sau mai tîrziu, amatorii își îndreaptă privirile înspre voltmetrele electronice, care au rezistențe interne de ordinul sutelor de kiloohmi, al megaohmilor sau chiar al zecilor de megaohmi — cum este cazul schemei alăturate (cca 30 MΩ pe toate gamele).

Performanța aceasta deosebită a milivoltmetrului prezentat se datorează uti-

lizării în schemă a tranzistorului cu efect de cîmp (FET) de tip BF 245 sau echivalent. Curentul absorbit de poarta (grila) sa este extrem de mic — practic neglijabil —, astfel încît se poate plasa la intrare un divizor de tensiune cu valori foarte mari de rezistență (în total 30 MΩ).

În funcție de poziția comutatorului K, aparatul măsoară tensiunile continue aplicate la intrare în domeniile 0–0,25 V, 0–2,5 V, respectiv 0–25 V.

Alimentarea se poate face de la baterii sau de la orice sursă de 9 V bine filtrată, montajul fiind prevăzut cu o celulă proprie de stabilizare. Tranzistoarele BC 107 (BC 108, BC 109) vor fi sortate, căutîndu-se exemplare cu factorii beta cît mai apropiați.

Din potențiometrul de 2,2 kΩ se face reglajul de zero (cu bornele de intrare libere), iar din potențiometrul de 5 kΩ se reglează capul de scală (cu o tensiune etalon aplicată la intrare). Dacă valorile

rezistențelor din divizor sînt precise (cu toleranța de cel mult 1%), capul de scală se păstrează pe toate cele trei domenii, cu factorul de multiplicare corespunzător.

Instrumentul indicator (microampermetru de cca 50 μA) va avea scala gra-

dată echidistant de la 0 la 25, cu subdiviziuni. La nevoie se poate folosi și unul cu scala grădată linear de la 0 la 30, fie efectuînd etalonarea cu cap de scală la diviziunea 25, fie recalculînd divizorul pentru domeniile 0–0,3 V, 0–3 V, 0–30 V.

# INDICATOR DE NIVEL

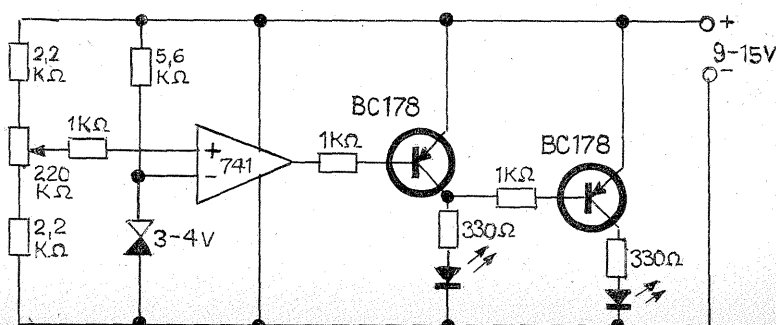
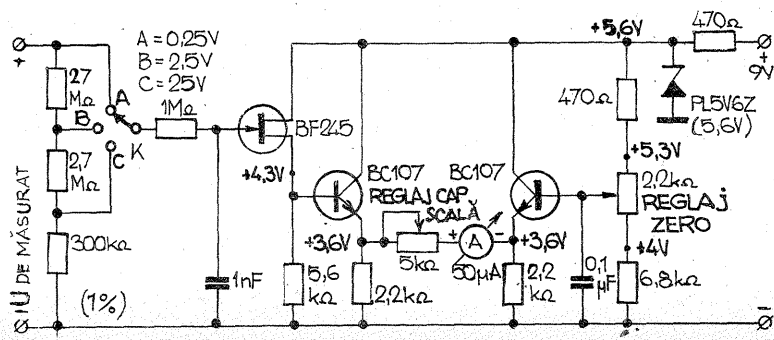
Sîntem obișnuiți să măsurăm tensiunile cu instrumente indicatoare sau mai recent cu afișarea directă a valorii prin cifre.

Totuși există cazuri cînd putem construi aparate ce ne pot da informații despre valoarea tensiunii unei surse.

Schema alăturată, construită cu un circuit integrat BA 741, două tranzis-

toare și două diode electroluminescente (LED), reprezintă un voltmetru apt a verifica tensiuni cuprinse între 9 și 15 V, adică cele mai frecvente valori de alimentare a aparaturii tranzistorizate.

După realizare, montajul se etalonează în felul următor: se aplică tensiuni cunoscute și se reglează potențiometrul pînă ce diodele nu luminesc și se trec aceste valori pe scala din jurul potențiometrului. Ulterior, cînd se fac măsurători, iluminarea uneia sau altele din diode arată că tensiunea este mai mare sau mai mică decît valoarea trecută pe scala potențiometrului.





# GENERATOR DE SEMNAL MULTIPLEX STEREO

Ing. I. MIHĂESCU  
Ing. N. ANDRIAN

Pentru reglarea decodoarelor sau a radioreceptoarelor stereo este necesară o sursă de semnal multiplex. În componența unui asemenea semnal intră: semnalul pilot, semnalul dreapta (D), semnalul stânga (S) și semnalele S+D și S-D.

Aparatul descris în continuare furnizează toate aceste componente. El conține următoarele blocuri: generatorul de joasă frecvență, generatorul pilot, etajele furnizoare de semnale S, D și -D, etajul sumator și sursa de alimentare.

**Generatorul de joasă frecvență** este realizat cu un tranzistor de tip BC 107 (T<sub>1</sub>). El este un oscilator sinusoidal cu defazaj RC. Rețeaua de defazaj este formată din patru celule RC. Frecvența de oscilație este în jur de 2 kHz. Pentru a obține altă frecvență, se modifică valoarea condensatoarelor de 10 nF și a rezistențelor de 10 kΩ. Din potențiometrul P<sub>1</sub> se dozează semnalul transmis celorlalte etaje.

**Generatorul pilot.** Se pleacă de la o frecvență de 3,8 MHz. Oscilatorul este realizat cu un tranzistor de tip BC 107. Semnalul se aplică unui divizor decadic, prin intermediul unui circuit RC. De la ieșirea Q<sub>D</sub> (380 kHz), semnalul ajunge la intrarea B a capsulei CI-3. În urma unei divizări prin 5 se obține o frecvență de 76 kHz ce se transmite unui divizor prin 2 (CI-4): Ieșirile Q și Q' sînt legate în bazele tranzistoarelor T<sub>3</sub> și T<sub>4</sub>. Semnalul ce vine în baza tranzistorului T<sub>3</sub> se aplică și la intrarea unui circuit basculant monostabil (CBM) de tipul CDB 4121. Din potențiometrul P<sub>2</sub> se compensează defazajul dintre semnalul de 38 kHz și pilot (19 kHz). De la ieșirea Q a CBM se ajunge la intrarea A a circuitului basculant bistabil din capsula CI-3. Ieșirea Q<sub>A</sub> se leagă la intrarea unui circuit selectiv format din tranzistorul T<sub>5</sub> și bobina L. Semnalul pilot obținut are o formă sinusoidală. Bobina conține un număr de 120 de spire bobinate pe un miez oală cu inductanță specifică A<sub>L</sub> = 400 nH/sp<sup>2</sup>.

**Etajul amplificator al semnalului S** are în componența sa două tranzistoare (T<sub>6</sub> și T<sub>7</sub>). Semnalul este preluat de la oscilatorul sinusoidal de 2 kHz sau de la o sursă exterioară, după cum comutatorul K<sub>1</sub> se fixează pe poziția I sau II.

**Etajul amplificator al semnalelor D și -D** conține trei tranzistoare. Din emitorul tranzistorului T<sub>9</sub> se culege un semnal în antifază cu cel din colectorul tranzistorului T<sub>10</sub>. Ca și mai sus, sem-

nalul poate proveni de la oscilatorul local sau de la o sursă exterioară.

**Sumator.** Semnalele S, D și -D se conectează la intrarea a două preamplificatoare prin intermediul celor două secțiuni ale comutatorului K<sub>3</sub>. La ieșirile acestora sînt conectate cite un comutator electronic cu diode comandate de semnale venite de la generatorul pilot. Semnalul sumă rezultat în baza tranzistorului T<sub>12</sub> este amplificat în etajul format de tranzistoarele T<sub>12</sub>, T<sub>13</sub> și T<sub>14</sub>. La ieșire se introduce și semnalul pilot de 19 kHz. Tipul de semnal se alege prin intermediul comutatorului K<sub>3</sub>.

**Alimentatorul** furnizează o tensiune de cca +15 V și una de +4,7 V. După redresare, tensiunea este filtrată prin intermediul unui etaj multiplicator de capacitate realizat cu un tranzistor de tip BD 235 (sau 2N3055). La ieșirea acestuia se conectează un stabilizator cu diodă Zener de 5,1 V.

## PUNERE ÎN FUNCȚIUNE. REGLAJE

Aparatele necesare în acest scop sînt: un osciloscop, un AVO-metru și un frecvențmetru numeric.

1) Cu ajutorul AVO-metrului se măsoară tensiunea în punctul A. Valoarea indicată trebuie să se situeze în intervalul 17-19 V. Nu se conectează alimentarea la etajele generatorului. În punctul B se măsoară o tensiune cu cel puțin 2 V mai mică decît în A, dar nu mai mică de +14 V. În caz contrar, se modifică valorile rezistențelor R<sub>3</sub> și R<sub>4</sub>. Tensiunea din punctul C trebuie să fie egală cu +5,1 V.

2) Se alimentează oscilatorul de joasă frecvență. În punctul D trebuie să se vizualizeze un semnal sinusoidal cu amplitudinea reglabilă din potențiometrul P<sub>1</sub>. Baza de timp a osciloscopului se fixează

la 10 ms. Dacă forma de undă prezintă o limitare, se micșorează valoarea condensatorului C<sub>1</sub>. În absența oscilației, se controlează calitatea condensatoarelor C<sub>2</sub>-C<sub>5</sub> sau se schimbă tranzistorul T<sub>1</sub> cu unul cu factor de amplificare mai bun (eventual se ia alt tip de tranzistor).

3) Se alimentează generatorul pilot. Baza de timp a osciloscopului se fixează la 0,2 μs. Se vizualizează semnalul în punctul E. Amplitudinea trebuie să fie mai mare de 1,2 Vv. În caz contrar se micșorează valoarea condensatorului C<sub>7</sub>. Tot în punctul E se conectează și frecvențmetrul. Din C<sub>7</sub> se reglează frecvența pe 3,8 MHz.

Osciloscopul și frecvențmetrul se trec în punctul F. (Circuitele sînt alimentate cu +5,1 V) Baza de timp a osciloscopului se reglează la 1 μs. Pe osciloscop se vizualizează un semnal dreptunghiular, iar frecvențmetrul trebuie să arate 380 kHz. Aceeași operație se repetă și în punctele G și H. Baza de timp a osciloscopului va fi de 10 μs. În toate cazurile amplitudinea semnalului este de aproximativ 3,5 V vîrf la vîrf. La piciorușul 6 al capsulei CI-2 se vizualizează un tren de impulsuri cu frecvența de repetiție de 38 kHz. Lățimea acestora se poate modifica din potențiometrul P<sub>2</sub>. Impulsurile ajung la intrarea A a circuitului integrat CI-3. Ieșirea Q<sub>A</sub> furnizează un semnal dreptunghiular cu frecvența de 19 kHz, ce se aplică în baza tranzistorului T<sub>5</sub>. Circuitul acordat din colectorul acestuia elimină armonicile. La ieșirea «pilot» se poate vizualiza un semnal sinusoidal. Bobinajul introduce un decalaj de fază. Standardul (pentru semnalul stereo) specifică trecerea simultană prin zero, în direcția pozitivă, a celor două semnale (38 kHz și 19 kHz). Reglajul se efectuează din potențiometrul P<sub>2</sub>.

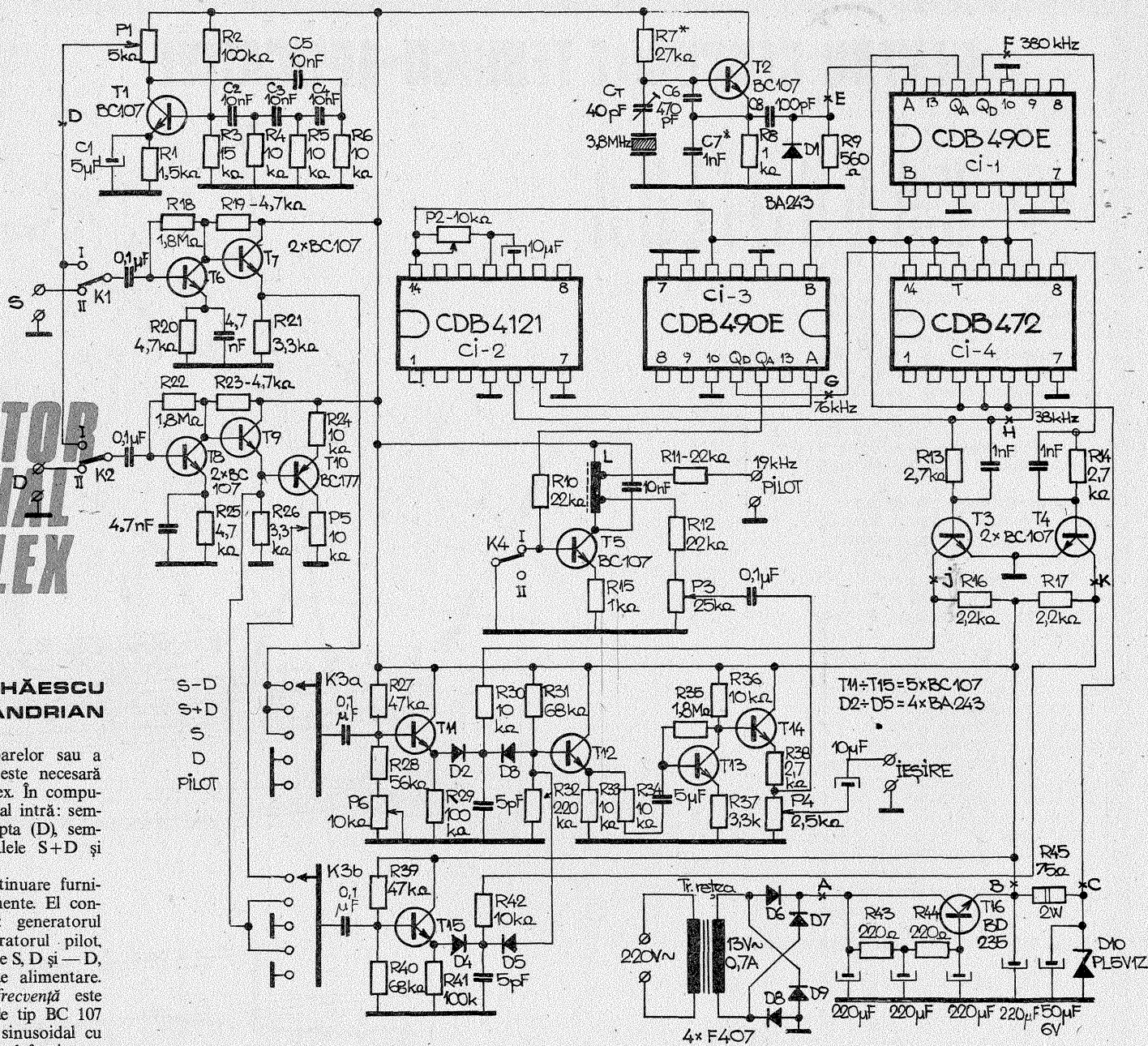
Se folosește un osciloscop cu două spoturi. Intrarea Y<sub>1</sub> se conectează în punctul H, iar Y<sub>2</sub> la ieșirea «pilot». Osciloscopul se sincronizează pe semnalul de la intrarea Y<sub>1</sub>. Se reglează P<sub>2</sub> pînă cînd se realizează condiția de mai sus.

În punctele J și K se vizualizează două semnale opuse ca fază, dar cu aceeași frecvență (38 kHz) și aceeași amplitudine (cca 15 Vv).

4) Pentru realizarea unui reglaj final se alimentează și etajul sumator. Osciloscopul se cuplează la borna de ieșire. Potențiometrul P<sub>4</sub> se reglează pe poziția corespunzătoare semnalului maxim la ieșire. Comutatorul K<sub>3</sub> se trece pe poziția «pilot», iar K<sub>4</sub> pe poziția I. Din potențiometrul P<sub>6</sub> se obține un minim al semnalului de 38 kHz. Se reglează P<sub>3</sub> pînă în momentul apariției pilotului la ieșire. Se rotește miezul bobinei în vederea obținerii unui maxim, după care se trece comutatorul K<sub>4</sub> pe poziția I.

5) Comutatorul K<sub>1</sub> se trece pe poziția I, iar K<sub>2</sub> în poziția II. Comutatorul K<sub>3</sub> se plasează în poziția S-D. Se reglează P<sub>1</sub> în vederea obținerii (la ieșire) a unui semnal sinusoidal cu amplitudinea maximă, dar fără distorsiuni. Se notează valoarea amplitudinii vîrf la vîrf. Se trece comutatorul K<sub>1</sub> în poziția II și K<sub>2</sub> în poziția I (K<sub>3</sub> rămîne pe poziția S-D). Se reglează P<sub>5</sub> pînă cînd se obține o amplitudine egală cu cea notată anterior. După această operație se trece K<sub>2</sub> pe poziția II și se reglează succesiv P<sub>1</sub> și P<sub>3</sub> pînă cînd pilotul are o amplitudine cu 10% mai mare decît cea a semnalului de joasă frecvență. Cu aceasta reglajul este terminat.

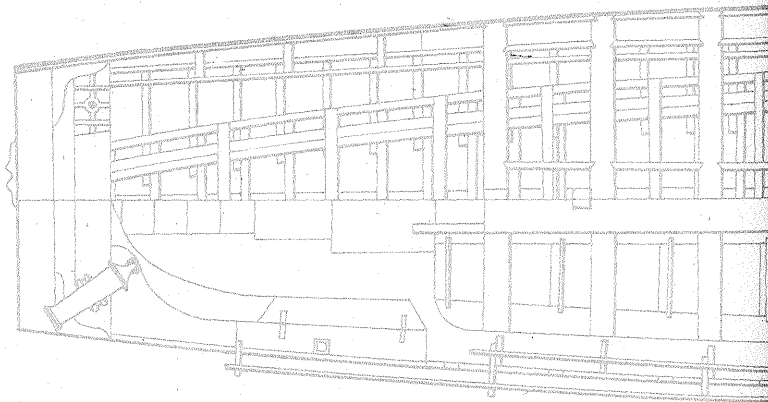
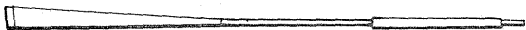
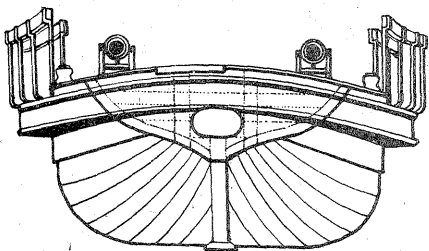
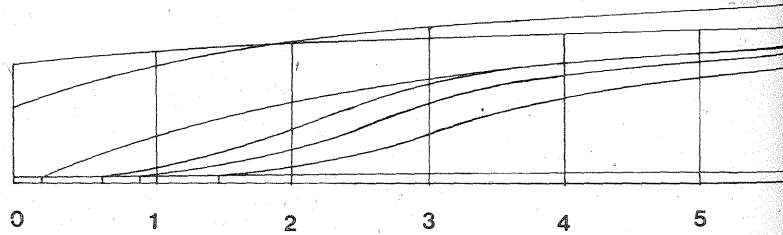
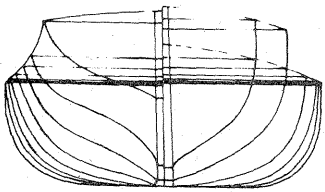
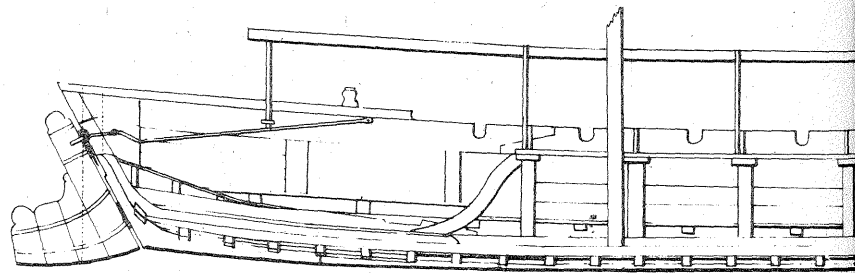
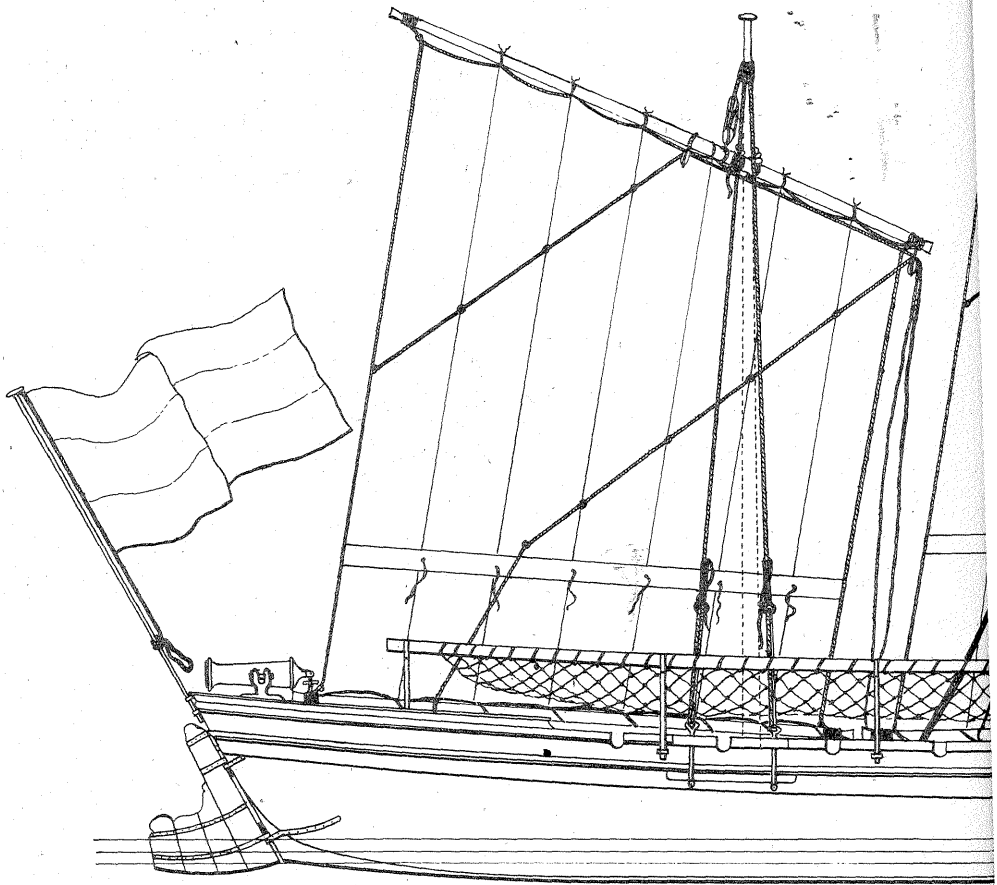
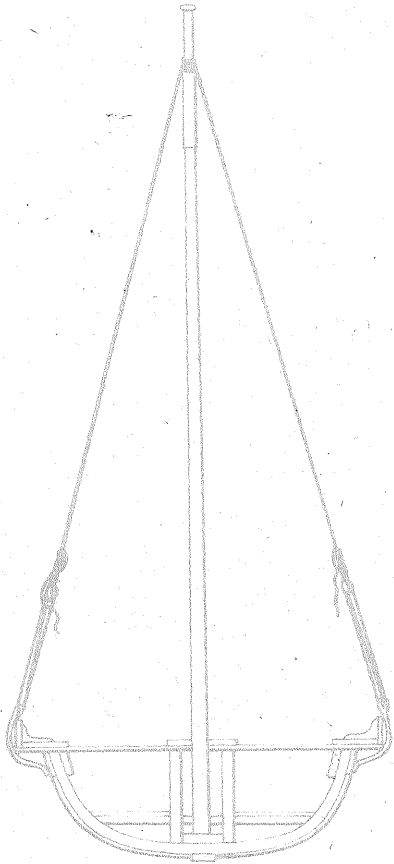
Pe panou se scoate axul potențiometrului P<sub>4</sub>, din care se dozează semnalul multiplex necesar testării și reglării decodoarelor și aparatelor stereo.



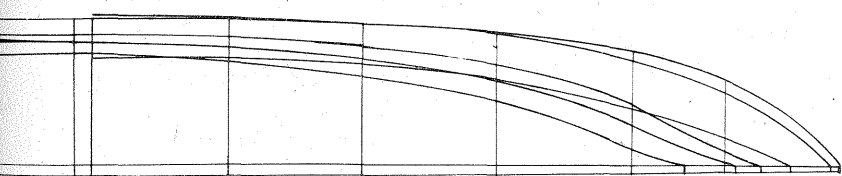
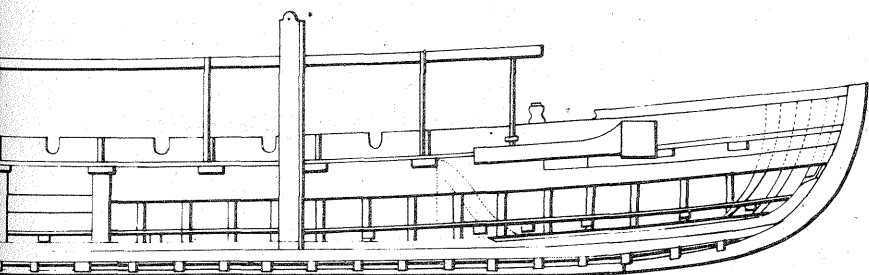
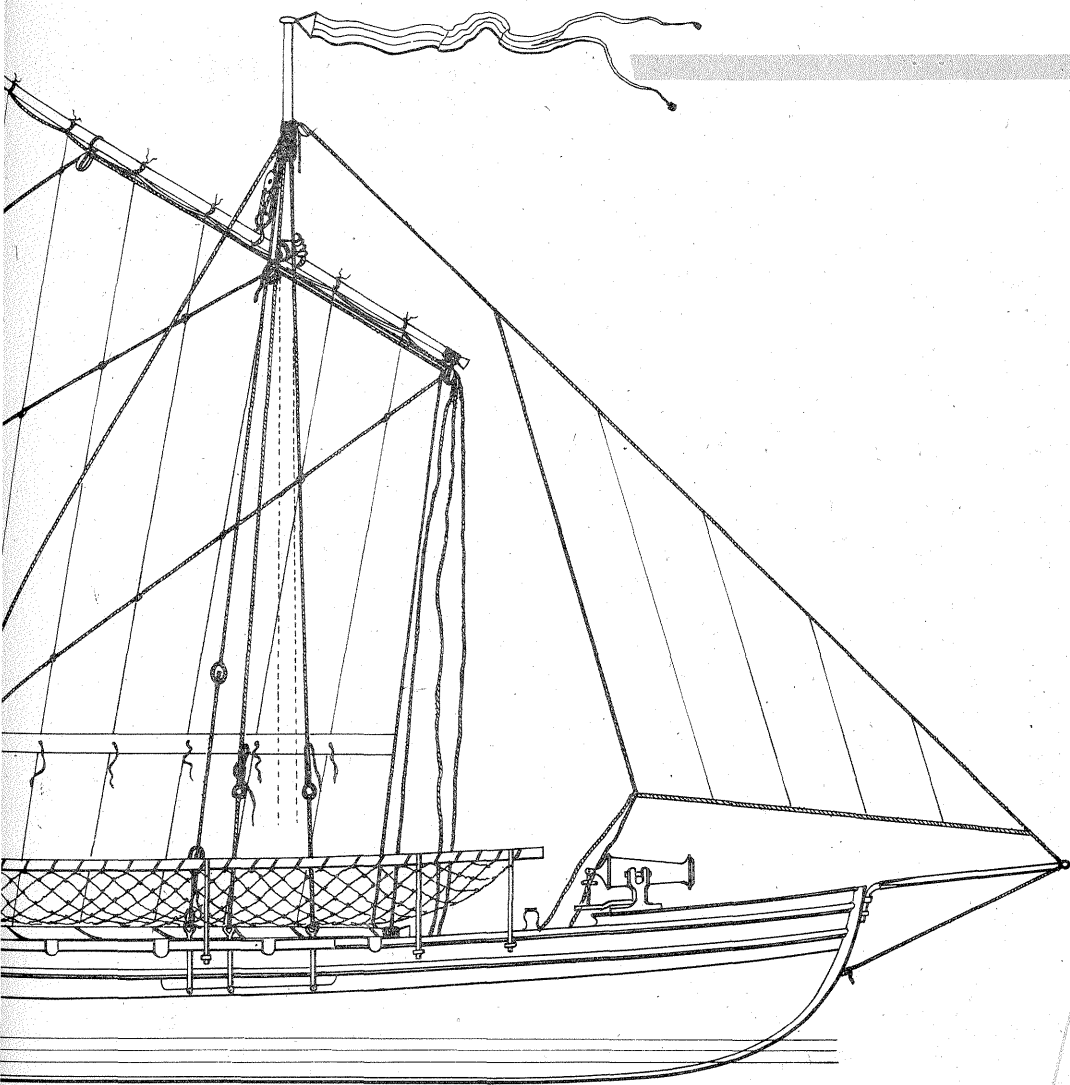


PENTRU CERCURILE TEHNICO-APLICATIVE

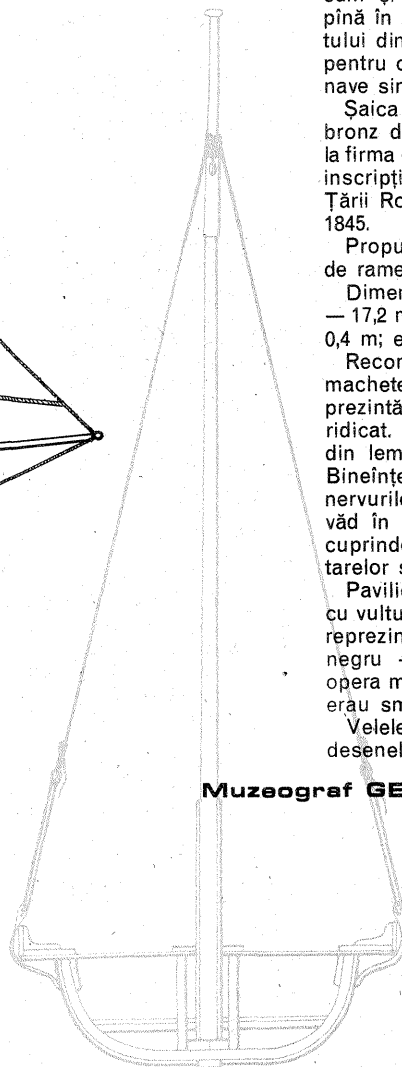
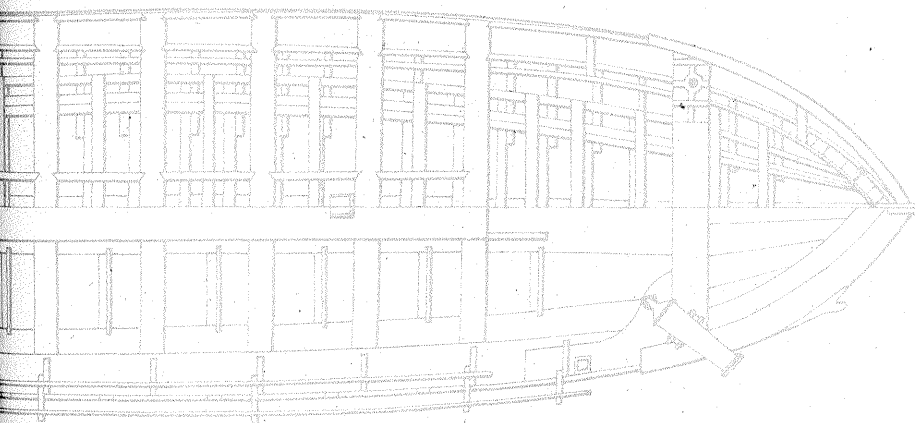
# CANONIERĂ



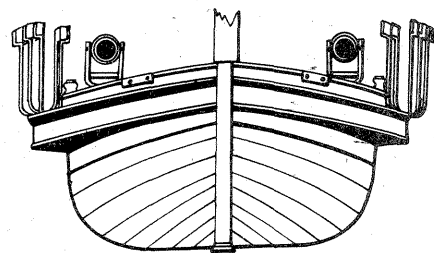
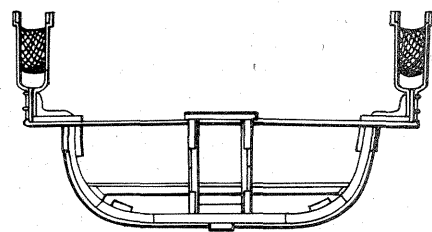




7 8 9 10 11 12



Muzeograf GEORGETA BORANDĂ



Execută împreună cu două dubii canoniere, în urma unei comenzi a Munteniei în Austria, saica prezentată a sosit în țară în a doua jumătate a anului 1845, fiind luată în primire de locotenentul Petrescu (viitorul comandant al flotei române de după Unire), la punctul Vîrciorova.

Spre deosebire de majoritatea navelor muntene sau moldovene, această constituie un caz fericit, planurile originale de construcție, documentația aferentă achiziționării și dotării, precum și corespondența păstrându-se pînă în zilele noastre la Arhivele statului din Iași, unde au fost transmise pentru construcția în Moldova a unor nave similare.

Saica era armată cu 4 falconete de bronz de 120 mm, executate în Italia la firma «Carlo Piccolomini» — ce aveau inscripționate numele firmei, stema Țării Românești și anul fabricației — 1845.

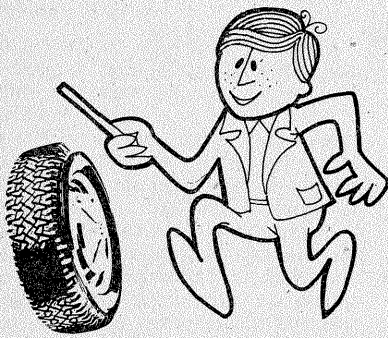
Propulsia era asigurată de 9 perechi de rame și velele celor două catarge. Dimensiunile principale: lungimea — 17,2 m; lățimea — 3,6 m; pescajul — 0,4 m; echipaj — 27 de marinari.

Recomandăm construcția acestei machete numai avansaților, deoarece prezintă un grad de dificultate ridicat. Corpul se execută pe schelet din lemn acoperit cu furnir de nuc. Bineînțeles trebuie executate toate nervurile, întăriturile și coastele ce se văd în desen. Vederea de deasupra cuprinde babordul fără montarea grătarelor și a scîndurilor punții.

Pavilionul era tricolor pe orizontală, cu vulturul Basarabilor și stele albe ce reprezintă județele țării. Corpul este negru — opera vie, lemn natur — opera moartă. Pereții interiori ai cocăi erau smoliți.

Velele se execută din șifon, conform desenelor.





**AUTO-  
MOTO**

# REDRESOR ELECTRONIC AUTOMAT PENTRU ÎNCĂRCAREA BATERIILOR AUTO

1. *Prezentare.* Redresorul se poate utiliza pentru încărcarea bateriilor auto de 12 V, 70 Ah și 40 Ah. El asigură prin baterie un curent constant pe toată durata încărcării, egal cu a zecea parte din capacitatea bateriei, conform prescripțiilor. Curentul de 7A, respectiv 4 A, este menținut constant, indiferent de sarcina conectată la bornele redresorului. Prin urmare, se pot încărca și baterii de 6 V și chiar la scurtcircuit curentul debitat se menține constant. De asemenea, valoarea acestui curent nu depinde sensibil de valoarea tensiunii din rețea. La o variație a acesteia între 180 și 240 V, curentul de încărcare se modifică doar cu câteva procente. Aceste performanțe au fost realizate pe cale electronică, redresorul fiind în fond un stabilizator

de curent, prețul fiind mult scăzut prin eliminarea ampermetrului și reostatului de reglare, piese voluminoase și scumpe care echipează redresoarele clasice.

2. *Principiul de funcționare.* Bateria de încărcat este conectată în circuitul de colector al unui tranzistor în montaj EC (fig. 1). Curentul de bază este stabilit la o valoare constantă, baza aflându-se polarizată cu o tensiune constantă  $V_B$  de la bornele rezistenței  $R_1$ . Căderea de tensiune pe această rezistență este constantă, fiind asigurată de curentul  $I$  care trece prin becul  $B$  în serie cu rezistența. Acest curent se menține practic constant, indiferent de valoarea tensiunii de alimentare (din rețea), între anumite limite, deoarece becul este cu rezistență neliniară. Becul  $B$  și rezistența  $R_1$  sînt astfel

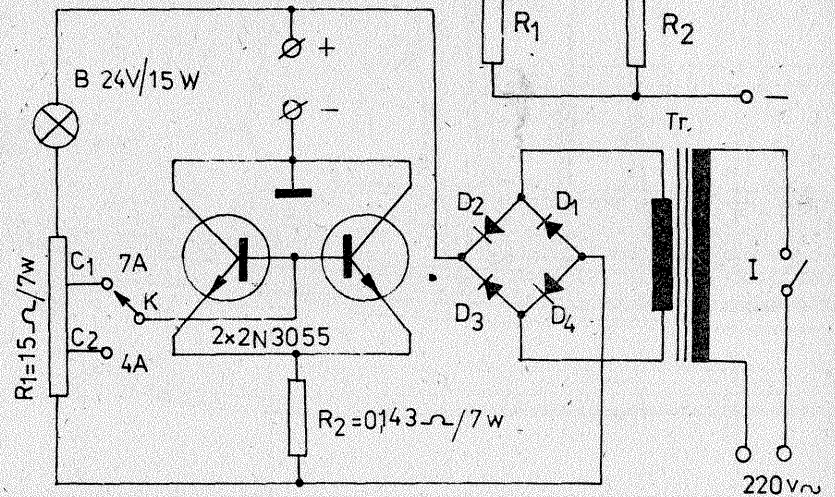
alese încît căderea de tensiune la bornele becului să fie mult mai mare decît cea de pe rezistența  $R_1$ , iar curentul  $I$  prin el să fie mult mai mare decît curentul de bază  $I_B$ .

Prin circuitul de colector va trece curentul  $I_C = \beta_0 I_B$ . Factorul de amplificare  $\beta_0$  nu depinde practic de tensiunea colector-emitor, astfel că curentul  $I_C$  va fi și el constant.  $R_2$  este o rezistență de stabilizare termică.

3. *Realizare practică.* S-au folosit două tranzistoare moderne cu siliciu de tip 2N3055, legate în paralel (fig. 2) și montate pe cutia aparatului, care trebuie să fie din tablă de aluminiu, avînd și rolul de radiator. Dimensiunile cutiei sînt: 280 x 140 x 110 mm tablă aluminiu 2 mm grosime, avînd capatul perforat. Prin urmare, borna minus este comună cu masa. Rezistența  $R_1$  se realizează din sîrmă de crom-nichel de la reșourile de 220 V/600 W, bobinată pe un suport din sticlă-textolit avînd două coliere  $C_1$  și  $C_2$  care se pot deplasa pe aceasta. Rezistența  $R_2$

miniu de 2 mm cu suprafața de 40-50 cm<sup>2</sup>. Transformatorul de alimentare  $Tr$  are suprafața miezului de 15 cm<sup>2</sup>. Înfășurarea primară are 735 de spire CuEm  $\phi$  0,6 mm, cea secundară 82 de spire CuEm  $\phi$  1,8 mm.

Pentru reglarea redresorului se conectează la borne o rezistență de 2-3  $\Omega$  în serie cu un ampermetru magneto-



se obține prin bobinarea pe un creion a 14 cm sîrmă de crom-nichel cu diametrul de 1,2 mm. Diodele  $D_{1,2,3,4}$  pot fi de orice tip de minimum 7A/50 V, fiind montate pe radiatoare din tablă de alu-

electric. Se deplasează, pe rînd, colierele  $C_1$  și  $C_2$  pe rezistența  $R_1$ , pînă cînd ampermetrul indică 7 A, respectiv 4 A, conform poziției comutatorului  $K$ . Apoi redresorul poate fi utilizat.

# SEMNALIZARE ELECTRONICĂ PENTRU MOTORETA "MOBRA" S 50

Schema de față a fost concepută special pentru «Mobra» S 50, avînd în vedere faptul că motoreta are patru circuite de alimentare cu tensiune alternativă, iar montajul poate fi inclus pe două dintre aceste circuite, fără ca instalația existentă să sufere vreo modificare. Astfel: becurile  $L_1$  și  $L_2$  (6V-5 W) se alimentează de la firul roz care iese din magnetou (în schemă punctul F), iar circuitul trece prin contactul «normal deschis» al releului. Un alt circuit, și anume cel al luminii de poziție ( $B_p$ ), alimentează cu tensiune continuă (redresată de dioda  $D$  și filtrată de condensatorul  $C$ ), prin comutatorul  $K$ , unul din cele două montaje, după cum comutatorul este acționat stînga sau dreapta.

Montajul electronic propriu-zis este format din două circuite basculante astabile construite identic, echipate fiecare cu cîte două tranzistoare care pot fi AC 180 K sau chiar EFT 321, 322... Releele folosite funcționează la o tensiune de 4,5-6 V și au fiecare cîte un contact normal deschis. Montajul funcționează astfel: în momentul cînd comutatorul  $K$  este în poziția

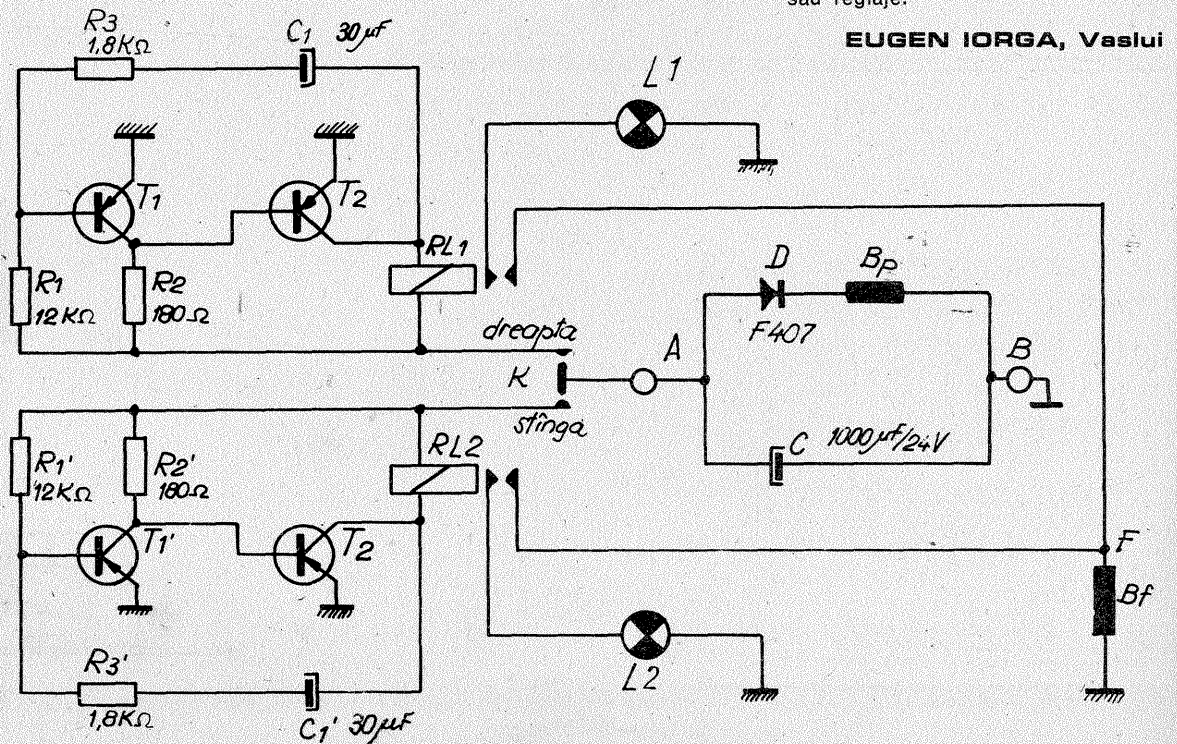
«0», cele două circuite nu primesc tensiune de alimentare și deci contactele releului rămîn deschise (becurile nu se aprind). Cînd comutatorul este pus pe poziția stînga sau dreapta, circuitul respectiv primește tensiune și începe să oscileze, închizînd și deschizînd contactul releului cu o frecvență care poate fi modificată cu ajutorul condensatorului  $C_1$  ( $C_1'$ ). În acest ritm se stînge și se aprinde becul din circuitul respectiv, punînd astfel

în evidență schimbarea direcției de mers.

Pentru cei care vor să simplifice schema, se elimină circuitul dintre punctele AB, înlocuindu-se cu o baterie de lanternă plată de 4,5 V, cu minusul în A și plusul în B. Întrucît montajul nu consumă mai mult de 30 mA, o baterie poate asigura funcționarea montajului mai mult de o lună.

Acest montaj l-am executat practic și funcționează și acum cu rezultate excelente, fără a necesita reajustări sau reglaje.

**EUGEN IORGA, Vaslui**







## TINERELE GOSPODINE

# INTERIOR '81

Designer E. VARGHEȘ

Una din funcțiile principale ale designului contemporan este obținerea unor structuri cu rezistențe sporite folosind un minimum de materiale și o restrângere apreciabilă a operațiilor ce necesită manoperă de calitate superioară.

În virtutea acestui principiu, se impune o reproiectare severă a anumitor piese de mobilier paralel cu reevaluarea conceptului de formă.

Prea des se reproiectează piese doar de dragul «noului cu orice preț» (uneori cu diminuarea funcționalității), alături economia drastică de materiale dă pieselor reproiectate un aspect sărăcăcios.

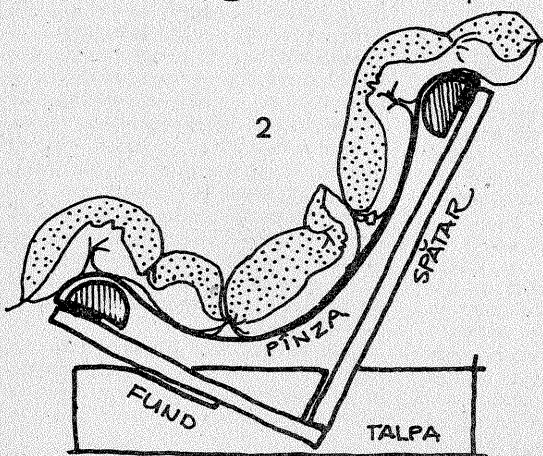
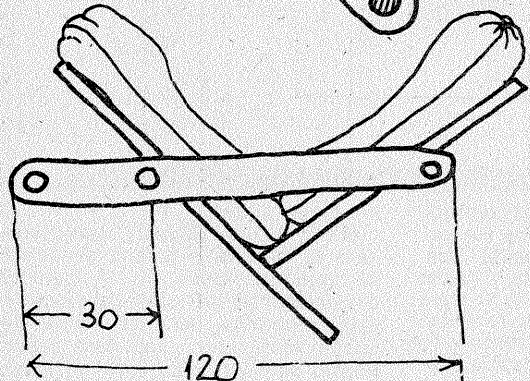
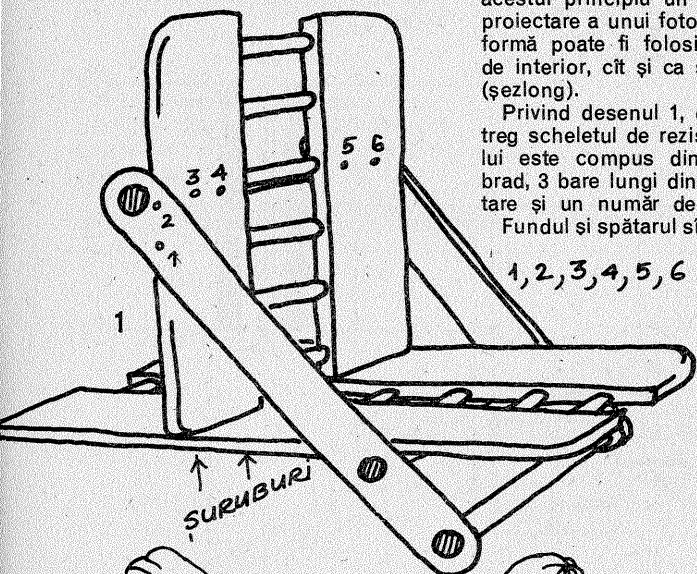
Sarcina designerului nu este alegerea unui compromis facil, ci aplicarea fermă a trinomului conceptual: **FUNCȚIE-FORMĂ-ECONOMIE**.

Am ales pentru a ilustra aplicarea acestui principiu un exemplu de reproiectare a unui fotoliu, care în noua formă poate fi folosit atât ca fotoliu de interior, cât și ca scaun de terasă (șezlong).

Privind desenul 1, observăm că întreg scheletul de rezistență al fotoliului este compus din 6 scânduri de brad, 3 bare lungi din lemn de esență tare și un număr de bare mai mici.

Fundul și spătarul sînt îmbinate con-

1, 2, 3, 4, 5, 6 ȘURUBURI



fôrmă schiței, capetele barelor mici înclinate cu aracet gros de țimplărie, se introduc în găurile practicate de-a lungul canturilor interioare ale scîndurilor ce compun cele două piese, grosimea acestor scînduri fiind cel puțin 25 mm. Diametrele barelor, ca și ale găurilor practicate sînt aceleași (aproximativ 18 mm).

Se va acorda o atenție sporită la efectuarea găuririi materialului, ea efectuîndu-se în două etape cu două burghie: primul cu  $\phi = 6$  mm și după aceasta cel cu diametrul final (18 mm).

Lățimea scîndurilor, ca și lungimea barelor mici nu sînt critice. Se preferă mașina de găurit verticală «Faur» prevăzută cu un opritor, pentru ca adîncimile găurilor să fie aceleași. Fundul și spătarul, odată montate, se vor usca timp de 24 de ore pe o suprafață plană (podea).

Cele trei bare din lemn de corn, carpen sau mesteacăn se vor comanda unui atelier de strungărie în lemn. Barele mici pot fi confecționate ușor în casă dacă dispunem de o trusă «Faur», cu care se pot strunji piese de lemn cu lungimea maximă de 35 cm, și de materialul necesar ușor de recuperat din deșeurile oricărui atelier de țimplărie, dealtfel, ca și restul materialelor. Celălalt reper al fotoliului nostru se va confecționa tot din scîndură de brad cu grosimea de minimum 25 mm, se practică cu coarba găuri cu  $\phi = 40$  mm în care se vor introduce capetele barelor după înclinație. Execuția îngrijită a acestor găuri e garantată doar de perfecta ascuțire a sculei tăietoare.

O operație pe care o recomand să fie făcută în atelierul de țimplărie este geluirea mecanică a scîndurilor, costul acestei lucrări fiind neglijabil.

Prinderea pieselor se face cu holșuruburi mari ( $L = 50$  mm) cu capetele îngropate în material. Finisajul se face șlefuit cu glaspapir canturile exterioare ale fundului și spătarului pînă la formă semirotundă. De asemenea se rotunjesc înfi cu un rașpil, apoi cu glaspapir colțurile exterioare ale blaturilor.

După șlefuirea cu două granulații a suprafețelor se aplică Palux pe tot ansamblul (cîteva straturi). Vom avea în vedere ca între primul și al doilea strat de PALUX să se intercaleze o

uscare de 24 de ore și o șlefuire superficială a stratului de lac. Lăcuirea mai poate fi făcută după o băuire în roșu sau verde sau, pur și simplu, se poate vopsi în alb sau roșu închis.

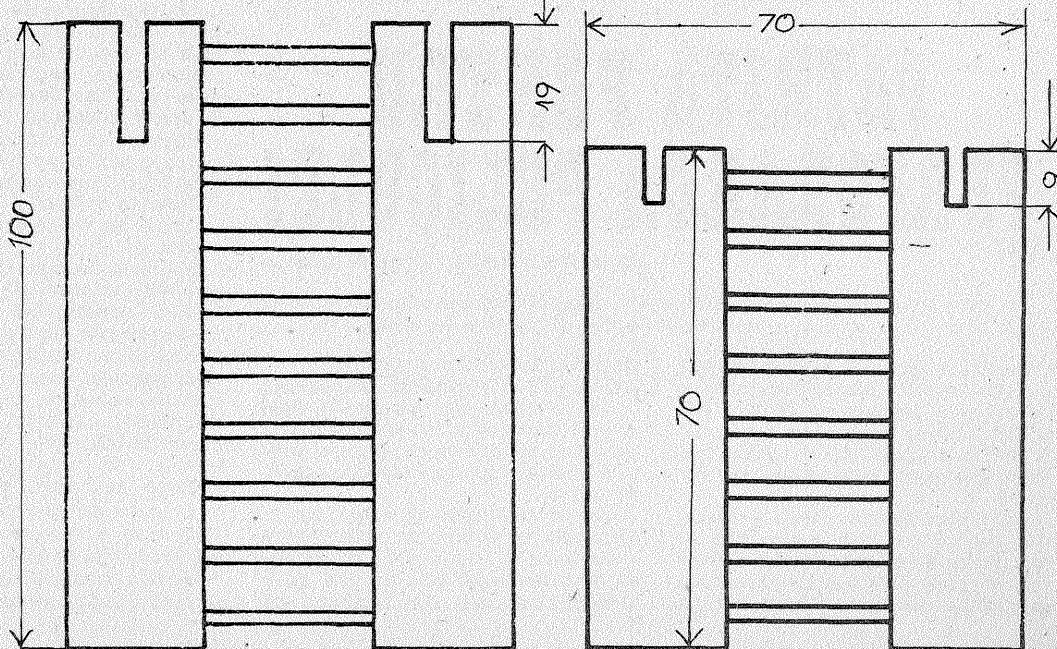
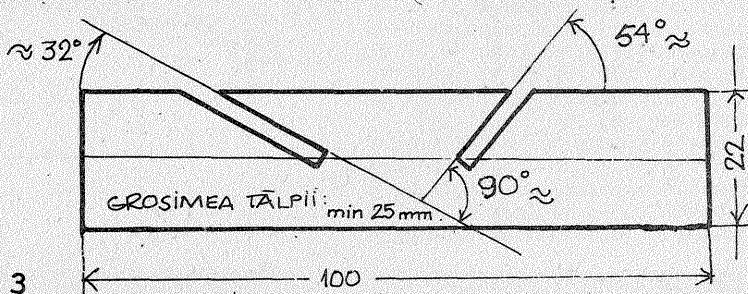
Dacă fotoliul se ține pe terasă sau balcon, vopsirea sau lăcuirea trebuie făcută în mai multe straturi (6-7). Așezarea pe fund și spătar a două perne ca cele descrise în «Tehnum» nr. 1/1980 și 7/1980 încheie lucrarea.

Cei care doresc ca îmbinările cu șurub să nu fie vizibile, pot aplica peste capul șurubului o mică rondelă de placaj de tei ce se va înclia cu clei de oase și apoi se va nivela cu glaspapir.

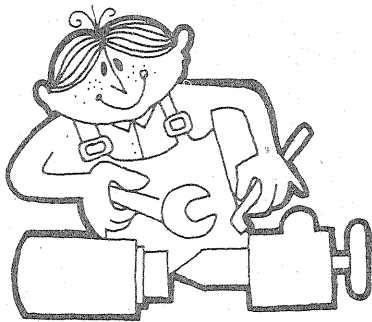
În figura 2 putem urmări o altă variantă de montare a celor două blaturi într-o altă rezolvare a problemei de rezistență, fostul fund și spătar devenind acum suporturi pentru o pînză, care le vor prelua funcția.

Piesa seamănă cu un șezlong peste a cărui pînză se vor pune cîteva perne divers colorate, amplute cu puf și fațetate cu catifea sau alt material, alegînd cu grijă culorile și structura pentru a ne păstra în stilul general de mobilier. Pînza folosită pentru fundul fotoliului va fi prelata ușor de procurat din comerț la un preț foarte avantajos, raportat la rezistența deosebită a materialului.

Modul de prindere a fundului de pînză pe scheletul fotoliului se vede clar pe schiță. Îmbinările între blaturi și talpă se fac după practicarea unor decupașe (atenție la precizie!), care se ung cu aracet gros de țimplărie pe suprafețele de contact. Cele două piese semicilindrice necesare îndulcirii colțurilor, ca și prinderii pînzei pe blaturi se confecționează tăind în două, de-a lungul axei, un cilindru de lemn strunjit sau pentru a nu mări costul lucrării se pot executa dintr-un cușac gros de brad, respectivîndu-se pe cît e posibil raza = 10 cm. Pe suprafața plată a semicilindrului se va prinde pînza prin înclieiere cu prenadex și se va consolida cu ținte de tapiterie cu floare mare, după care se face montarea lor pe blaturi prin prindere cu holșuruburi. Pentru finisare sînt valabile aceleași reguli ca și la prima variantă, cu excepția rotunjirii colțurilor blaturilor.







## ATELIER

# CONVERTIZOR DE PUTERE

Ing. M. FLORESCU

Ca urmare a publicării în revista «Tehnum» a construcțiilor de diferite tipuri pentru centrale hidroelectrice mici, un număr mare de cititori au solicitat schema unui convertizor care să permită ridicarea tensiunii de la 12 V (24 V) curent continuu la 220 V curent alternativ.

De la început trebuie scoase din discuție convertizoarele clasice rotative, ce nu pot fi realizate de constructorii amatori. În cazul în care posedăm un asemenea convertizor de tip vechi, instalarea lui se va face numai când este indicată schema originală, improvizațiile putând provoca accidente.

În cele ce urmează vă prezentăm un tip de convertizor electronic tranzistorizat, care generează un curent în impulsuri dreptunghiulare, cu o frecvență de repetiție de 50 Hz (schemele cu tensiune sinusoidală au o construcție mai complexă, la fel și cele cu tiristoare).

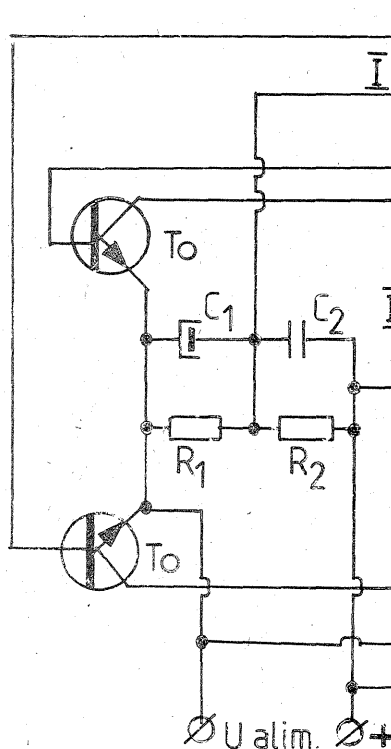
Schema are două etaje distincte: oscilatorul simetric și amplificatorul în contratimp, în montaj cu bază comună. Asupra principiilor de funcționare nu insistăm deoarece ele au fost prezentate în numerele anterioare ale revistei (10/1977). Condensatoarele  $C_1$  și  $C_2$  se vor alege la o tensiune de minimum 25 V; valoarea lor se va determina experimental pentru obținerea frecvenței de 50 Hz (circa 50  $\mu$ F și, respectiv, 0,25  $\mu$ F). Pentru restul datelor constructive a fost întocmit tabelul alăturat.

Pentru puterea de 1000 W, schema amplificatorului se dublează, bobinajele fiind executate cu conductoare în paralel. Dealtfel, pentru o bună simetrizare, se recomandă ca toate bobinajele să fie executate bifilar. Rezistența  $R_2$  se reglează la punerea în funcțiune, astfel ca în sarcină consumul părții oscilatoare să fie minim și impulsurile cât mai apropiate de forma dreptunghiulară.

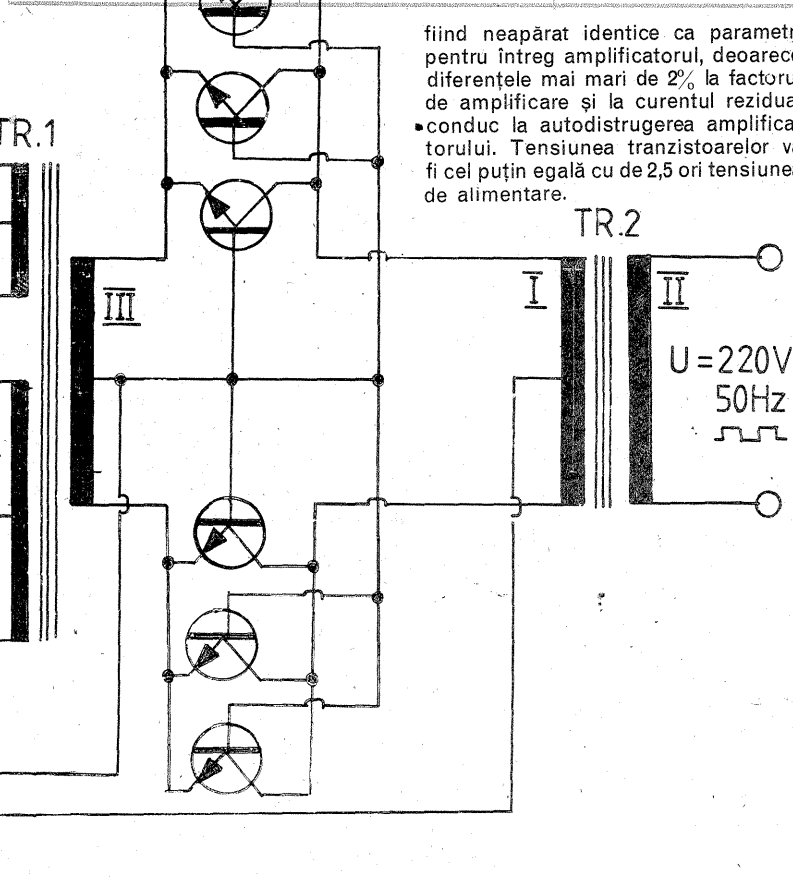
Pentru radiatoare se va considera o suprafață minimă de 150 cm<sup>2</sup>. Dacă este posibil, este bine să avem și o răcire suplimentară cu apă.

Toate materialele se vor alege de o calitate cât mai bună, tranzistoarele

TR.1



	500 W		1000 W	
	12 V	24 V	12 V	24 V
Tensiunea de alimentare	12 V	24 V	12 V	24 V
Secțiunea (cm <sup>2</sup> )	4,5	4,5	5,5	5,5
I (spire)	2×5	2×5	2×5	2×5
$\phi_1$ (mm)	0,26-0,3	0,3-0,35	0,28-0,3	0,3-0,35
TR.1 II (spire)	2×30	2×30	2×30	2×30
$\phi_2$ (mm)	0,82	0,9	0,82	0,9
TR.2 III (spire)	2×4,5	2×2,1	2×2×4,5	2×2×2,1
$\phi_3$ (mm)	2,6	2,6	2,6	2,6
Secțiunea (cm <sup>2</sup> )	29	29	46	46
I (spire)	2×19	2×19	2×2×19	2×2×19
$\phi_1$ (mm)	2,8	2,3	2,8	2,3
TR.2 II (spire)	348	175	348	175
$\phi_2$ (mm)	1,5	1,5	2,5	2,5
$R_1$	12 $\Omega$ /2 W	10 $\Omega$ /2 W	12 $\Omega$ /2 W	10 $\Omega$ /2 W
$R_2^*$	1 k $\Omega$ /1 W	5 k $\Omega$ /1 W	1 k $\Omega$ /1W	5 k $\Omega$ /1W
Numărul de tranzistoare amplificatoare	6 × 2N3055		12 × 2N3055	
$T_{01}$	BD 139		2 N 3055	



fiind neapărat identice ca parametri pentru întreg amplificatorul, deoarece diferențele mai mari de 2% la factorul de amplificare și la curentul rezidual conduc la autodistrugerea amplificatorului. Tensiunea tranzistoarelor va fi cel puțin egală cu de 2,5 ori tensiunea de alimentare.

# PATRIȚĂ PENTRU PERFORAREA PELICULEI

ION PETRAN, Cluj-Napoca

În lipsa peliculei de 35 mm, propunem o rezolvare a problemei la îndemina oricărui fotoamator: «confecționarea» ei din film lat de 63 mm.

Realizarea practică a ideii necesită construirea a trei dispozitive distincte: de tăiere a peliculei de 63 mm (15-20 DIN), clema de prindere a acesteia și patrița propriu-zisă, destinată realizării perforațiilor numai pe una din laturi.

Dăm în continuare câteva recomandări privind construcția acestora, cu mențiunea că în desene s-au indicat numai cotele care trebuie obligatoriu respectate, restul fiind lăsate la apre-

cieră constructorului amator.

● Figura 1 reprezintă dispozitivul de tăiere a peliculei, din care în final vom obține două bucăți lungi de 80 cm; lipite cap la cap, ele ne vor da o peliculă utilă de 160 cm, respectiv cca 40 de cadre.

Înainte de introducerea peliculei în dispozitiv, se va practica o deschidere a decupării cu foarfeca, pe o lungime de aproximativ 30 mm, de cele două capete strecurate sub tamburul de

fugă trăgându-se pe direcția indicată. Lama și pragurile de ghidare vor asigura o tăietură perfect dreaptă. Operația se execută la întuneric complet (sau lumină inactivă), după care cele două fișii decupate se introduc în casete obișnuite de 35 mm.

Pentru a vă forma deprinderea tăierii, este recomandabil să exersați pe o peliculă compromisă.

Zona de contact al peliculei cu dispozitivul se va cașera cu stofă fină, moale.

● Clema de prindere a peliculei în vederea perforării (figura 2) este de factură constructivă simplă, putându-se executa din placaj sau dintr-un teu sacrificat. Pentru evitarea deteriorării peliculei, suprafețele (mai ales cele interioare, de contact) vor fi, de asemenea, cașerate. Se vor utiliza cleme de strângere, suficient de puternice și în număr corespunzător, în vederea asigurării reținerii peliculei în timpul executării perforațiilor, operație care, de asemenea, este indicată a fi precedată de câteva exerciții.

Introducerea peliculei în clemă se face în condiții de securitate deplină

împotriva voalării.

● Patrița din figura 3 este piesa care va solicita o atenție deosebită în timpul confecționării. Asigurarea coaxialității știfturi-găuri de evacuare este o condiție de bază pentru a-i conferi o funcționalitate fără cusur. Pentru aceasta, după reunirea plăcilor în balamăle, găurile se vor executa concomitent în matrită și patrița.

Știfturile vor fi confecționate din OL 37; după fixarea lor, suprafețele se fasonează cu o pilă semirotundă fină, conferindu-le astfel muchia de tăiere.

Pentru matrită se va utiliza o placă din OL 37, patrița putând fi din textolit sau alt material (plastic) dur. Utilizarea dispozitivului nu necesită explicații deosebite. Singurul știft fixat pe matrită servește, după cum se observă, la calarea ultimei găuri din rîndul de perforații. Operația se execută la lumină inactivă.

Lățimea peliculei obținută prin decupare (31,5 mm) permite alunecarea ei pe suprafața de glisare a aparatului de fotografiat.



# PROIECTIE STEREOSCOPICĂ

MODI JOZSEF

Se proiectează alternativ cu o viteză foarte mare (maximă posibilă) pe un ecran imaginea stângă și imaginea dreaptă a unui diapozitiv stereoscopic; dispozitivul prezentat în continuare face ca imaginea stângă să fie văzută cu ochiul stâng, iar imaginea dreaptă cu ochiul drept.

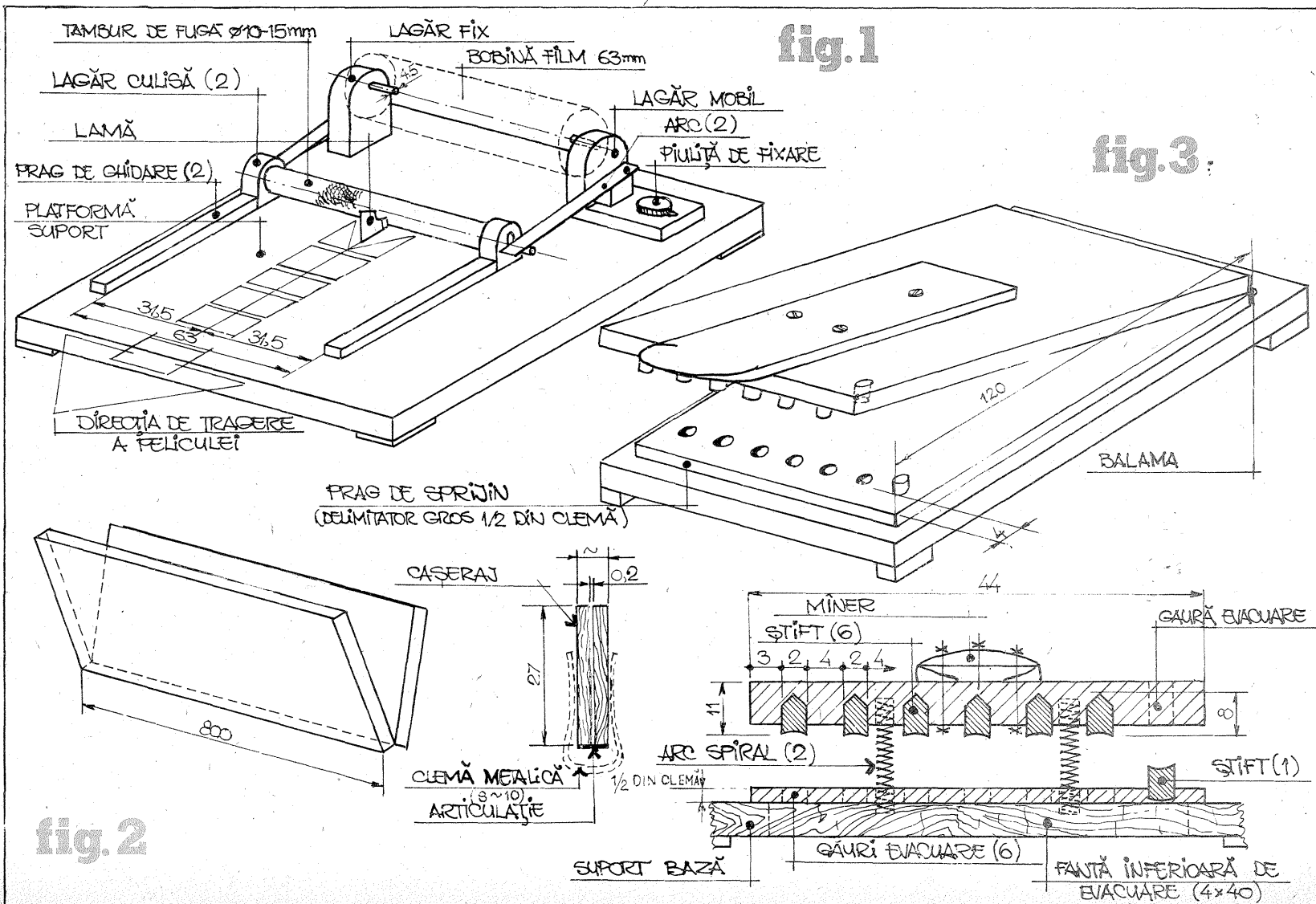
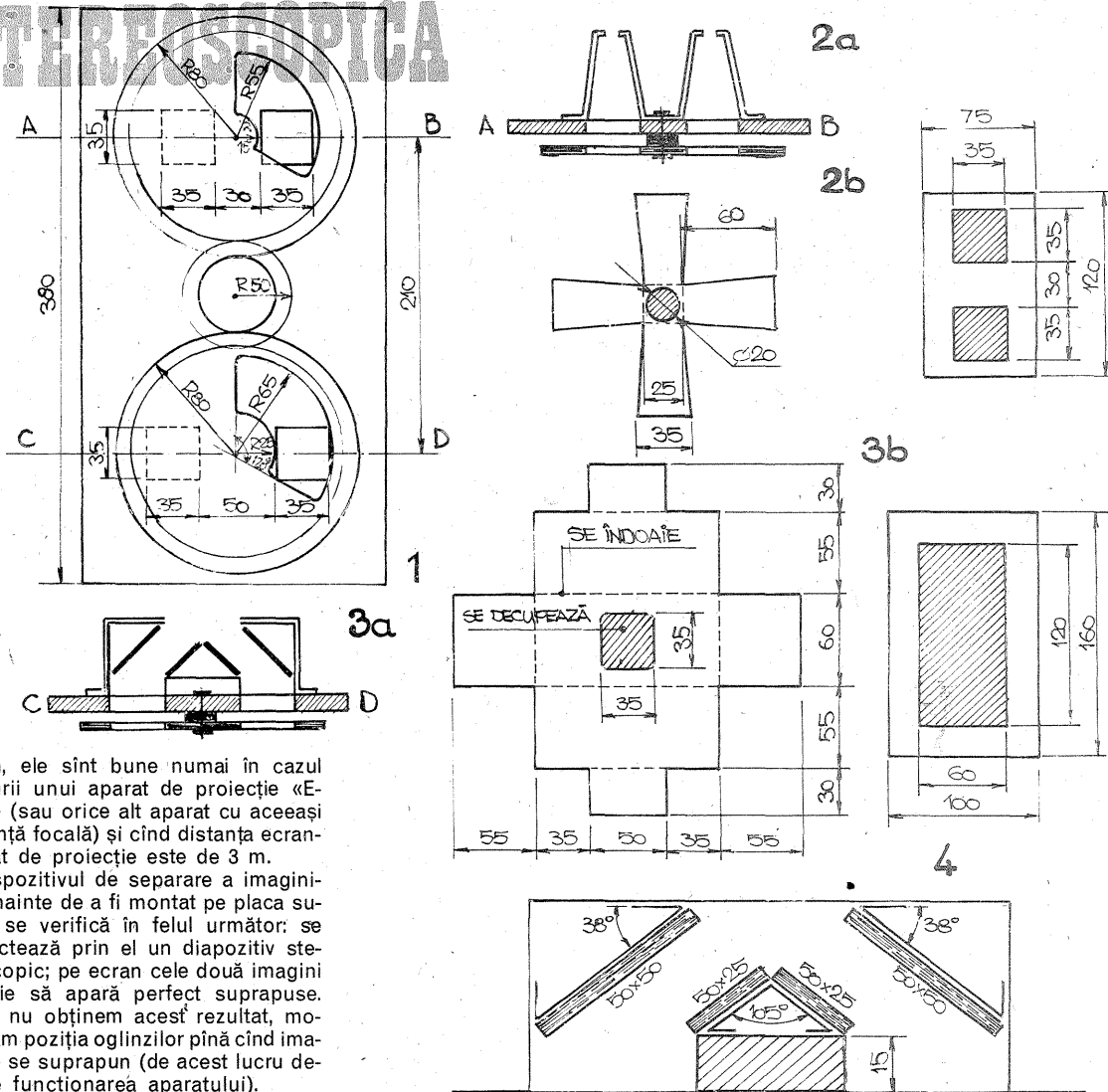
Construirea aparatului este simplă, dar necesită o precizie foarte mare de execuție. Elementul de bază, mai bine zis suportul, este o placă de plexiglas de 380x220 mm, în care se fac patru orificii, după datele din figura 1. Pe aceasta se montează cele două discuri (fig. 1), vizoarele (fig. 2 a) și dispozitivul de separare a imaginilor (fig. 3 a). Discurile sînt angrenate de o roată dințată aflată pe axul unui motor electric de 4,5 V. Viteza lor de rotație trebuie să fie cît mai mare pentru ca imaginea să nu vibreze prea tare; de asemenea, pentru obținerea unei rotiri simultane, este necesar ca numărul de dinți ai discurilor să fie același. Suportul motorului se realizează în funcție de dimensiunile acestuia și se fixează pe șaibe de cauciuc pentru a nu produce vibrații prea tari.

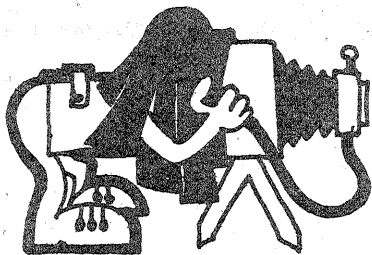
Pe partea opusă a plăcii se montează vizorul și dispozitivul de separare a imaginilor, care au dimensiunile date în figura 2 b și figura 3 b. Aceste dispozitive se confecționează din tablă de 0,5 mm și se vopsesc în negru.

Oglinzile, cu dimensiunile de 50x50 mm și 50x25 mm, se fixează cu ajutorul unor suporturi de carton după datele din figura 4. Datorită faptului că aceste date variază în funcție de aparatul de proiecție și distanța aparat-

ecran, ele sînt bune numai în cazul folosirii unui aparat de proiecție «E-tude» (sau orice alt aparat cu aceeași distanță focală) și cînd distanța ecran-aparat de proiecție este de 3 m.

Dispozitivul de separare a imaginilor, înainte de a fi montat pe placa suport, se verifică în felul următor: se proiectează prin el un diapozitiv stereoscopic; pe ecran cele două imagini trebuie să apară perfect suprapuse. Dacă nu obținem acest rezultat, modificăm poziția oglinzilor pînă cînd imaginile se suprapun (de acest lucru depinde funcționarea aparatului).





# TERMOSTATARE DE PRECIZIE

Ing. VASILE CĂLINESCU

O condiție a cărei respectare este indispensabilă în fotografia color o reprezintă menținerea constantă a temperaturii soluțiilor de lucru. Precizia cea mai mare o reclamă soluțiile revelatoare,  $\pm 0,25^\circ\text{C}$  în procesele negative,  $\pm 0,5^\circ\text{C}$  în procesele pozitive, și, în unele procese, soluțiile de albire.

Menținerea constantă la valorile nominale a temperaturii băilor de prelu-

sau metal emailat, cu apă caldă. Vasul se plimbă prin revelator și se verifică temperatura cu un termometru de precizie. La atingerea temperaturii dorite se scoate vasul. Într-o tavă de material plastic, cu revelator la 60-100% din volumul nominal, temperatura astfel reglată se menține în toleranța dată cel puțin 6-8 minute, ceea ce este suficient. O doză de material plastic pentru peliculă

Temperatura nominală a procesului de dezvoltare ( $^\circ\text{C}$ )	Temperatura în încăpere ( $^\circ\text{C}$ )
20	18-20
23	19-23
25	20-24
28	22-25
30	24-26

crare nu este o problemă ușor de rezolvat întotdeauna. Temperatura încăperii trebuie menținută cât mai aproape de temperatura de regim, cu tendință de modificare în minus. Această cerință se explică prin aceea că este mult mai ușor să efectuezi o încălzire decît o răcire. În tabelul alăturat sînt date intervalele în care trebuie să se aștepte temperatura încăperii.

Ideal ar fi ca încăperea să aibă o temperatură constantă, egală cu temperatura nominală a procesului de dezvoltare.

După cum s-a mai spus, numai pentru unele faze din procesul de dezvoltare toleranțele pentru temperatură sînt stricte. În procesele moderne, temperatura băilor de albire-fixare, stop și stabilizare poate varia cu maximum  $-2^\circ\text{C}$  sau  $+1^\circ\text{C}$ , fără să influențeze calitatea culorilor, fiind necesare uneori ajustări ale timpului de tratament în baia respectivă. Desigur, atunci cînd se specifică în mod expres menținerea strictă a unei anumite temperaturi și pentru alte băi decît cele de revelare, indicația se va respecta.

În intenția autorului stă să prezinte cititorului modalitățile practice de reală accesibilitate pentru menținerea temperaturii de lucru.

Situația cea mai simplă corespunde cazului cînd temperatura încăperii este apropiată de cea nominală, nedepășind abaterea de  $-1,5^\circ\text{C}$ . În acest caz se va urmări doar temperatura revelatorului. O metodă constă în a introduce în tavă cu revelator un vas de 0,5-1 l, din sticlă

menține temperatura și mai mult, cel puțin 15-20 de minute. Metoda este neproductivă, dar foarte simplă. La diferențe mai mari de  $2^\circ\text{C}$  față de temperatura încăperii, viteza schimbului de căldură crește prea mult și timpul de menținere scade sub valorile necesare.

Reglarea temperaturii trebuie să se facă, la modul general, printr-o încălzire controlată. În acest scop, trebuie realizată o instalație care să aibă trei componente constructiv-funcționale: un modul de transfer al căldurii; un modul de încălzire și un modul de reglare.

Se propun două soluții constructive, una cu transfer al căldurii prin agent lichid și alta cu transfer al căldurii prin aer.

Să urmărim figura 1. Tasele cu soluții de lucru 1 sînt așezate într-un recipient mai mare 2, astfel încît apa 3 aflată în recipient să ajungă pînă la 1,5-2 cm de marginea tasei. Apa este agentul termic, ea fiind încălzită în rezervorul 4 (deschis) cu ajutorul unor elemente de încălzire 5 (fierbătoare tip plonjor de uz curent sau pentru acvarii). Prin conducta 6 se realizează legătura cu rezervorul 7, în care lucrează pompa 8. Pompa asigură o circulație forțată a agentului termic, care va încălzi tasele. Pentru a se asigura o suprafață de transfer cât mai mare, se atașează tasei niște distanțiere 9 (pufoare) care să permită trecerea apei. Totodată cu ajutorul elementelor 9 se

asigură corecta poziționare a tasei în recipientul 2.

În soluția cu regimul de temperatură cel mai strict se introduce un element termosensibil pentru măsurarea continuă a temperaturii. El furnizează o informație continuă unui modul electronic de reglare, care asigură conectarea în circuit a rezistențelor de încălzire și a electropompei.

Etalonarea întregului sistem se face cu un termometru de precizie plasat lângă sonda termosensibilă. Se va analiza dacă, după oprirea încălzirii și circulației apei, încălzirea soluției din tasă continuă. În acest caz se va face o corectură, introducînd în modulul de reglare un nivel de temperatură mai mic.

Dimensiunile concrete ale instalației nu se pot da, ele depinzînd de formatul tasei folosite, de volumul recipientului, de puterea elementelor de încălzire, de posibilitățile constructive ale fiecăruia etc. Se poate folosi o electropompă de la mașinile de spălat rufe.

O variantă mai simplă este instalația din figura 2, a cărei funcționare este asemănătoare, dar cu deosebirea că folosește ca agent termic aerul. Tasele 1 se introduc în lăcășurile de formă adecvată ale mesei 2. Dedeșubt se află un uscător electric de păr 3, prins de un element de fixare 4. Elementul 4 va fi cît mai simplu realizat, pentru a nu crea obstacole nedorite în calea circulației aerului. Limitarea volumului de aer ce trebuie încălzit se face cu ajutorul cutiei 5, prinsă de masă cu holșuruburile 6. Cutia 5 se poate face din orice material; o soluție foarte simplă constă în realizarea ei din folie de polietilenă, în care caz prinderea se

în timpul tratamentului propriu-zis și contribuie la uniformizarea temperaturii soluțiilor).

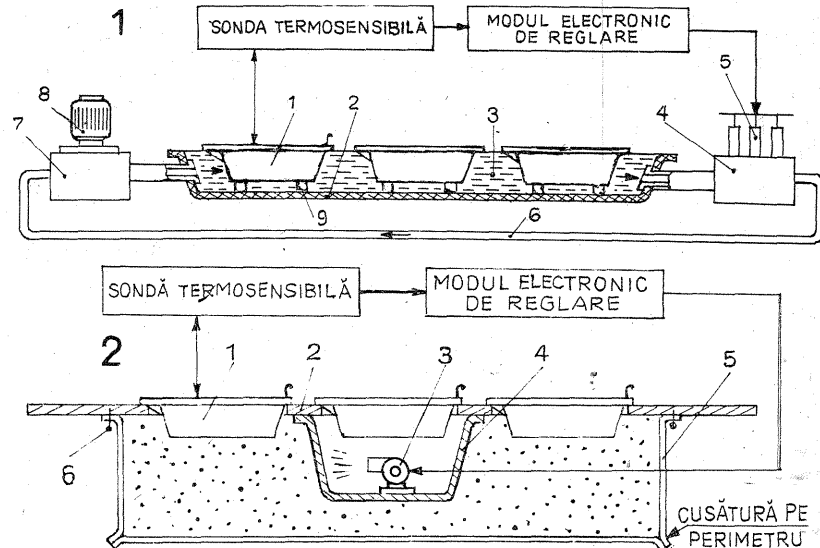
Ca element termosensibil se va folosi un termistor. Precizia de lucru a instalației va fi cu atît mai bună cu cît variația de rezistență unitară (corespunzătoare unui grad Celsius) este mai mare, cel puțin pentru zona  $15-30^\circ\text{C}$ .

Termistorul, protejat de acțiunea chimică a soluțiilor, se introduce în tasă fie lateral, fie la partea inferioară, într-o adîncitură realizată special. Adîncitura se face foarte ușor lucrînd în apă fierbinte, pentru o tasă de material plastic.

Termistorul se poate prezenta într-una din formele din figura 3. Formele «a» și «b» necesită o protecție integrală. Forma «c», termistor încorporat în sticlă, necesită numai protecție la partea electrică (la conexiuni). Protecția se realizează introducînd termistorul într-un tub de sticlă cît mai subțire și umplut cu apă sau ulei tehnic. Pentru a micșora timpul de transmisie a căldurii, este preferabil să se folosească termistorul de tip «c». Termistorele de formă «a» sau «b» pot fi protejate prin acoperire cu un strat subțire de rășină epoxidică, încorporarea într-un tub de sticlă sau material plastic făcîndu-se pentru terminale (fig. 4).

Prinderea sondei termosensibile astfel realizată rămîne la latitudinea constructorului. Se va avea grijă ca soluția să cuprindă elementul termosensibil pe toată suprafața sa și în același timp să nu împiedice buna circulație a hîrtilor prelucrate.

Termistorul ( $R_T$ ) se montează în punte pentru o cît mai mare precizie de măsurare (fig. 5). Un comparator comandă



va face cu pioaneze (6). Cutia se realizează prin coaserea părții inferioare de pereții laterali pe contur. Se va avea grijă să se asigure trecerea cablului de alimentare a uscătorului.

Se observă că această variantă este mai ușor de realizat; timpul de încălzire va crește însă, capacitatea calorică a aerului fiind mai mică. Se va urmări ca pierderile de aer pe lângă tase să fie minime. Dacă este nevoie, se introduce în spațiul de lucru și un reșou pentru ca încălzirea să decurgă mai rapid.

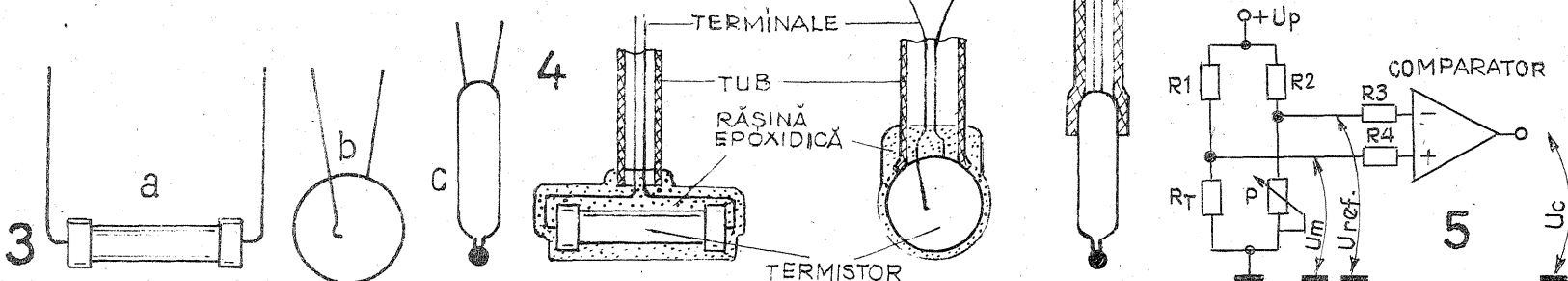
La una din extremitățile tasei se poate monta un mic miner pentru basculare (bascularea tasei este necesară

închiderea și deschiderea unui releu, care, la rîndul său, închide circuitul elementelor de încălzire și al motorului electric (de la pompa sau uscător).

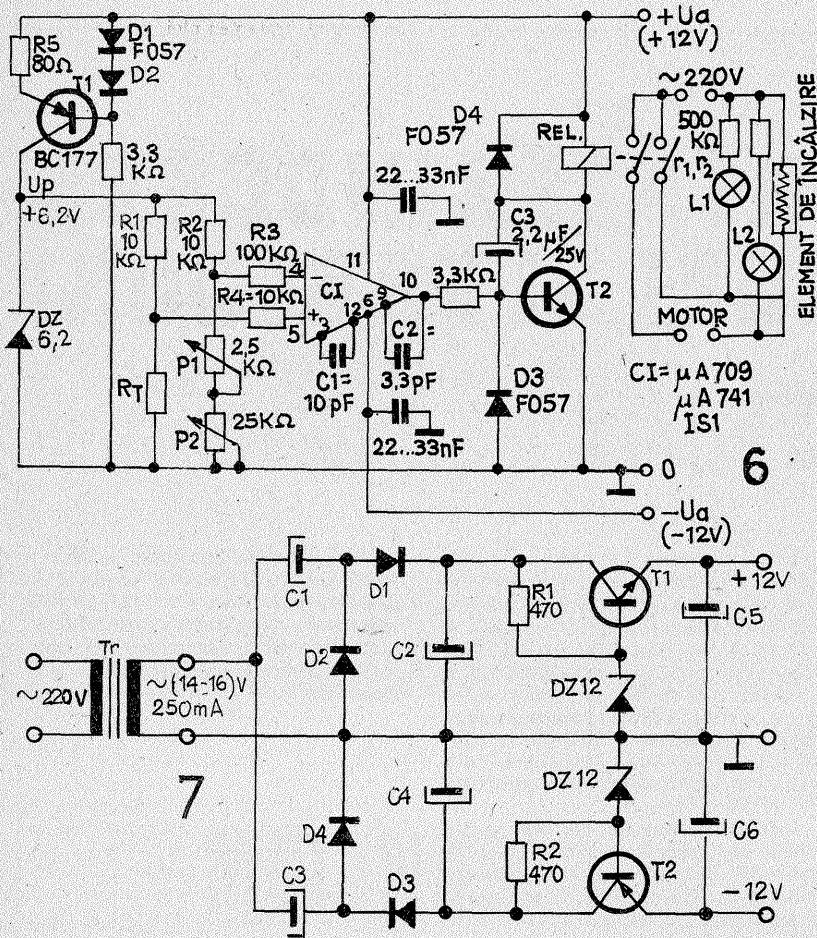
Schema completă este dată în figura 6. Tensiunea de ieșire a comparatorului ( $U_C$ ) poate fi față de tensiunea de dezechilibru a punții ( $U_m$ ) și față de cea de referință ( $U_{ref}$ ) în două stări extreme:

$$U_C = \begin{cases} U_{Cmin} (-U_a) & \text{pentru } U_m < U_{ref} \\ U_{Cmax} (+U_b) & \text{pentru } U_m > U_{ref} \end{cases}$$

Tensiunea  $U_{ref}$  este dată de divizorul de tensiune  $R_2 + P_1 + P_2$ . Tensiunea de







măsură  $U_m$  este dată prin modificarea rezistenței  $R_T$ . Caracteristica termistorului este neliniară. Prin creșterea temperaturii,  $R_T$  se micșorează și implicit și  $U_m$  se micșorează. Când  $U_m$  este mai mică decât  $U_{ref}$  (temperatură mare), încălzirea trebuie deconectată și reciproc, când  $U_m$  este mai mare decât  $U_{ref}$  (temperatură mică), se conectează încălzirea.

Grație amplificării mari a circuitului integrat, sensibilitatea de reglare va fi mare. Acest lucru se impune deoarece plaja de toleranță pentru temperatura nominală trebuie să fie mai mică de 0,5°C.

Tensiunea  $U_c$  comandă tranzistorul  $T_2$ , care excită releul. Dacă releul nu este suficient de puternic, el va comanda un contactor care la rîndul lui va închide circuitul elementului de încălzire și al motorului. Eventual se poate introduce un releu electronic cu un tiristor.

Tranzistorul  $T_1$ , dioda Zener, diodele  $D_1, D_2$  alcătuiesc un alimentator stabilizat pentru tensiunea de alimentare a punții,  $U_p$ . Condensatoarele  $C_1$  și  $C_2$  servesc la compensarea de frecvență a circuitului integrat. Dacă se folosește un circuit  $\mu A741$ , acestea vor lipsi.  $C_1$  poate fi  $\mu A709, \mu A741, IS1$ .  $T_2$  este un tranzistor npn cu germaniu sau siliciu avînd  $U_{CE} > 20V$  și  $I_{Cmax} = 300mA$ . Releul va avea rezistența bobinei mai mare de 200Ω.

Alimentarea se face de la o sursă dublă de  $\pm 12V$ . Se poate realiza o asemenea sursă conform montajului din figura 7, unde:  $C_1 = C_2 = C_3 = C_4 = 470 \mu F / 25V$ ;  $D_1 = D_2 = D_3 = D_4 =$  orice tip pentru care  $I_{pmin} = 300mA$ ,  $U$  mai mare sau egal cu 50V;  $C_5 = C_6 = 100 \mu F /$

15V;  $T_1$ —nnp, siliciu,  $U_{CE}$  mai mare de 25V,  $I_{Cmax} = 500mA$ ;  $T_2$  analog cu  $T_1$ , dar pnp.

Transformatorul poate fi de tip sonerie, fiind necesar să se mărească numărul de spire din secundar astfel încît să se obțină 14–16V c.a.

Montajul se realizează de preferință pe circuit imprimat.

Potențiometrul  $P_2$  servește unui reglaj grosier; se poate utiliza eventual un semireglabil în locul lui. Potențiometrul  $P_1$  este destinat reglajului fin (se montează pe panoul aparatului). Dacă se face aparatul pentru două temperaturi nominale (20°C și 25°C, de exemplu), va fi necesar să se modifice și valoarea de lucru a potențiometrului  $P_2$ . Eventual se folosește un divizor dublu de tensiune,  $R_2 + P_1 + P_2$ , comutabil (comutarea se face cu alimentarea întreruptă). Condensatorul  $C_3$  se definitivează ca valoare la montaj; el dă viteza de anclanșare a releului.

Tranzistoarele  $T_1$  și  $T_2$  din schema modului electronic se recomandă a fi cu siliciu, dar se pot folosi și modele cu germaniu. Dacă  $T_1$  este cu germaniu, se mărește valoarea lui  $R_5$  la 150–160Ω.

Termistorul va avea rezistența în domeniul 3–30kΩ. Se măsoară rezistența termistorului la 20°C și se ia  $R_1 = R_T$ . Este recomandabil să se folosească toate rezistențele din punte la aceeași valoare. Reglarea lui  $P_1$  și  $P_2$ , precum și etalonarea aparatului se fac cu termistorul introdus în baie, prin comparație cu un termometru de laborator de precizie.

Dacă schema este corect realizată, se obține o precizie de lucru de 0,1–0,25°C.

## CUM PĂSTRĂM FILMELE ȘI HIRTIA FOTO

C. VASILE

Modul de păstrare a filmelor, în general a oricăror materiale fotosensibile, este principalul factor de care depinde menținerea proprietăților inițiale pentru o perioadă îndelungată de timp.

Data imprimată pe ambalajul materialelor fotosensibile determină un interval de timp pentru care fabricantul garantează menținerea sensibilității nominale și un grad redus de voal. Păstrarea, în cadrul acestui interval, presupune o temperatură mai mică de 18°C, un grad de umiditate normal, o atmosferă lipsită de vapori agresivi chimici sau fizici, absența radiațiilor calorice, radioactive sau a razelor X.

Existența unui factor alterant va duce la micșorarea intervalului de garanție sau la deteriorarea pe moment a materialului fotosensibil. În automobil, de exemplu, temperatura poate ajunge vara ușor la 60–70°C. În timpul transportului sau fotografierii în medii foarte umede este iarăși posibilă deteriorarea peliculei aflată în aparatul fotografic.

În general, cu cît sensibilitatea nominală a unui material fotografic este mai mare, cu atît pericolul de alterare a proprietăților sale este mai mare. Peliculele alb-negru și color de utilizare curentă (18–27 DIN) sînt, așadar, susceptibile în cea mai mare măsură deteriorării dacă nu se asigură o păstrare corectă.

Pe de altă parte, trebuie spus că în structura materialului fotosensibil au loc fenomene fizico-chimice care modifică proprietățile sale: sensibilitatea scade, voalul crește, fotografiile pierzîndu-și contrastul și claritatea redării detaliilor. Utilizarea unei pelicule corect păstrate — în sensul arătat anterior — după expirarea datei de garanție este posibilă încă multă vreme, dar calitatea imaginii va fi din ce în ce mai slabă pe măsura trecerii timpului. Modificările calitative afectează în cea mai mare măsură filmele color, negative sau dia pozitive și filmele alb-negru de mare sensibilitate (24–30 DIN).

Hirtia fotografică alb-negru poate fi utilizată, mult după data expirării (4 ani de la data fabricației, în principiu), pentru lucrări cu grad de contrast peste

medie, prin utilizarea unor revelatoare contrast, astfel ca înnegririle de voal să fie reduse.

Hirtia color are termen de garanție mai mic, în principiu maximum 2 ani de la data fabricației, utilizarea ei ulterioară fiind posibilă după efectuarea unor probe prealabile. Dacă marginea albă a unei fotografii de probă va rezulta colorată după dezvoltare (în chimicale proaspăt preparate și neuzate), înseamnă că o corecție optimă a culorilor nu va fi posibilă.

Cheia păstrării îndelungate a materialelor fotosensibile fără deteriorarea proprietăților lor constă în alegerea temperaturii de păstrare. Procesele fizico-chimice de alterare din straturile fotosensibile normale, în condiții normale de temperatură, pot fi inhibitate pînă sub 0°C. Astfel, la –20°C proprietățile nominale ale materialului fotosensibil rămîn cîtiva ani după data de expirare.

Avantajele unei păstrări sub 0°C derivă din faptul că astfel se pot cumpăra cantități mari de materiale fotosensibile din același lot de fabricație (dat de numărul aflat pe ambalaj). Lucrînd pe materiale dintr-un același lot se pot exploata la maximum calitățile fotosensibile ale tipului de material, lucru foarte important în tehnica fotocolor. După prelucrarea a două-trei filme, de exemplu, se poate determina precis un regim de dezvoltare optimal. Corecțiile de culoare în cazul procesului color negativ-positiv vor fi apropiate și se vor menține constante lucrînd cu aceleași filme și aceeași hirtie. În procesul alb-negru negativ-positiv se vor putea determina prelucrările optime pentru obținerea unui maximum de gradații și a unei bune redări a detaliilor (din zone de lumină și din umbră).

Pentru păstrarea în cadrul duratei de garanție, compartimentul pentru unt sau pentru brînză al frigiderului este suficient. Pentru depășirea termenului de garanție, păstrarea se va face în congelator, unde, în funcție de tipul agentului frigorific utilizat (freon) se obțin –12°C sau –18°C. Frigiderele cu absorbție, care utilizează amoniacul, nu sînt potrivite scopului propus, avînd în

vedere agresivitatea vaporilor de amoniac în cazul unor scurgeri accidentale.

Filmele se vor păstra în cutii de aluminiu sau material plastic bine închise (de tipul celor folosite la filmele color). Hirtia fotografică se lasă în ambalajul original, verificîndu-se să fie bine închis, eventual se introduce într-o pungă curată de polietilenă, care se va lipi după împachetare (cu bandă adezivă). Materialele fotografice astfel ambalate se introduc într-o cutie de material plastic sau metal ce poate fi închisă cît mai etanș. Pentru absorbția umidității se introduc 1–2 săculețe cu orez, care periodic se schimbă sau se usucă.

Este de dorit ca un material fotosensibil scos în vederea utilizării și dezetașezat să nu mai fie reintrodus.

Scoaterea materialelor fotosensibile va fi urmată de menținerea lor cîteva ore în ambalajul original, la temperatura

camerei, pentru a împiedica formarea de condens pe stratul fotosensibil.

În final, citeva sfaturi utile:

— în aparat, filmul va fi lăsat să stea cît mai puțin și va fi dezvoltat în cel mai scurt timp;

— în deplasări se va lua un număr rezonabil de filme, pentru a nu le supune inutil factorilor alteranți;

— iarna, filmul de schimb se va ține într-un buzunar în apropierea corpului pînă la introducerea în aparat; de asemenea, pe cît posibil, și aparatul se va ține sub palton, pentru a se evita temperaturile prea scăzute;

— în cazul călătoriilor cu avionul, materialul fotosensibil se va ține în bagajul de mînă, pentru a evita o eventuală deteriorare sub influența razelor X de la punctele de control.

## CREȘTEREA SENSIBILITĂȚII FILMELOR ORWO

Peliculele ORWO NP15 și NP20 sînt cele mai folosite de către fotoamatorii din țara noastră. ORWO NP15 se caracterizează printr-o granulație ultrafină și o mare claritate de redare. ORWO NP20 este un film de sensibilitate medie, potrivit utilizării în marea majoritate a cazurilor atît la lumina naturală, cît și la lumina artificială, avînd o granulație fină care permite grade mari de mîrire.

Utilizînd procedeul supradevelopării, este posibil să se mărească cu aproximativ 5 DIN sensibilitatea practică a materialelor fotosensibile menționate, ceea ce corespunde la o creștere de aproape 4 ori. Astfel, NP15 se va expune ca NP20, iar NP20 se va expune ca NP25.

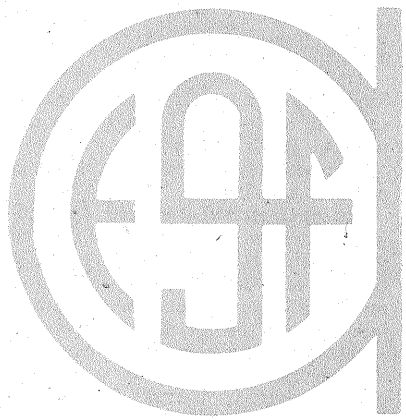
Procedeul poate fi aplicat și peliculelor NP22 și NP27; creșterea granulației pentru filmul de 27 DIN este însă evidentă. Pentru NP15 și NP20, granulația se păstrează în limite acceptabile pentru a efectua mîririi de 18×24 cm și chiar 30×40 cm. Pentru NP22,

creșterea granulației este mai accentuată, dar efectuarea de copii 13×18 cm și chiar 18×24 cm este perfect posibilă. Desigur, revelarea se impune a fi de granulație ultrafină. În acest scop se va folosi revelatorul ATOMAL (ORWO R49) diluat, 1 parte revelator+3 părți apă. Soluția diluată se prepară înaintea utilizării și se aruncă după folosire, dezvoltîndu-se într-o singură repriză (unul sau două filme; în funcție de volumul dozei și numărul de spirale). Este recomandabil ca soluția preparată din setul de chimicale să fie împărțită în sticle mici, de preferință de 100 ml. Cu conținutul unei sticle de 100 ml se prepară soluția diluată pentru o doză de dezvoltare normală (400 ml).

Soluția normală, nediluată, se păstrează 6–12 luni într-un loc răcoros și întunecat.

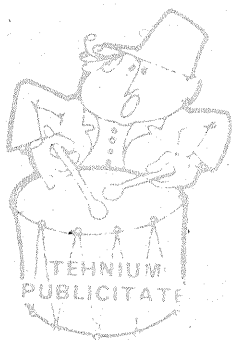
Timpii de dezvoltare la 20°C sînt: 20 de minute pentru NP15, 25–30 de minute pentru NP20 și 30 de minute pentru NP22. Temperatura de lucru a revelatorului nu va depăși 21°C.





# ÎNTRERINDERE DE PANOURI ȘI TABLOURI ELECTRICE ALEXANDRIA

ECHIPAMENTE  
ELECTRICE  
DE  
JOASĂ  
TENSIUNE



Întreprinderea de panouri și tablouri electrice Alexandria, din cadrul Centralei industriale pentru echipamente de telecomunicații și automatizări, execută o gamă largă de echipamente pentru distribuția energiei electrice, acționări electrice, instalații de automatizare destinate industriei siderurgice, chimice, energetice, forestiere, alimentare, agriculturii, transporturilor și altor ramuri.

Întreprinderea de panouri și tablouri electrice Alexandria produce tablouri electrice pentru diverse mașini-unelte, utilaje tehnologice și agregate utilizate în toate ramurile industriale.

I.P.T.E. oferă produse la prețuri avantajoase, livrează comenzile cu mare operativitate și asigură produselor sale o calitate superioară.

Realizarea acestora se face conform proiectelor și cerințelor beneficiarilor.

Pentru informații suplimentare privind produsele întreprinderii de panouri și tablouri electrice și condițiile de livrare, adresați-vă la sediul întreprinderii: str. Dunării nr. 279, Alexandria, județul Teleorman, telefon: 12008, telex: 16134.

**TABLOU ELECTRIC PENTRU MAȘINA DE RECTIFICAT  
PLAN CU AX ORIZONTAL TIP RPO-320 VARIANTA  
COMPLEXĂ**







## ABC-UL PESCARULUI AMATOR

# DESPRE: MULINETĂ LANSETĂ

Mulineta cu tambur, un important element necesar pescuitului, are rolul ghidării și recuperării firelor utilizate pentru pescuit, apropiind și obosind printr-o manevrare corespunzătoare peștele.

Printre calitățile necesare mulinetei se numără: lipsa de zgomot în mînuire, sensibilitatea și robustețea, să nu ciupească firul, să poată fi fixată bine pe vargă. Iată câteva instrucțiuni pentru modelele «Delta Dunării», «Avat», «Argeș Standard», «Junior», «Rulex», ușor de găsit în magazine la prețuri convenabile.

Mulineta se poate monta pe orice vergea și poate fi utilizată atât la pescuitul static, cît și la cel dinamic.

Mulineta se montează sub vergea, în dispozitivul special afectat acestui scop, piciorul strîngîndu-se de o parte și de alta prin două manșoane.

Manivela se rotește cu mîna stîngă numai înainte și servește pentru recuperarea firului.

Firul de nailon se introduce prin inelele vergelei, începînd cu inelul din vîrf pînă la tamburul mulinetei, legîndu-se de aceasta după ce în prealabil s-a apreciat volumul ocupat de fir și s-a umplut cu bumbac fundul lui în așa fel încît firul înfășurat în total să

ajungă cît mai aproape de suprafață.

Înainte de lansare, depănătorul se deschide printr-o mișcare de rotire pînă la punctul de rămînere a acestuia în poziția fixă. După lansare, după ce lingura a ajuns la punctul dorit, manivelele se rotesc înainte, declanșînd sincron revenirea depănătorului în poziția de recuperare.

Fluturile-frînă servește la reglarea rezistenței pe care trebuie s-o opună firul în momentul cînd începe obosirea peștelui agățat de cîrlig.

Antireturul are rostul de a nu lăsa tamburul să se rotească în sens invers.

Ațit tamburul, la traciunea peștelui, cît și antireturul, cînd este sus, prin dispozitive speciale înregistrează sunete caracteristice diferite.

Pentru o bună funcționare a mulinetei, în timpul folosirii se vor unge săptămînal, de la caz la caz, cu vaselină sau ulei mineral toate părțile funcționare, cele două role, precum și prin demontarea capacului se ung piesele din interiorul carcasei. Axul manivelei se unge prin gaura roții melcate, aceasta avînd canal de trecere la exterior.

Mulineta trebuie ferită de lovituri.

Undița obișnuită, în afara razei de acțiune limitată de lungimea vergii plus cea a firului — care în mod normal nu depășește cu mai mult de unu-doi metri lungimea vergii —, ridică probleme și în lupta cu peștele; de partea pescarului stau, alături de îndemînare și răbdare, rezistența firului și elasticitatea vergii.

Avantajele lansetei sînt legate în primul rînd de apariția firelor de lungime nelimitată — a nailonului în primul rînd și a celorlate fire sintetice ce stau la îndemîna pescarului modern. Odată cu ele, varga a devenit (indiferent de lungime) nu numai o prelungire a mîinii pescarului în momentele înțepării și luptei cu peștele, ci și un instrument precis destinat lansării la mare distanță pentru acoperirea unor suprafețe cît mai mari de apă prin aruncări suple, exacte. La rîndu-i, mulineta s-a transformat dintr-o simplă rezervă de fir într-un mecanism de mare finețe, ale cărui reglaj și folosire sînt menite să aducă un nou avantaj de partea undițarului alături de rezistența firului și elasticitatea vergii — frîna tamburului.

Aparent trimiterea plumbului și mai ales a nălucilor — fie linguri, fie voblere destinate pescuitului peștilor răpitori — la distanță nu ridică probleme, mai ales dacă apa e deschisă. Cînd vegetația din apă și cea de pe maluri învâluie totul, lucrurile se schimbă. Apar probleme în lansarea și conducerea nălucii. Lanseta trebuie să răspundă prompt la mișcări scurte, ce nu permit greșeli. Și pentru că pe apă vîntul se face simțit mai totdeauna, la precizia lansărilor trebuie adăugată corecția traiectoriei, în așa fel încît năluca ori firul să nu poposească în stuf, ori prin vreo tufă de pe malul apei.

Lanseta utilizată de pescarul modern trebuie să răspundă unei game cît mai variate de situații. De aceea există astăzi o multitudine de tipuri, de mărimi și caracteristici variabile.

Diversificarea lansetelor (dacă ne referim numai la cele destinate pescuitului cu năluci, deosebit modele de la foarte ușoare la supergrele) funcție de nălucile folosite a impus producătorilor un anumit standard de calitate în fabricarea vergiilor și mulinetelor; dimensiunile ustensilelor au devenit și ele mai uniforme în cadrul fiecărei

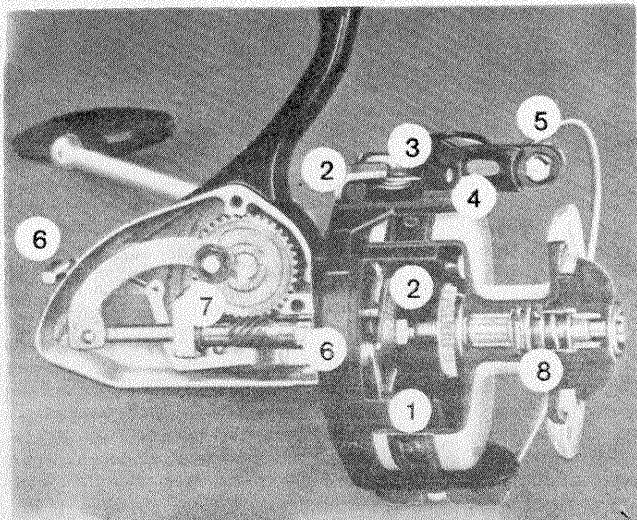
categorii. Astfel, pentru pescuitul de finețe, cu năluci cîntărind doar cîteva grame la a căror lansare e nevoie de fir subțire ( $\phi$  0,14—0,18 mm), micro-mulinetele au diametrul tamburului de 45—55 mm, viteza de recuperare între 50 și 80 cm pe tur de manivelă și greutatea de la 180 la 220 g. O asemenea mulineta se potrivește de minune pe varga suplă (măsurînd 1,60—1,90 m) pentru lansări între 2 și 8 grame pe care o folosesc pescarii ce caută păstrăvul ori cleanul în riuri limpezi, dar și pe telescopicele ușoare cu inele (numite «Sheffield» de pescarii de concurs), lungi de 3,00—4,20 m, ce servesc pescuitului în stil englezesc, cu plută — ori linie flotantă, dacă vreți — la distanță.

Limitîndu-se la acest prim exemplu ales, se naște întrebarea: Cum se potrivește această mulineta la vergi cu lungime atît de diferită?

Aici intervine ceea ce practic definește o lansetă — echilibrul — indiferent că e vorba de cele pentru pescuitul la muscă artificială, pentru pescuitul staționar ori de diferitele lansete folosite în pescuitul cu năluci; dacă varga și mulineta cu tambur fix (și chiar nălucile folosite) ori varga, mulineta și firul de muscă nu se îmbină armonios într-un întreg și nu se potrivesc genului de pescuit ales și stilului de a lansa al celui ce le folosește, acestea nu-i vor fi de prea mare folos pescarului. Și asta se constată în timp, pescuind în diferite locuri și condiții.

Lipsa echilibrului răpește din precizia și distanța aruncărilor, duce la apariția unor mișcări forțate ce creează în vargă apariția vibrațiilor nedorite după lansare. Și așa mîna pescarului devine nesigură, nălucile nu mai ajung în locul dorit, ba uneori poposesc cine știe pe unde.

Echilibrarea vergii cu mulineta mai depinde, în cazul lansetelor pentru pescuitul cu năluci, în afară de alegerea unor modele din aceeași categorie, și de poziția mulinetei pe miner. Cît despre varga, mulineta și firul de muscă, pentru alegerea și folosirea acestora producătorii au adoptat un sistem unitar — AFTM (Associated Fishing Tackle Manufactures) de producere și clasificare.



1 — rola tamburului; 2 — sistemul de cuplare; 3 — arcul; 4 — pirghia de declanșare; 5 — ghidajul firului; 6 — antireturul; 7 — depănătorul rapid; 8 — sistemul de frinare.



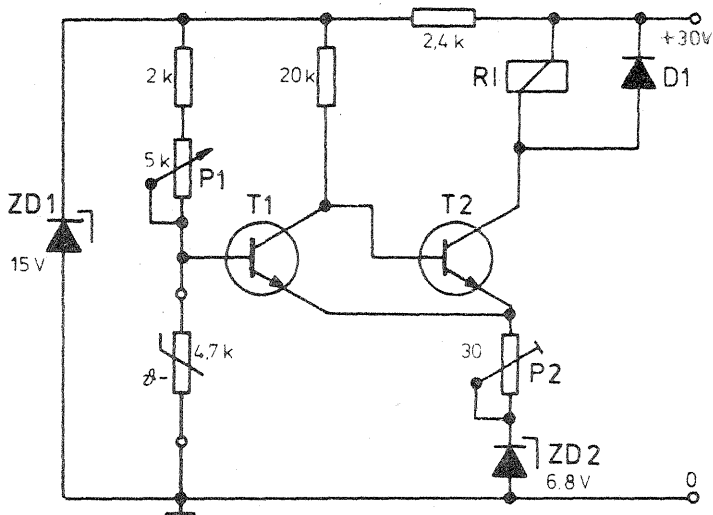


# REVISTA REVISTELOR

## REGULATOR DE TEMPERATURĂ

Sesizorul este un termistor de 4,7 kΩ la 25°C. Tranzistoarele pot fi BC171.DZ<sub>1</sub> este PL15, iar DZ<sub>2</sub> este PL6 V8Z. Releul trebuie să se anclanșeze la 24 V. Dioda D<sub>1</sub> este 1 N 4004.

«JUGEND UND TECHNIK», 4/1981



## BAS-CHITARĂ

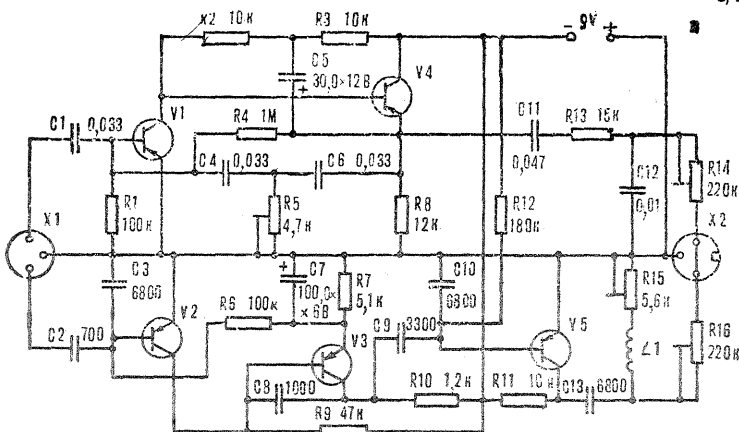
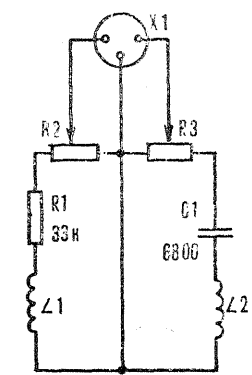
Intercalând aceste montaje între chitară și amplificator se obțin efecte acustice deosebit de plăcute în domeniul frecvențelor joase.

Doza de la chitară se cuplează ca în prima figură.

Montajul propriu-zis realizează efectele Wau și Fuzz.

În figura 1 înfășurările L<sub>1</sub> și L<sub>2</sub> sînt de la doza, iar în figura 2 bobina L<sub>2</sub> este un șoc cu inductanța de 1—1,5 H (primarul unui transformator de rețea).

«MODELIST CONSTRUCTOR», 3/1981

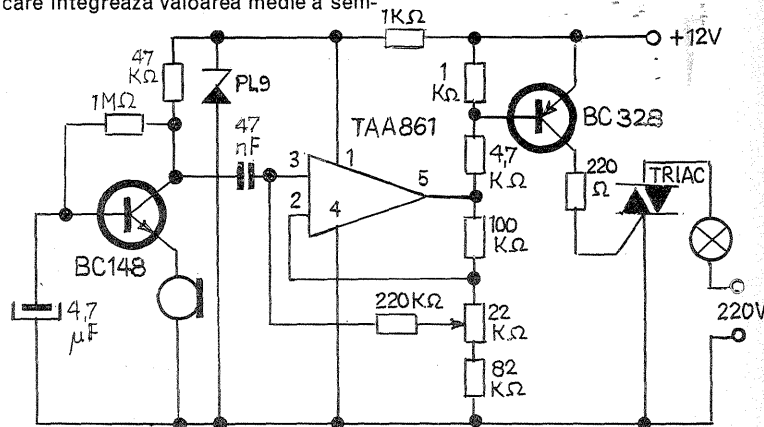


## AVERTIZOR

Montajul captează prin intermediul unui microfon nivelul sonor ambiant, care este amplificat de un etaj cu tranzistor BC 148. Semnalul este apoi aplicat circuitului integrat TAA 861, care integrează valoarea medie a sem-

nalului. Un etaj final comandă un triac, care, prin acționarea unui bec, indică nivelul de zgomot.

«LE HAUT PARLEUR», 11/1975



Micșorînd valoarea unuia din condensatoare, frecvența semnalului crește. Astfel, dacă în loc de 82 pF montăm 47 pF, frecvența crește la peste 10 kHz. Se recomandă utilizarea unor căști piezoceramice; în lipsa acestora se pot folosi și căști obișnuite.

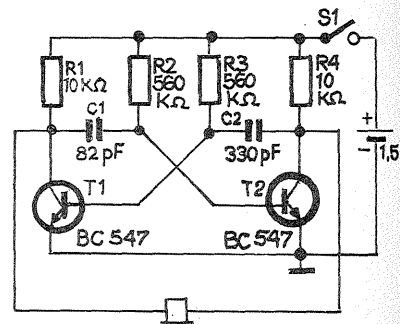
«ELECTOR», 5/1980

## CONTRA ȚÎNȚĂRIILOR

La țînțari numai femelele sînt cele care produc neplăcutele înțepături. Or, pentru îndepărtarea acestor agresori se utilizează fumul sau unele substanțe chimice aplicate pe piele.

Recent s-a constatat că și unele sunete, asemănătoare cu cele emise de țînțarii masculi, produc îndepărtarea femelelor; aceste sunete au frecvența în jur de 5 kHz și numai în cazuri deosebite femelele sînt sensibile la frecvențe mai mari: 10—15 kHz.

Schema alăturată este de fapt un multivibrator care cu elementele indicate produce un semnal cu frecvența de 5 kHz.



## AUTOMAT PENTRU LUMINĂ

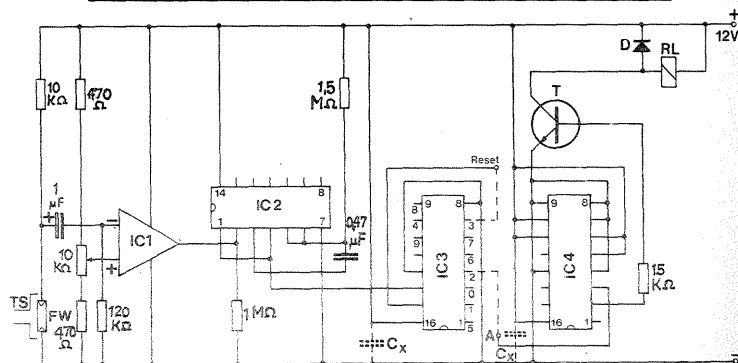
Elementul de comandă este constituit dintr-o fotorezistență; variațiile de semnal sînt aplicate unor serii de circuite integrate care în final produc anclanșarea releului.

În funcție de legăturile la IC3, por-

nirea automatului se face cu o serie de impulsuri luminoase cuprinse între 2 și 8. IC1=741; IC2=CD 4001; IC3=CD 4017; IC4=CD 4027; T=BC 109.

«HOBBY», 9/1981

Impulsuri	2	3	4	5	6	7	8
Legături A cu terminal	2	4	7	10	1	5	6
Legături de la 15 cu terminal (Reset)	4	7	10	1	5	6	9





TIPUL	φ (cm)	P(W)	Z(Ω)	Δf(Hz)
<b>Joase</b>				
5 NG	13	15	8	70-12 000
8 NG	20	25	8	40-2 000
10 NG	25	35	8	40-2 000
12 NG	30	45	8	35-1 500
<b>Medii</b>				
F 5 M	13	24	8	800-10 000
R 4 T	12	60	5	800-6 000
R 2 T	16	36	8	500-5 000
<b>Înalte</b>				
3 TWT	9	20	16	2 000-20 000
R 3 T	9	60	8	5 000-22 000
5 TWT	7 x 13	18	16	1 000-18 000

## DESENAREA CABLAJELOR

În general, constructorii electroniști amatori întâmpină greutatea atunci când este vorba de desenat un cablaj. Prezentul articol sugerează o posibilitate simplă de rezolvare a acestei probleme.

Luăm un ac de seringă oricât de uzat, dar cu condiția să nu fie strîmb. Cu o pilă fină (de ceasornicărie) triunghiulară sau pană, retezăm acul cam la 1 cm de la baza sa. Nu se taie acul cu un patent sau cu cleștele de cuie, deoarece prin tăiere gaura interioară a acului se ovalizează. Vîrfurile rămase după tăiere are o formă neregulată și de aceea vom proceda la o primă șlefuire, pe o piatră fină de șlefuit, ținînd acul perpendicular pe suprafața pietrei. Șlefuirea corectă se face purtînd vîrfurile acului, într-un singur sens, pe piatra udată cu apă. Nu se vor face mișcări circulare sau de du-te-vino. Prima șlefuire trebuie să facă vîrfurile acului ca în figură. Pentru a doua șlefuire, ținem acul înclinat pe fața pietrei și curățăm astfel muchiile exterioare.

Odată terminată operația de șlefuire, trecem la confecționarea mandrinei cu supapă. Căutăm un fir de sîrmă de oțel care să intre ușor pe canalul acului, dar să nu fie nici prea subțire.

Asemenea fire se găsesc în comerț la magazinele de muzică (coarda «mi») pentru vioară sau coarde pentru mandolină.

La un ac de seringă cu diametrul exterior de 0,8 mm, coarda «mi» este exact ce trebuie; la un ac de 1 mm diametru exterior trebuie o sîrmă de oțel de 0,5 mm grosime. Se ia o bucată de asemenea sîrmă și la un capăt se îndoaie un «cioc» de 1-1,5 mm. Se ia fir subțire de fludor, se îngrămădește pe fundul cavității acului, și, cu ciocanul de lipit (care are o ansă subțire), se topește acest cositor pînă cînd ia forma cavității, prinzînd în același timp și firul de oțel (mandrina) cu ciocul îndoit. Acul se va ține cu un clește, iar la topirea cositorului vom insista cu ciocanul de lipit pînă ce tot fludorul se va topi și va lua forma cavității. Lăsăm să se răcească bine topitura și apoi, împingînd mandrina de la vîrfurile acului, aceasta va scoate în afară supapa. Cu puțină vată pe un chibrit, spălăm cu tiner cavitățile acului în interior (pentru a elimina sacizul rămas de la fludor), canalul acului și supapa de cositor. Vom vedea că, odată mandrina introdusă pe canalul acului, supapa va circula cu ușurință în cavitate.

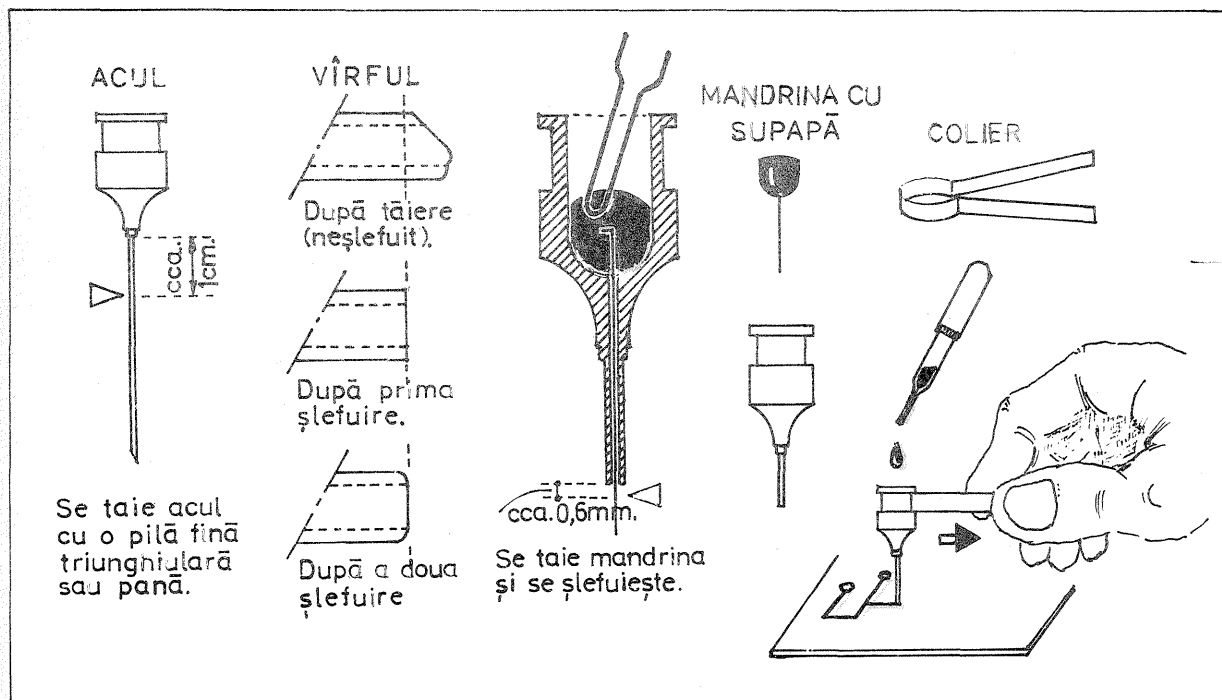
Rețezăm mandrina în așa fel încît să iasă din vîrfurile acului numai circa 0,6 mm. (După rețezare, șlefuiți puțin capătul mandrinei pentru a fi perfect cilindric; altfel, orice deformare a vîrfurilor va face ca mandrina să circule greu sau deloc prin canalul acului.)

Din tablă de cupru de 0,5 mm facem un colier și îl lipim cu cositor în jurul acului, pe porțiunea în care acul are formă cilindrică.

Cu ajutorul unei pipete turnăm una sau două picături de vopsea de pantofi «Sigmarom» (care se poate procura de la orice magazin de chimicale) în cavitățile acului și... putem trece la trasarea cablajului.

În timpul lucrului este bine să avem aproape un păhărel în care am turnat puțin tiner. Cînd vopseaua (pe care în prealabil o mai putem dilua dacă este prea groasă) se «kusucă» pe ac, aruncăm acul în pahar, lăsăm să se dizolve vopseaua și continuăm trasarea cablajului punînd cu pipeta altă vopsea proaspătă.

După ce terminăm lucrul, acul (sau acele) se lasă în tiner pentru a se dizolva toată vopseaua, preîntîmpinînd astfel înfundarea canalului.



## BREVETIAR

**FET**  
FIELD-EFFECT TRANSISTOR

d (drain = drenă)  
s (source = sursă)  
g (gate = poartă)

Cu canal n.  
Cu canal p.

notatie mai veche

notatie mai nouă

TRANZISTOR CU EFECT DE CIMP

**MOS-FET**  
(MOS = Metal Oxide Semiconductor)  
n-CHANNEL sub (substrate = substrat)

TRANZISTOR MOS cu CANAL n.

**MOS-FET**  
p-CHANNEL (protected)

TRANZISTOR MOS cu CANAL p (protejat).

**MOS-FET**  
n-CHANNEL DUAL-GATE (unprotected)

TRANZISTOR MOS cu DUBLĂ POARTĂ cu CANAL n. (neprotejat)

ACELAȘI GRAFIC

ACELAȘI GRAFIC

ACELAȘI GRAFIC

**THYRISTORS = TIRISTOARE**

**PUT**  
PROGRAMMABLE JUNCTION TRANSISTOR

TIRISTOR TUJ

**LAPUT**  
LIGHT ACTIVATED PUT

FOTOTIRISTOR TUJ

**DIAC**  
BIDIRECTIONAL DIODE THYRISTOR

DIAC

**SCR**  
SILICON CONTROLLED RECTIFIER (Reverse blocking triode thyristor)

TIRISTOR

**TRIAC**  
BIDIRECTIONAL TRIODE THYRISTOR

TRIAC

## TRANZISTOARE ECHIVALENTE

(După Catalogul I.P.R.S.-Băneasa, 1977)

TIP	TIP I.P.R.S.
SE 5022	BF 173
SE 5023	BF 167
SE 5024	BF 167
SE 5025	BF 173
SE 5050	BF 255
SE 5051	BF 255
SE 5052	BF 200
SE 5055	BF 200
SE 6001	BC 107
SE 6002	BC 107 B
SE 7001	BF 178
SE 7015	BF 178
SE 7016	BF 178
SE 7017	BF 178
SE 8001	2 N 2218
SES 3705	BC 337
SF 115	BC 107
SF 150	BF 178
SF 167	BF 167
SF 173	BF 173
SF 180	BF 180
SF 181	BF 181
SF 200	BF 200
SF 215	BF 254 (BF 215)
SF 216	BF 255
SF 225	BF 254
SF 235	BF 255
SF 240	BF 240
SFT 48	AC 181
SFT 101	EFT 333
SFT 102	EFT 333
SFT 103	EFT 333



## POSTA & REDAȚIEI

**SORIN NICOLAE — Isaccea**  
În revista «Tehnum» 12/1978 nu a fost publicată o antenă.

**STRĂIN DANIEL — Timișoara**  
Magazinul «Dioda» are următoarea adresă: B-dul 1 Mai nr. 126, sectorul 1, București.

**ANUȚA AUREL — Cîmpulung**  
Pentru amănunte luați legătura cu întreprinderea constructoare.

**STĂNILĂ N. — județul Timiș**  
Defectul din casetofon fiind mai complex, se poate remedia numai în urma unor măsurători. Apelați totuși la serviciile unui specialist.

**NEGREA ION — București**  
Un etaj cu un singur tranzistor poate forma amplificatorul solicitat.

**MIHĂESCU LAURENȚIU — jud. Dimbovița**  
Pentru a practica și tirul este nevoie de o instalație suplimentară, tot electrică.

**FLOREA ION — jud. Argeș**  
Tranzistoarele la care vă referiți nu au echivalent I.P.R.S.

**SOOS ȘTEFAN — Covasna**  
Nu cunoaștem tipul de televizor descris de dv.

**IONESCU G. — Botoșani**  
Deocamdată programul II - TV nu poate fi recepționat în orașul Botoșani.

**IORGA IULIAN — Iași**  
Nu avem în plan publicarea amplificatorului AS-2010.

**PASCARU G. — Oituz**  
Construiți un amplificator după o schemă mai recentă.

**ZĂVOIANU G. — Tulcea**  
Condensatorul trebuie să fie de 100  $\mu$ F/350 V.

**OPREA MARIAN — București**  
Din emitorul tranzistorului  $T_4$ , prin intermediul unui condensator de 4,7 F (sau aproximativ ca valoare), luați semnal pentru amplificatorul de putere (poate fi un TBA 790).

**LAZĂR MARCEL — Alexandria**  
Dioda F 407 este redresoare. Pentru radiofrecvență se folosesc 1 N 914, EFD 108 etc.

**DRĂGAN GHEORGHE — Cîmpeni**  
Vom reveni cu date despre semiconductoare.

**NICULESCU DAN — București**  
Vom publica în limita spațiului disponibil cele solicitate de dv.

**PIȚIRIGĂ DECEBAL — București**  
Înlocuiți 2 N 918 cu BF 200; în rest lăsați BC 109. Antena se cuplează la spira 2.

**BUSUIOC GABRIEL — Bacău**  
Luați semnal de la receptor printr-un condensator de 0,1  $\mu$ F sau chiar printr-un rezistor 5—10 k $\Omega$ . Legătura de masă între casetofon și receptor să fie cât mai sigură.

**MACARENCO VLADIMIR — București**

Nu ne putem pronunța cum va funcționa montajul dacă se înlocuiesc piese sau se operează alte modificări.

**TRELEA CRISTIAN — Iași**  
Înlocuiți plăcile vechi ale acumulatorului cu unele noi. Cele vechi nu se repară.

**OPREA GHEORGHE — jud. Brașov**  
Se va putea recepționa programul TV numai dacă veți folosi un amplificator de antenă.

**GHEORGHE VALENTIN — Titu**  
Apelați la serviciile unei cooperative.

**PAȘALIU D. — Alexandria**  
Un transformator, ca piesă de schimb, puteți obține de la o cooperativă pentru depanare sau de la un televizor scos din uz.

**RADU TITU — jud. Dolj**  
Vom publica în cadrul rubricii HI-FI un mixer preamplificator.

**GORGAN MARIUS — Zalău**  
Cărți puteți obține de la librăria «Cartea prin poștă», str. Vulturii 31, sector 3, cod 74123, București.

Nu putem preciza ce caracteristici au tranzistoarele și tuburile la care notați numai jumătate din indicativ. Un tranzistor nu se notează numai BF, ci BF 214 sau BF 200 etc.

**NEACȘU ION — Băjești, Argeș**  
Pentru scoaterea apei vă recomandăm pompa prezentată în «Tehnum», 1/1981 de tov. Boiu.

Vom mai publica construcția unor centrale eoliene.

**LUCA N. — jud. Alba**  
La o combină muzicală montați un casetofon produs de o fabrică nu de dv.

Radioreceptorul din nr. 3/1981 funcționează numai pe UUS; programe stereofonice nu se transmit în UM și UL.

**NICHIFOR ROMEO — București**  
Mulțumim pentru sugestii. În legătură cu «Trasatorul de semnal» nu ne putem pronunța, nefiind publicat de revista noastră.

Luați semnal pentru câști direct de la detecție sau discriminator printr-un condensator de 47 nF.

**ROMAN DUMITRU — Chirnogi**  
Dacă la picup înlocuiți doza cu un microfon, obțineți o stație de amplificare. Recepția TV se face cu antene acordate pe diferite canale, antenele radar nu se folosesc în acest caz.

Folia de cupru de pe circuite se îndepărtează prin corodare cu acizi; se poate îndepărta și cu un cuțit.

**HURU MIHAIL — jud. Timiș**  
Aparatul nu conține decodorul, ci numai două amplificatoare — nu puteți deci recepționa emisiunile stereo.

**PĂSĂRIN DANIEL — jud. Constanța**

Ca să obțineți 4 W, nu trebuie să modificați receptorul (nu încap piesele), ci să construiți un amplificator suplimentar. Receptorul «Cora» nu poate fi modificat pentru gama undelor scurte.

**VELNIC VASILE — Iași**  
«Radio-Vacanța» nu poate fi recepționat în Iași, este un post local.

**NICULESCU MIHAI — București**  
Semnalul pentru decodor se ia exact de la ieșirea obișnuită a discriminatorului UUS.

**STOENESCU NICOLAE — București**

Indiferent de puterea unui emițător, mică sau mare, el se poate construi numai pe baza unei autorizații.

**PETER ZSOLT — Sf. Gheorghe**  
Nu deținem schema unui regulator electronic pentru tensiune la autoturismul «Trabant». Când vom avea, o vom publica.

**DRĂGOESCU MIHAI — București**  
Este dificil de depanat un magnetofon de tipul «Maiak» dacă dv. nu cunoașteți notația rezistoarelor. Ca totuși acest magnetofon să fie readus în stare de funcționare, apelați la serviciile unei cooperative specializate.

**POPA IOAN — Hunedoara**  
«Radio-Vacanța» poate asigura cu program numai zona de agrement a litoralului.

**DIACONU FLORIN — Fieni**  
Înregistrările de imagine se pot face numai pe videocasetofoane, nu cum sugerați dv.

**OLTEANU VIOREL — Giurgiu**  
Ce fel de robot vă interesează?

**MOANĂ DOREL — Balș**  
Tranzistoarele și circuitele integrate la care vă referiți în scrisoare nu au echivalente I.P.R.S.

**POPESCU VIOREL — Băilești**  
Din blocul PTK pentru canalele 1—12 TV puteți folosi direct ca amplificator de antenă etajul cascodelor. Tubul 6F1P se elimină.

**IUGA VASILE — Predeal**  
Forma reliefului influențează substanțial recepția programelor de televiziune. Locuind într-o zonă muntoasă, nu ne putem pronunța dacă veți putea sau nu recepționa programul 2 TV.

**DINU PETRICĂ — Buzău**  
Dacă montați becuri de 30 sau 45 W, trebuie să montați radiatoare la tranzistoarele ASZ 15.

**PATANGHEL MIHAI — Sibiu**  
Deocamdată nu puteți recepționa programul dorit, chiar cu amplificator de antenă.

**IONESCU ALEX. — Pitești**  
Vom mai publica instalații de microhidrocentrale.

**LEPĂDATU EMIL — Petroșani**  
Deparaziți mai bine firele de alimentare cu energie electrică a receptorului.

**ȘTEFAN G. — Ploiești**  
Modificările ce se impun pentru introducerea unui corector de ton la casetofonul «Star» depășesc posibilitățile unui amator.

Dacă înregistrările au pronunțate tonuri joase, curățați capul magnetic cu spirit și, eventual, verificați poziționarea lui față de traiecul benzii.

**MUREȘANU MARIUS — Craiova**  
Intercalați între acumulator și casetofon un stabilizator electronic 12/7,5 V.

**RASU COSTEL — Roman**  
Deocamdată nu vă putem recomanda alte tipuri de tranzistoare.

**CĂUTAN VASILE — Vilcea**

Din scrisoarea dv. nu reiese ce piese ați demontat și ce nu știți să mai montați.

**BOMBAR DAN — Baia Mare**  
Nu aveți voie să construiți o stație de emisie dacă nu aveți autorizație.

**FEKETE ISTVAN — Oradea**  
Un receptor pentru autoturismul «Dacia» a fost publicat în nr. 10/1979, p. 11.

**DINU DUMITRU — Piatra Neamț**  
Circuitele integrate la care vă referiți nu au echivalent I.P.R.S.

În televizor verificați circuitul de integrare sau elementele de cuplare din etajul baleiaj vertical.

**BRĂNESCU PETRE — București**  
Consultați cărțile apărute în colecția Radio-TV, Editura tehnică.

**ROMAN DAN — Mangalia**  
Montați la picup acul cumpărat.

**SZABO LUDOVIC — Mediaș**  
Da! La un televizor, ca dealtfel la orice amplificator, se poate monta un difuzor suplimentar, respectând valorile impedenței de ieșire și puterilor debitate de etajul final.

Dacă aveți în televizor un difuzor de 4  $\Omega$ , îl puteți înlocui cu două difuzoare de 8  $\Omega$ , conectate în paralel.

**TUZU ȘTEFAN — jud. Buzău**  
Instrumentele de măsură se pot raporta numai în laboratoare de metrologie.

**NEDELICU CARMEN — Arad**  
Dacă prin măsurători cu ohmmetrul placa de seleniu indică valori normale ale rezistențelor directe și inversă, atunci o puteți folosi.

**DREZALIU C. — Vălenii de Munte**  
Schema aprinderii electronice, publicată în 1975, funcționează numai la 12 V.

**STANCIU N. — Tg. Bujor**  
Dacă în televizor tubul PL 500 se înroșește, nu primește semnal de la oscilator. Intercalând un amplificator de antenă, audia se va îmbunătăți. Montajele produse de I.P.R.S. se vor găsi în curând în toate magazinele din țară.

**PĂUNESCU PETRE — Buziaș**  
Recepția programelor TV la foarte mare distanță se datorează unor cauze de moment și nu poate fi îmbunătățită cu amplificatoare sau antene speciale.

**BACIU VASILE — Focșani**  
Partea din montaj pe care o dețineți (după cum o descrieți în scrisoare) reprezintă blocul UUS al radioreceptorului «Mamaia».

**BEREZONSCHI C. — Medgidia**  
Vom mai publica articole despre modul cum se realizează cablajele impinate.

**IONESCU P. — jud. Cluj**  
Mulțumim pentru aprecieri; am reținut sugestia dv. referitoare la stațiile TV.

**PIFTOR COSTEL — Babadag**  
Luați legătura cu radioclubul Tulcea, P.O. Box 43.

**ORDOGH DENES — jud. Mureș**  
Vom publica chiar în acest an noi tipuri de centrale eoliene și antene TV.

Amănunte despre antenele publicate în cartea la care vă referiți, nu deținem; luați legătura cu editura sau autorul cărții.

**CRINEANU CORNEL — Slatina**  
Cu aparatul de radio mergeți la o cooperativă specializată.

Tranzistoarele din casetofonul dv. nu au echivalent I.P.R.S.

Redactor-șef: ing. IOAN EREMIA ALBESCU  
Secretar responsabil de redacție: ing. ILIE MIHĂESCU

Prezentarea artistică-grafică: ADRIAN MATEESCU

INDEX 44212

CITITORII DIN STRĂINĂTATE SE POT ABONA ADRESÎNDU-SE LA ILEXIM — DEPARTAMENTUL EXPORT-IMPORT PRESĂ, P.O. BOX 136—137, TELEX 11226, BUCUREȘTI, STR. 13 DECEMBRIE NR. 3.

Tiparul executat la Combinatul poligrafic «Casa Școlii»

I. M.