



# RADIOCOMUNICATII

## RADIOAMATORISM

7 / 94

PUBLICATIE

ZIUA DE FEDERATIA ROMANA DE RADIOAMATORISM



## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

### BILANȚ YP7SYO

Cea mai importantă manifestare anuală din lumea radioamatorilor, Simpozionul Național și Campionatul de creație tehnică, ediția a-14-a au fost găzduite pentru prima dată de județul Gorj, în organizarea Radioclubului Județean Gorj.

Cu această ocazie stația RCJ Gorj YO7KFX a primit pe o perioadă limitată (3 săptămâni) un indicativ special: YP7SYO (de la Simpo YO!). Acest indicativ a fost solicitat pentru a "semnaliza" lumii radioamatoricești importantul eveniment, pentru a oferi informații utile legate de organizare și pentru a oferi posibilitatea realizării rapide a condițiilor pentru diploma "Constantin Brâncuși" finalizată și pusă în circulație în luna iulie 1993.

Trebuie spus de la început că volumul de trafic a fost sub posibilitățile tehnice și de operare, în principal datorită timpului redus avut la dispoziție, acumulării obozelii din perioada precedentă cât și multiplicării exponențiale a problemelor organizatorice legate de SIMPO YO în ultima perioadă.

Propagarea a fost slabă pe multe din benzile de US la sfârșitul lui august și nivelul de activitate destul de scăzut datorită condeziilor. YP7SYO a fost activ în US, în 144 și 432 MHz cât și via satelit modul A (145/29 MHz) în modurile uzuale: CW, SSB, RTTY. Trecerile satelitului RS 10/11 peste teritoriul YO au fost la ore nepotrivite traficului (când operatorii se află în general la job) iar modul "robot" a fost deconectat datorită unor probleme la computerul de bord. YP7SYO a produs totuși interes deosebit în benzile WARC, în RTTY și via satelit. Echipamentul folosit aparține în totalitate membrilor R.C.J. Gorj și deoarece QSL-ul este ultima formulă de politie a unui QSO\*, a fost tipărit un QSL deosebit în două culori pe care l-am expediat corespondenților.

Pentru a defini și mai exact activitatea lui YO7SYO în eter putem sistematiza astfel:

- număr total de QSO-uri: 2315
- districte YO/județe lucrate: 8/33
- țări DXCC lucrate: 75
- continente: 5
- moduri de lucru folosite: CW, SSB, RTTY
- benzi lucrate: 3,5; 7; 10; 14; 18; 21; 24; 28 MHz și 144, 432 MHz cât și satelit RS 10/11
- procent de confirmare al QSL-urilor: 100%

În cursul acestei activități de trafic au fost contactate următoarele prefixe interesante:

- în SSB/CW: 5X, ZF, OA; FM5, T5, FR, 7Q, V7, VP5, ZA
- în RTTY: CT, ZS, 5B, JA, W
- via satelit: YO!!!

Pentru a obține diploma "Constantin Brâncuși" este necesar să fie cumulată 5/4/3 puncte pentru clasa I/II/III YP7SYO, YO7KFX și YO7KFR valorând 2 puncte iar restul membrilor R.C.J. Gorj câte un punct. GCR, plicul de răsuns și suma de 300 lei se trimite la managerul diplomei Aurel, YO7LCB sau via YO7KFX.

Membrii R.C.J. Gorj s-au aflat la prima experiență de utilizare a unui indicativ special și consideră că această posibilitate apărută după 1989 va oferi noi posibilități de a implica radioamatorii în viața societății. Observăm însă și apariția unui fenomen de "uzură" al indicativelor speciale datorită acordării lor cu prea multă ușurință și credem că pe viitor cei abili în această problemă să dovedească mult discernământ pentru ca indicativul special să fie întradevăr "special".

73's și pe curând

YO7KFX

YO7LHN - ing. Mihai Tărăță - str. A. I. Cuza bl. G; sc. 2; ap. 7; Craiova; 1100; tel. 11.68.21 execută QSL-uri și imprimate în orice cantitate.

**ISSN = 1222 - 9385**

### PRIETENI DE DEPARTE



= DH7ABC (ex YO2CGK) = Robert



= DL3KCT (ex YO3FC) = Puiu



**RADIOCOMUNICAȚII ȘI  
RADIOAMATORISM 7/94**  
PUBLICAȚIE EDITATĂ DE FEDERAȚIA  
ROMÂNĂ DE RADIOAMATORISM

Abonamente pentru semestrul II - 1994: **2000 lei** - abonamente colectiv; **2500 lei** - abonamente individuale sau persoane juridice. Sumele se vor depune în contul FRR 45.10.70.1275 B.C.R.-S.M.B. Alte informații:

**FRR C.P. 22-50 R-71.100 București; tel. 01/615.55.75**

**Tipărit BIANCA S.R.L. Preț 300 lei; 1DM; 0,75\$**

Tehnoredactare computerizată: CORNEL CĂNĂNAU

**IN MEMORIAM - YO3CR**

Început de iunie cu călduri caniculare. Undeva în cartierul Drumul Taberii într-un bloc cu multe etaje. Miros de tămâie și lumânări aprinse. Lume multă, cu fețe împietrite și lacrimi în ochi, adunată în jurul scrierii în care se află cel care a fost Vasile Iliaș - YO3CR.

Pe 16 iulie ar fi împlinit 74 de ani. Nu a mai apucat, a fost răpus fulgerator de un infarct necrujător. Un preot Tânăr ajutat de doi dascăli rostește slujba creștinească de înmormântare.

Voce sa deosebit de puternică și melodioasă se aude în tot blocul: "... și iartă-le lor toate greșalele pe care cu cuvântul sau cu lucrul sau cu gândul le-au săvârșit și-i așeză pe ei, Doamne, în locuri luminoase, în locuri cu verdeajă, în locuri de odihnă, de unde a fugit totă durerea, întristarea și suspinarea..."

Închid pentru o clipă ochii și mă gândesc la nea Vasile, care ne-a adunat azi aici. Cum se poate? Sună doar câteva zile de când ne-am despărțit la Năvodari, la Concursul QRP Cupa Tomis. El a fost și în acest an, ca de altfel la toate edițiile, la control, a verificat fișele, a înmânat diplomele. De fapt asta a făcut toată viața. "A dat" celor din jur!

Nu cred să fie mulți oameni care să se fi implicați voluntar în activitatea de radioamatorism ca el. A participat direct la oficializarea și organizarea activității noastre începând cu anul 1949. Prin funcțiile pe care le-a înăpătit în MI până în 1974, an în care a ieșit la pensie, a sprijinit enorm radioamatorismul românesc. A lucrat la Biroul Federal și în Comitetul Federal. A înființat YO DX Clubul, Cluburile QRP și YO MARC. A fost la sute și sute de competiții (radiotelegrafie de sală, radiogoniometrie, unde scurte etc.) în calitate de organizator sau de arbitru. Profesiunea sa de bază, telegrafia, a îndrăgit-o și a practicat-o până în ultima zi. Corect, amabil, modest și de ometiculitate deosebită. Rar am întâlnit pe cineva care să manifeste atâtă responsabilitate pentru cuvântul scris. "Hai să scriem nea Vasile, cum a fost în 1949, dar în '50, cum s-a schimbat AAUSR în ARER, când s-a transmis circulara de 1 Mai??? Cam așa discutam mereu, pentru că el săta, avea fișe, cerceta arhive. "Vasile, tată, trebuie să mai sun și eu pe cineva, să mai merg o dată la Arhivele Statutului" - spunea mereu. "Voia ca totul să fie perfect. Pierdem azi un om deosebit! El lasă în urmă o familie, radioamatori și telegrafti pe care i-a format, o mulțime de realizări și împliniri în radioamatorism. Să ne gândim doar că a fost unul din primii Maeștri Emeriți ai Sportului, că este membru în zeci și zeci de cluburi de radioamatori.

Serviciul se apropie de sfârșit. Rudele apropiate participă la "Veșnică lui pomenire".

Coborâm scrierii și mergem la cimitirul Ghencea Militar.

O gardă militară prezintă onorul și în acordurile fanfarei militare ne îndreptăm spre groapa proaspăt săpată. Răsună trei salve de pistol automat. Spunem încă o dată condoleanțe familiei îndoliate și părasim încet, încet cimitirul, ducând fiecare gândurile proprii și câte un gol în suflet.

Odihnește-te în pace nea Vasile, amintirea matale va fi veșnică pentru cei care te-au cunoscut și prețuit! și în paginile revistei noastre te vom aminti mereu!

YO3APG

Vasile Ciobăniță

**CUPRINS**

- Bilanț YP7SYO . . . . . pag. 0
- In memoriam YO3CR . . . . . pag. 1
- Simpozionul Național "Sintetizoare de frecvență" pag. 1
- Packet Radio în YO2 . . . . . pag. 2
- Un milivoltmetru pentru radioamatori . . . . . pag. 3
- Utilizarea acumulatorilor Ni-Cd  
în aparatul QRP . . . . . pag. 5
- Amplificatoare monolitice de bandă largă . . . . . pag. 7
- Transceiver US - partea a-II-a . . . . . pag. 9
- Amintiri din logul stației YO5CCF . . . . . pag. 11

**SIMPOZIONUL NAȚIONAL  
"SINTETIZOARE DE FRECVENȚĂ"**

Privind retrospectiv această manifestare pe care am organizat-o în ultima decadă a lunii mai, putem spune că ne-am atins scopurile propuse.

Am reușit să adunăm împreună zeci de specialiști în domeniu, specialiști ce lucrează în diferite institute din țară. Numărul celor veniți să urmărească lucrările simpozionului, a fost neașteptat de mare, sala de la etajul 3 din clădirea M.T.S. devenind practic neîncăpătoare.

Simpozionul a fost deschis cu lucrările prezentate de ing. Radu Enescu - cercetător științific și director al Institutului de Cercetări Electronice, de ing. Benedict Mocanu - cercetător și consilier științific la același institut; de ing. Radu Ionescu - YO3AVO - cercetător științific și doctor în științe de la Institutul pentru Tehnologii Avansate; de col. dr. ing. Scărătescu Melidor - profesor la Academia Militară Tehnică.

Referate prezentate, retroproiectoare și postere ca la sesiunile de comunicări științifice importante.

Au urmat apoi, prezentările mai succinte ale unor lucrări deosebit de valoare ale unui număr de 17 radioamatori, majoritatea specialiști în radiocomunicații și informatică.

Partea a-II-a s-a consacrat unor prezentări de aparatură industrială precum și a realizărilor practice prezentate în prima parte.

Specialiști de la Computer Land, Conex Electronic, IEMI, Academia Militară au prezentat diferite echipamente realizate de Maxon, IEMI, YAESU, Kantronics, THS etc.

Pentru prima dată la o întâlnire de radioamatori s-au prezentat și s-au făcut demonstrații cu echipamente de securizare, cu vocodere cu filtre numerice, cu sisteme de comunicații digitale.

Partea a-III-a care s-a prelungit până seara târziu a fost cea mai "degustată" de unii și a oferit prilejul unor schimburi de materiale documentare, informații și experiență.

Prin acest simpozion, mediatizat și de presa centrală, au fost prezentate și o serie de activități ale federației noastre, precum și revista "Radioamatorism și Radioamatorism".

Pentru revistă au rezultat un număr important de referate, care vor fi tipărite în luniile următoare. Astfel, sunt în curs de tehnoredactare și așteptă să fie tipărite pe lângă lucrările celor amintiți la început, referatele prezentate de YO5ODA; YO8RBU; YO8RTR; YO8RCR; YO3GH; YO3FGR; YO3FOF; YO3AYX; YO4RCL; YO3XL; YO8AZQ; YO3FLR; YO9FMM; YO9CHO etc. Am revăzut aici prietenii din toată țara, am schimbat impresii, am aflat și am învățat lucruri noi. A fost un mic pas spre alte colaborări viitoare. Mulțumesc tuturor celor care au făcut eforturi pentru a fi o zi împreună.

YO3APG

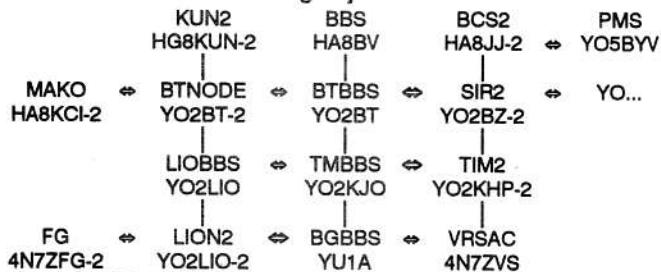
FRR organizează în 29 și respectiv 22 august '94, 2 concursuri omagiale (US și UUS) dedicate împlinirii a 45 de ani de activitate radioamatoricească cu prefixul YO. Sunt invitați să participe toți veterii activității noastre. Informații detaliate în numărul următor al publicației noastre, precum și la emisiunea QTC.

- Echipamente pentru benzile de UHF . . . . . pag. 12
- Procesor audio . . . . . pag. 14
- MC 3362 - Motorola . . . . . pag. 16
- Sintetizator numeric de frecvență . . . . . pag. 17
- Generarea unei tensiuni negative dintr-o tensiune pozitivă . . . . . pag. 20
- Cupa Transmisionistului . . . . . pag. 21
- Publicitate . . . . . pag. 22
- Campionatul Național de radiotelegrafie 1994 . . pag. 23
- Diverse . . . . . pag. 23

## PACKET RADIO ÎN YO2 ...

### DE LA YO2IB, TIMIȘOARA

Perseverență și dinamismul lui Adi, YO2BT, care face de mai bine de un an prin BBS-ul sau și nodurile aferente FWD-ul nostru spre Europa ne-au mobilizat la "instalarea" în Câmpia de Vest a unei rețele minimale de Packet Radio care avea la 01.05.1994 următoarea configurație:



Din păcate întreaga rețea lucrează pe 144,675 KHz, însă într-o judecădere programare de către Sysops a orelor de FWD s-au putut aplata vârfurile de trafic și încărcarea la bbs-uri și NOD-uri și realiză compromisul vis a vis de nevoile utilizatorilor.

Echipamentul utilizează în bună parte module de stații RTM sau RTP cu o fiabilitate neașteptată de bună!, deși solicitările sunt deosebit de mari, de exemplul nodul magistral TIM2 face în medie 20000 de comutări E/R în 24 de ore!

TNC-urile sunt de tip CMOS realizate local la firma "Berg" de exemplu: YO2CWQ în colaborare cu YO2LIO ... care de asemenea sunt robuste în exploatare. La TIM2 echipamentul este pe terasa blocului (P+10), expus variațiilor de temperatură, umiditate și presiune, și practic a funcționat 7 luni fără defecte majore.

SIR2 și TIM2 sunt noduri magistrale cu cca. 20 W și au antenele poziționate pentru o legătură optimă între ele. Prin aceste noduri se face FWD-ul între BBS-uri. Ambele lucrează cu TNC2 și soft The Net v2.10, agrat în parte și de nodurile vecine. SIR2 are prin poziția sa la 460 m altitudine (KN06VI) o poziție favorabilă pentru linkul spre YO5 - YO6.

BBS-urile sunt configurate pe PC-uri, puse la dispozitie de instituții și firme care manifestă interes și înțelegere vis-a-vis de fenomenul "PR YO".

Softul BBS-urilor este FBB v5.15 având următorii Sysop: BTBBS YO2BT Adi, LIOBBS YO2LIO Florin, TMBBBS YO2KJO - YO2LGU Norbi.

Trebue notată cu maxim munca și entuziasmul celor care au realizat rețeaua locală TM: YO2DNO, care a pus în funcțiune primul NOD din TM, faimosul, atunci, TIMS YO2KAB-2 ... și aici un TKS pentru YO3CTW!, YO2LIO, artizanul modificării modulelor RTP, YO2LGU, tenacele și curiosul Sysop al KJO-ului, Lazi Paintici, un inimous constructor SWL și PR și "alpinist" la montarea antenelor pentru TIM2

Mentionez cu placere sprijinul "DX Clubului Timișoara" de la YO2KJO și a firmei "Berg" pentru LIOBBS și nu în ultimul rând al DRTV Timișoara pentru SIR2.

În ce privește activitatea de trafic în PR, constatăm un interes sporit pentru utilizarea corectă a BBS-urilor și NOD-urilor și o creștere constantă a numărului de utilizatori. Iată și o listă a stațiilor active în PR din TM (users!): YO2ALS, YO2BH, YO2BM, YO2DNO, YO2IS, YO2LBV, YO2LFM, YO2LGU, YO2LIO, YO5QCF-2, IK3VIK-YO.

E drept, există și o categorie de users "temporari" care vin, văd și ... dispar! probabil negăsind în PR satisfacțile dorite.

Iată și o încercare de a înșira principalele utilizări ale PR de la noi pe baza unor statistici din BBS-uri și experiențe proprii:

- schimb de DX info și DX Buletine ... (asta în lipsa Clusterului,

care va fi probabil instalat încă în vara asta!). TKS lui YO3APJ pentru sprijin, la QSP DX!

- bulletine info privind propagarea în UUS, inclusiv datele activității Solare
- schimb de programe pentru calculatoare (IBM, C64, Amiga, Atari...)
- documentații tehnice, scheme de aparatură, cataloge de componente
- schimb de info, skeduri, liste de activitate pentru EME, Meteorscatter, Tropo
- corespondență și mesajele locale, regionale, naționale, europene, mondiale
- procurearea de date, materiale și componente greu de reperat
- condiții de diplome pentru radioamatori, QSL manageri, concursuri, etc.
- cluburi pentru radioamatori, buletine info, liste de membri, activități
- info și detalii despre sateliți pentru radioamatori și experiențele SAREX
- programe, info și aplicații privind sateliți Meteo, TV, etc.
- difuzarea elementelor Kepler pentru sateliți și calculul efemeridelor
- acțiuni cu caracter umanitar și întrajutorare în caz de calamități
- legături între cluburi de performanță, cluburi școlare, scouts
- schimb de idei, încercări literare, umoristică, grafică și desen

Desigur nu am epuizat utilitatea PR și precum se poate constata un utilizator competent nu se poate plăti să facă PR.

Se poate face și radioamatorism de tip "clasic" în PR, făcând QSO-uri fie direct, fie prin NOD-uri. Conectarea din NOD în NOD are farmecul său, iar accesarea unui BBS la mare distanță poate deveni la fel de dificilă ca și "vanarea" unui DX pe UUS. Din TM am reușit accesul pe cale terestră la BBS-uri din HA, OE, OM, 9A, S5, YU, Z3, LZ, SV și mai recent YO6BKG pe traseul: YO2KHP-2, 4N7ZVS, 4N1ZGM, Z35C, LZ0SOF, LZ0KNE, YO6KAF-2 ... deci nu mai puțin de 7 noduri (cu cel de la BKGBBS sunt de fapt 8!). Ce simplu era dacă exista linkul YO! ... TIM2, SIR2, Păltiniș (Cindrel!), PSTV ...

Packet Radio nu este un sop în sine în radioamatorism, ci un auxiliar prețios al acestuia. Desigur există și "pachetari" exclusiviști care găsesc în PR toată gama satisfacților comunicației interumane, lor le și datorăm în bună parte aceste începuturi de rețea PR din YO.

Deși aparent simplă, chiar dacă ai totul instalat și funcțional, PR este o activitate complexă care pune mereu probleme noi și interesant celor care o practică. Este o activitate cu o solicitare intelectuală deloc neglijabilă care presupune o bună stăpânire a comenzilor calculatoarelor, TNC-urilor, a NOD-urilor și BBS-urilor, cunoșterea limbilor străine, a tehnicii de calcul, a unor aspecte mai profunde a diferențelor ramuri ale radioamatorismului. Este o constatare personală, validată de cei 37 de ani de radioamatorism pe care îl am la activ. PR este și rămâne cea mai complexă activitate din hobby-ul nostru comun (deocamdată ... !). Învătați să o folosiți! See you on 144.675 MHz!

YO2IS...

### N. Red.

TNX pentru informații dragă Șuli. Multe lucruri deja s-au și rezolvat. Există link între YO2BT și Brașov - deci și București.

La începutul lunii mai la Fetești s-a montat un "nod" (YO9CPW). YO3ACX s-a conectat astfel cu Cernavodă, iar în ziua de 18 mai cu YO4AUL - Cornel din Constanța.

A pornit un nod la Târgu-Mureș.

Sunt realizări importante la Cluj, Suceava și chiar Piatra-Neamț.

Toți cei interesați de PR sunt invitați în ziua de 16 iulie la Brașov. Înscrieri la 6BKG sau 3APG.

## UN MILIVOLTMETRU PENTRU RADIOAMATORI

Pentru măsurarea tensiunilor de înaltă frecvență de ordinul milivoltelor soluția industrială este reprezentată de un amplificator de bandă largă de cca. 60 dB, urmat de o diodă care lucrează pe porțiunea liniară a caracteristicii.

Sistemul are totuși inconveniente:

- frecvența maximă de lucru se limitează în genere la 10 MHz;
- capacitatea de intrare este mare, 15 la 30 pF;
- nu permite folosirea unei sonde miniatură care să se poată apropia de montaj.

În cele ce urmează se descrie un milivoltmetru simplu, realizabil de un radioamator; etajul de intrare are o diodă care este urmată de un amplificator de curent continuu (Acc) realizat cu un circuit integrat cu amplificator operațional. Deși simplu, dispozitivul prezintă unele avantaje:

- frecvența maximă de lucru 100 MHz, cu indicator chiar peste 500 MHz
- capacitatea de intrare mică, de cca. 2 pF
- sondă miniatură care permite legături scurte pentru măsurare

Inconvenientul principal:

- necesită folosirea unei curbe de etalonare, deoarece dioda lucrează în partea inițială, neliniară a caracteristicii.

Sunt necesare un multimetru de curent continuu pentru măsurarea tensiunii de ieșire și o sursă dublă stabilizată de mică putere.

Montajul se poate urmări în schema 1.

### Sonda cu diodă

Este separată, de dimensiuni minime.

Conexiunile de intrare la frecvențe mari, de 100 MHz, se aleg scurte de la 2 la 3 cm.

Conexiunile de ieșire de preferință cu cablu de microfon de 50 cm, prevăzut cu fișă tătă.

C este un condensator ceramic de 500 V 20%; valoarea de 10 nF pentru frecvența minimă de 100 Hz.

De aceea trebuie prevăzute terminale pentru lipirea acestui condensator suplimentar pentru frecvențe joase.

R este o rezistență de separație, 100 KΩ 5%.

Dioda D cu germaniu EFD103 sau EFD106, controlată în fabricație la 44 MHz, respectiv 30 MHz.

### Amplificatorul de curent continuu

S-a ales circuitul integrat BM308N deoarece are calități optime. Se livrează în două variante constructive. Consumul său este de numai 0,3 mA deci sursa de alimentare dublă de 2 × 15 V este minusculă iar stabilizarea se face cu diode Zener. De la sursă se mai consumă în jur de 0,5 mA spre a asigura reglajul de zero la ieșirea pe multimetru cu ajutorul potențiometrului P; pentru aceasta intrarea trebuie scurtcircuitată. Comutatorul K permite alegerea a trei trepte de amplificare ×3, ×30, ×300 după caz.

Restul de piese sunt prezentate în tabelul 1

R <sub>1</sub> , R <sub>10</sub>	rezistență 1/4 W	360 KΩ 2%
R <sub>2</sub>	rezistență 1/4 W	200 KΩ 1%
R <sub>3</sub>	rezistență 1/4 W	90 KΩ 1%
R <sub>4</sub>	rezistență 1/4 W	9 KΩ 1%
R <sub>5</sub>	rezistență 1/4 W	910 Ω 1%
R <sub>6</sub>	rezistență 1/4 W	90 Ω 1%
R <sub>7</sub>	rezistență 1/4 W	33 KΩ 5%
R <sub>8</sub> , R <sub>9</sub>	rezistență 1/4 W	10 - 47 KΩ 5% la alegere
P	potențiometru 1/2 W	10 KΩ linear
C <sub>1</sub> , C <sub>4</sub>	condensator ceramic	10 nF 500 V 20%
C <sub>2</sub>	condensator ceramic	30 pF 500 V 5%

C <sub>3</sub>	condensator	0,22 pF 250 V 20%
C <sub>5</sub> , C <sub>6</sub>	condensator ceramic 33 nF 500 V 20%	

Măsurarea tensiunii de ieșire se face cu un multimetru V. Pentru o tensiune de ieșire de 3 V trebuie să aplicăm la intrarea amplificatorului 1000, 100 respectiv 10 mV în funcție de amplificarea aleasă cu ajutorul comutatorului K.

Rezistența de ieșire a Acc este mică, deci consumul multimetrului nu este critic.

Rezistența de intrare a Acc este în jur de 40 MΩ.

### Funcționare și caracteristici

La aplicarea unei tensiuni alternative condensatorul C se încarcă în timpul uneia din alternanțe, prin dioda D aproape de valoarea de vârf și se descarcă în alternanța următoare. Această tensiune, amplificată de Acc, este măsurată de multimetrul V. Condensatorul C se descarcă având ca sarcină rezistența de intrare a Acc (în jur de 40 MΩ) și rezistența diodei în alternanță când nu conduce (în jur de 2 MΩ). Constanta de timp CR va fi  $0,01 \mu F \times 2 M\Omega = 0,02$  s. Pentru ca descărcarea condensatorului să fie neglijabilă se recomandă asigurarea unei constante de timp de 2 ori mai mare. Deci frecvența joasă limită va avea o perioadă de:  $(0,02/20)$ s = 1ms și frecvența de 1000 Hz.

Tensiunea maximă ce se poate aplica la intrarea în milivoltmetrul cu diodă este 25 Vcc sau 18 Vca.

Curba de etalonare a tensiunii de ieșire față de tensiunea de intrare în limitele 10 mV - 2 V, la frecvența de 1000 Hz, reaultă după datele din tabelul 2.

Tabelul 2

Tensiunea de ieșire din Acc		
intrare de 1 KHz		
EFD 110 cu germaniu	1N4148 cu siliciu	
10 mV	55 mV	46 mV
20	175	170
30	350	330
40	570	570
50	790	770
60	1030	1010
70	1400	1470
100	2500	2600
200	5050	5500
300	8000	8500
1000	3560	3530
1500	5000	5300
2000	7000	7000

### Obs. 1

Deși una din diode este cu germaniu și cealaltă cu siliciu, valorile ridicate sunt asemănătoare ținând seama și de erorile de măsurare. Diferențe mari vor apărea la frecvențe mari datorită probabil capacității diferite.

### Obs. 2

Tensiunea de intrare a fost determinată de un attenuator iar măsurarea tensiunii de intrare în attenuator cu un multimetru de c.a.

### Obs. 3

Acc a avut amplificare ×30 cu excepția ultimelor trei poziții unde s-a ales amplificare ×3.

Banda de frecvențe acoperită:

- pentru C=10 nF 1000 KHz - 100 MHz

Frecvența minimă:

- pentru C=100 nF : 100 Hz

- pentru C=500 nF : 20 Hz

Frecvența maximă, ca indicator : 500 MHz

Impedanța de intrare : 2 pF în paralel cu rezistența de 30 KΩ

Erori estimate pentru temperaturi normale:

## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

- multimetrul de 1000 KHz 3%
- multimetrul de c.c. 2%
- amplificatorul de c.c. 2%  $\pm 5$  mV
- eroarea datorată diodei 2 la 10% în funcție de frecvență

În cazul când dorim să folosim voltmetrul cu diodă separat pentru măsurarea de tensiuni până la 70 V fără Acc ci numai cu multimetrul V, se vor alege diodele EFD109, acestea având o tensiune inversă minimă de 100 V. Curba de etalonare nu mai este necesară căci se lucrează pe partea liniară a caracteristicii diodei. Pentru a se asigura citirea directă a tensiunii pe scara multimetrului va fi necesară întreruperea unei rezistențe ajustabile între rezistența R și multimetrul. Ceea ce se modifică în această situație este frecvența minimă care crește datorită micșorării constantei de timp, intervenind rezistența voltmetrului.

Dacă se dorește folosirea Acc separat, fără partea cu diodă, însă cu multimetrul, trebuie ținut seama de uemătoarele:

- tensiunea de intrare maximă admisă este cu 2 V mai mică decât tensiunea sursei (de ex. 13 V pentru sursa de  $2 \times 15$  V)
- fuga punctului de zero pe scările  $\times 3$  și  $\times 30$  nu depășește  $\pm 5$  mV în condiții normale
- se poate alimenta și din baterii (de ex.  $2 \times 9$  V) dar tensiunea de intrare și ieșire se limitează la 7 V
- se va folosi la intrare cablu de microfon și se va prevede între bornele de intrare o rezistență suplimentară de  $1 M\Omega$  atunci când circuitul nu are continuitate galvanică pentru ca Acc să nu alunecă în limitare

### Comportarea cu frecvență a diodelor

Ca prim pas, în schema 1 s-au măsurat diverse tipuri de diode al frecvență de 1 KHz și tensiunea de intrare de 60 mV, vezi tabelul 3.

Tabel 3

Tip	Marcaj	Tensiunea de ieșire în mV	Tensiunea inversă	Observații	
EFD106	roșu cenușiu	990, 906, 1030, 1010	25 V	Ge	IPRS
EFD108	galben portocaliu	970	100	"	"
EFD110	albastru portocaliu	1000, 1010, 1020, 1050	45	"	"
EFD115	cenușiu	980	45	"	"
OA646		680, 760	40	"	RFT
GA105		750, 980	20	"	"
OA1172		720	-	"	"
Δ2-6		300, 800	10	"	URSS
Δ2-Γ		400, 300, 200, 350	50	"	"
BA159		780	1000	Si	IPRS
1N4148		1030, 1050, 1000, 1000	75	"	"
1N4007		600	1000	"	"

Constatăm că la diverse tipuri de diode tensiunea de ieșire este destul de diferită.

La tipurile EFD, indiferent de variantă, limitele de variație se încadrează în 10% față de valoarea medie, ceea ce evidențiază valoarea curbei de etalonare.

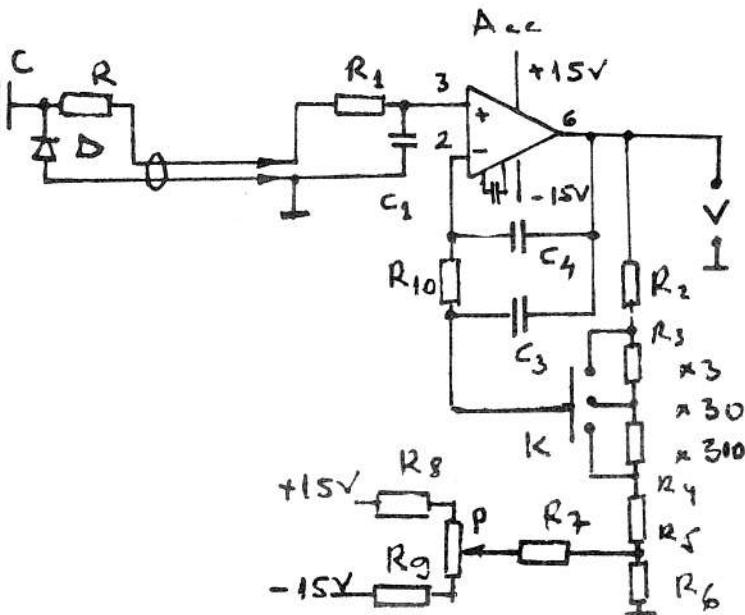
În continuare, tot în schema 1, s-au măsurat la diverse frecvențe diodele EFD și 1N4148. Tensiunea de intrare de la generator (la borna de 100 mV) variază de la o gamă la alta, așa că tensiunile de ieșire trebuie comparate între ele numai la o frecvență dată. Valorile obținute sunt în tabelul 4.

### Obs. 1

pentru frecvențele 0,17 la 60 MHz s-a folosit un generator Philips GM 2882 iar pentru 750 MHz un generator adhoc.

Tabelul 4

Tip	Frecvență						
	0,17	0,5	1,7	5	17	60	750 MHz
EFD106	2150	2700	2900	4100	1600	3800	500 mV
EFD106	2100	2600	2900	4100	1550	4300	300
EFD106	2120	2700	2900	4150	1600	3900	600
EFD108	2150	2800	2950	4100	1500	4000	125
EFD110	1900	2450	2600	3800	1500	3700	750
EFD110	1900	2430	2600	3800	1500	3900	1500
1N4148	1530	2000	2100	3000	900	1100	0



Se constată că, la o frecvență dată, valorile obținute diferă între ele cu 10 - 13%, chiar 15% pentru 60 MHz, ceea ce ar corespunde unei variații de 0,8 la 1,2 dB, deci acceptabil. Se observă de asemenea că la 750 MHz nu se pot obține decât indicații informative. Dioda 1N4148 are un randament mai slab.

### Concluzii

În condiții de temperatură normală diodele EFD se comportă uniform la tensiuni mici de ordinul milivoltilor și acoperă aproape întreg domeniul de frecvențe radio. De aceea s-a folosit o curbă de etalonare standard pentru acest tip de diode, utilizând însă schema 1.

De asemenea Acc cu circuitul integrat BM308 prezintă o deosebită stabilitate. Dacă se dispune de un generator de semnal se pot preacorda circuite rezonante, filtre, optimiza amplificările unor etaje cu tranzistoare sau citi tensiunile la un amplificator de antenă sau nivele pe o linie de transmisie.

Se va ține seama de impedanța de intrare spre a evita erori banale. Se atrage atenția că lipirea diodelor se va face ferindu-le cu o pensetă de încălzire excesivă.

ing. Nicole Kestanian

**HOBY ELECTRIMET** - str. Feleacului nr. 23; bl. 13A; ap.42; tel. 679.85.54 - Radu Ion - oferă:

- cutii RTP;
- surse liniare fixe și reglabile 3 A - 20 A (1 - 24 V);
- circuit intrare frecvențmetru - 250 MHz.

UTILIZAREA ACUMULATOARELOR NI-CD ÎN APARATURA QRP

La alimentarea aparaturii de emisie - recepție portabilă destinată lucrului pe repetoare vechi, se pretează utilizarea bateriilor formate din elemente Ni-Cd etanse tip buton sau cilindrice.

Costul lor, raportul la numărul de cicluri de funcționare este mai mic decât al elementelor galvanice, desigur costul initial este mai mare.

O serie de calități le recomandă ca fiind optime pentru a fi utilizate în scopul enunțat.

Astfel aceste elemente, cu o fiabilitate remarcabilă, sunt etanșe și pot fi depozitate timp îndelungat, indiferent de starea de încărcare. Se pot încărca rapid și au o durată de viață destul de lungă, nu necesită nici un fel de întreținere. La descărcări profunde pot acoperi 500 de cicluri de funcționare, dar la o descărcare până la 50%, pot acoperi peste 2000 de cicluri. Pot fi utilizate în limite termice foarte largi (-40°C. + +50 °C).

Se remarcă de asemenea rezistența la socuri și vibratii.

Semimarca de asemenea rezistența la socuri și vibrări. Suporții încărcării prelungite și descărcări de soc de ordinul a 10 G (G - capacitatea). Au un palier de tensiune constantă

chiar și în regimuri intense.

În tabelul 1 sunt date principalele caracteristici ale elementelor tip buton de fabricație SAFT - Franța, iar în tabelul 2 caracteristicile elementelor tip Ni-Cd cilindrice din seria VR (SAFT).

Deși sunt unele diferențe în recomandările pe care le fac diferiți fabricanți, trebuie reținute următoarele recomandări cu caracter general:

- referitor la regimul de descărcare normală (care se efectuează cu  $I=0,2 \cdot C$  timp de 5 ore) tensiunea limitată este de 1 V/element și numai în regimuri mai rapide (1 - 3 ore) ea poate coborî până la 0,9 V/element.
  - elemente Ni-Cd etanșe ce se descarcă cu  $I_5=0,2 \cdot C_5$  ( $I_5$  - curentul de descărcare în timp de 5 ore) până la tensiunea de 1,1 V/element restituie capacitatea în proporție de 100%.
  - elementele etanșe se pot descărca cu  $I=5 \cdot I_5$  până la 1 V/element, în acest caz debitând 90% din

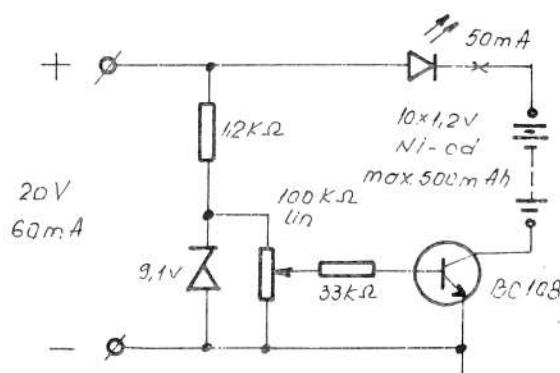


Fig. 1

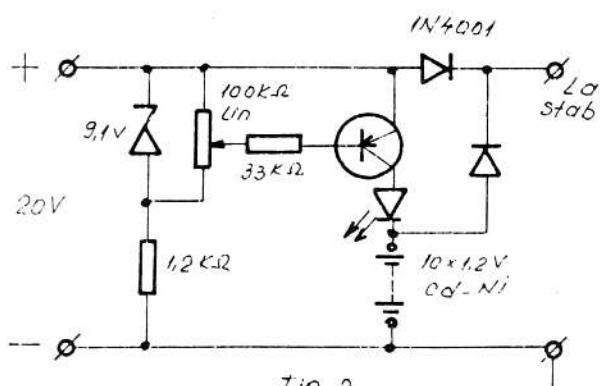


Fig. 2

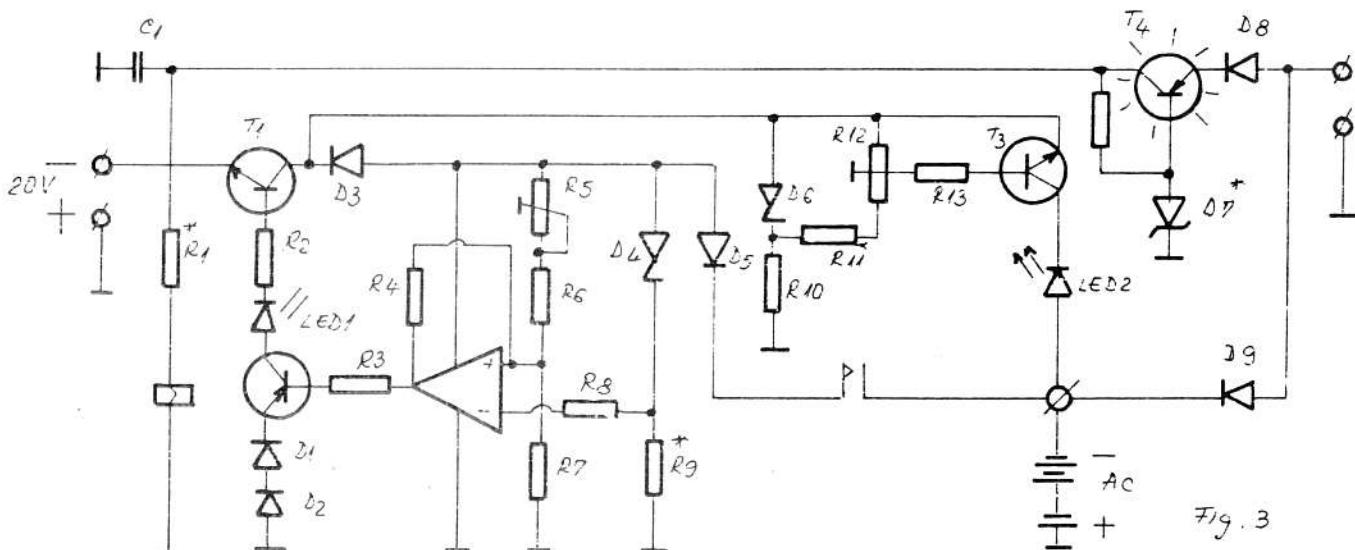


Fig. 3

$R_1$	$R_{14}$	$1K\Omega$	$D_1$	$S_2$	$D_3$	$D_4$
$R_2$		$470\Omega$			$PL6V$	
$R_3$	$R_6$	$4.7K\Omega$		$PL9V$		
$R_4$		$470K\Omega$		$MA741$		
$R_5$		$4.7K\Omega$		$BD139$		
$R_7$	$R_8$	$R_{13}$	$10K\Omega$		$BC308$	

D1	D2	D3	D5	D8	D9	IN4001..4005
D4	PL6V2			R9	R10	R14
D6	PL9V1			R11		
ci	μA741			R12		100
T1	BD139					
T2	BC308					

R9 R10 R14 1.2 k $\Omega$   
 R11 33 k $\Omega$   
 R12 100 k $\Omega$  1/m

T<sub>3</sub> BC 107  
T<sub>4</sub> BD 140  
C<sub>1</sub> 0,1÷0,22 μf.

## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

capacitatea nominală C.

- bateriile constituite din elemente tanșe inseriate nu se vor descărca sub  $0,6U_n$  din cauza probabilității ca unul din elementele constituente să se descarce complet și să-și inverseze polaritatea.
- Referitor la regimul de încărcare normală, acesta se poate efectua fie cu curent  $I=0,1 \cdot C$  se poate aplica oricărui element etanș, indiferent de starea de încărcare, dar încărcarea cu  $0,2 \cdot C$  se aplică numai elementelor descărcate.
- în unele cazuri producătorul recomandă regimuri mai lejere, de exemplu: SAFT pentru elemente cilindrice ( $R_6$ ) tip VR0,5AA recomandă încărcarea cu  $I_{10}$  ( $I=50$  mA timp de 14 ore).
- dacă nu se cunoaște starea de încărcare, ori se efectuează încărcarea cu  $0,1 \cdot C$  timp de 14 ore, sau se descarcă elementul cu  $I=C_5$  până la tensiunea de 1 V după care se încarcă cu  $0,2 \cdot C$  timp de 7 ore. De asemenea indiferent de starea de încărcare, se poate efectua o încărcare lentă, sub un curent constant  $I=0,02 \cdot C$ . La această valoare a curentului, acumulatorul poate fi lăsat fără pericol de supraîncărcare un timp indefinit.
- în situația în care acumulatorul a fost încărcat și nu a fost utilizat o perioadă mai lungă de timp, trebuie să se țină cont de curentul de autodescăcare care este de ordinul  $0,001 \cdot C - 0,005 \cdot C$  (A), impunându-se la aplicarea unei încărcări de întreținere, are va permite utilizarea lui în orice moment.
- datorită posibilităților ca într-o baterie de acumulator să existe diferențe între elementele constituente (tensiuni pe elemente ușor diferite), corectă ar fi încărcarea separată a fiecărui element component al bateriei. Însă această metodă, în practică și în special la nivel de amator este incomod de aplicat. Ca urmare vom căuta elementele care alcătuiesc bateria să aibă tensiuni identice sau foarte apropiate și vom aplica o încărcare a întregii baterii.

Cele câteva scheme propuse convin pe deplin scopului propus, dată fiind simplitatea lor, primele două nu mai necesită comentarii.

Personal, utilizez montajul din fig. 3 pentru alimentarea unui Tx - Rx FM 2 m tip UFT. Acest montaj împreună cu acumulatorii se află montat în echipamentul portabil, permitând fie alimentarea din acumulator, fie dintr-o sursă exterioară de aproximativ 20 Vcc.

Trecerea de la alimentarea de pe acumulator la alimentarea din rețea se face prin introducerea jack-ului în mușa existentă pe panoul aparatului. În acest moment în funcție de starea de încărcare a acumulatorului, este posibilă trecerea acestuia, în mod automat în regim de încărcare. La atingerea unei tensiuni prestabilite prin reglajul lui  $R_5$  încărcarea se întrerupe automat. Din  $R_{12}$  se stabilește valoarea curentului de încărcare. Independent de regimul în care se găsește acumulatorul, echipamentul se poate utiliza în regim staționar fiind alimentat prin stabilizatorul realizat cu  $T_4$ . În acest mod am realizat posibilitatea de a fi în permanență QRV cu echipamentul în regim portabil - independent de rețea - după mai multe ore în care echipamentul a fost QRV în regim de stație fixă, alimentată de la rețea. Rel<sub>1</sub> este de tip miniatură și poate fi înlocuit cu un contact de lucru acționat de jack-ul de conectare a tensiunii de la sursa exterioară. Acest contact permite aplicare prin D<sub>5</sub> a tensiunii de la acumulator, la comparatorul ce utilizează C.I. 741. În situația în care se deconectează alimentarea exterioară, contactul Rel<sub>1</sub> se deschide și se evită consumul inutil din acumulator. Comparatorul, prin T<sub>2</sub> și T<sub>1</sub> comandă aplicarea (sau deconectare) tensiunii de la T<sub>3</sub> care regleză curentul de încărcare al acumulatorului la o valoare ce se stabilește prin R<sub>12</sub>.

LED<sub>2</sub> se poate monta pe panoul echipamentului - prin aprinderea sa, indicând funcționarea în regim de încărcare a acumulatorului.

Datorită celor două diode D<sub>8</sub> și D<sub>9</sub>, cele două surse de alimentare, acumulatorul și sursa exterioară, se pot conecta în paralel pe sarcină. Pentru ca atunci când sunt prezente ambele tensiuni, alimentarea echipamentului să se realizeze din sursa exterioară, la stabilizatorul realizat cu T<sub>4</sub> se alege dioda Zener D<sub>7</sub> în aşa fel încât tensiunea dată după D<sub>8</sub> să fie mai mare cu 0,5 - 0,7 V decât tensiunea acumulatorului în starea încărcată (în felul acesta D<sub>9</sub> fiind blocată).

Întreruperea tensiunii din alimentatorul exterior permite trecerea instantanea a alimentării echipamentului din alimentator.

Schela poate fi îmbunătățită, una dintre soluții fiind, obținerea tensiunii de referință cu ajutorul unui C.I. (ex. 7805), în acest mod variațiile tensiunii în funcție de variațiile de temperatură ale mediului ambient s-ar reduce.

TABEL 1

Tipul	Capacitatea C <sub>5</sub> (mAh)	Grosimea (mm)	Diametrul (mm)
VB 4	40	6	15,7
VB 10	100	5,3	23,0
VB 22	220	7,8	25,1
VB 30	300	5,5	34,7
VB 60	600	9,8	34,7

TABEL 2

Tipul	Capacitatea (mAh)	Dimensiunile (mm)	
		Φ	H
VR 01	100	14,5	18,0
VR 0,45	450	17,3	28,7
VR 0,5AA	500	14,5	50,8
VR 0,7	700	26,1	26,8

### Bibliografie

Acumulatoare electrice - O. Tomuță

Colecția revistei "Tehnium"

Amateur radio technique - G3VA

Anuar "Radiotekhnika 1984"

ARRL Handbook 1990

YO2BBT

Stelian Tănărescu

## CONCURSURI

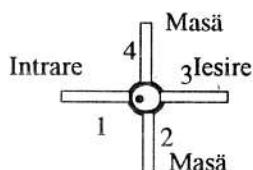
- » IARU Region 1 VHF/UHF/SHF Contest 1994 care se vor desfășura după cum urmează:  
VHF Contest 3 sept. - 14.00 utc - 4 sept. - 14.00 utc.  
UHF/SHF Contest 1 oct. - 14.00 utc - 2 oct. - 14.00 utc  
vă fi arbitrat în acest an de Asociația Radiamatorilor din Elveția.  
Logurile se vor trimite deci la:  
HB9PQX - Rudolf W. Heuberger  
Buchsstrasse 7  
5034 Suhr  
Switzerland •
- » SEANET WW DX CONTEST  
CW 23 - 24 iulie 00.00 - 24.00 UTC  
SSB 20 - 21 august 00.00 - 24.00 UTC  
SB - SO; MB - SO; MB - MO  
Se lucrează cu stații din SEANET AREA RS(T)+001.  
1 pct. QSO M=3 pentru fiecare țară lucrată.  
Log. SEANET Contest 94 9M2 FK Eshee Razak Box 13  
10.700 PENANG MALAYSIA

## AMPLIFICATOARE MONOLITICE DE BANDĂ LARGĂ: MAR-6

Ing. Mihai Tărăță, YO7LHN  
Str. A.I.Cuza, bl.G, sc.2, ap.7  
Craiova, 1100

În numărul 9/1993 al revistei RADIOAMATORUL a fost publicat un articol deosebit de interesant 'SĂ ÎNVĂTĂM DE LA ALpii' (pag.18-20), descriind un receptor cu conversie directă. Interesant pentru că demonstrează odată în plus că și structurile simple pot fi performante, și în al doilea rând pentru soluțiile pe care le propune, posibile datorită tehnologiei moderne. În articolul de fată ne vom ocupa de amplificatorul de radiofrecvență integrat de bandă largă MAR-6, cu intenția de a-l face cunoscut în detaliu, dar și de a folosi acest prilej pentru a exemplifica concepte moderne care ne pot folosi în experiențele ulterioare.

Încep prin a prezenta caracteristicile principale ale amplificatorului MAR-6, care fizic arată ca în figura 1.



**Figura 1.** Amplificatorul MAR-6. Punctul colorat indică intrarea.

Aceste amplificatoare aparțin unei familii, prefixul MAR definind tipul capsulei (de exemplu MAR-SM definește capsula pentru montarea pe suprafață). Această familie cuprinde opt tipuri, MAR-1 ... MAR-8. Dăm mai jos caracteristicile pentru MAR-6:

**Banda (MHz):** 0 - 2000

**Câstig (dB) la MHz:**

20.0	100
18.5	500
16	1000
11	2000

**Putere maximă (dB):**

Iesire (1 dB compresie): +2.0 Intrare (fără pericol): +20

**Domeniu dinamic:**

Coefficient de zgomot (dB) -NF: 3.0 IP3 (dBm): +14.5

**VSWR:**

Intrare 1.5:1

Iesire 1.4:1

**Valori maxime la 25°C:**

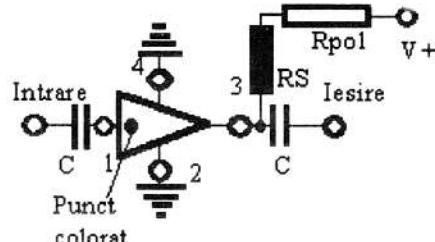
I(mA): 50

P(mW): 200

**Putere în curent continuu la terminalul 3:**

Curent (mA): 16 Tensiune (V): 3.5

Schema de utilizare este dată în figura 2:



**Figura 2.** MAR-6. Circuit de utilizare

Amplificatoarele din această familie sunt proiectate să lucreze pe impedanțe de  $50 \Omega$ , sunt stabile și ușor de folosit dacă sunt asigurate o împământare și alimentare corecte și dacă sunt minimizeze elementele parazite.

În cazul că MAR-6 este folosit în sisteme de  $75 \Omega$ , câstigul este practic același, iar  $RL$  (v. anexa) este mai bun decât 9 dB în tot domeniul. La frecvențe înalte este o oarecare îmbunătățire în  $RL$  probabil datorită efectului de acordare a elementelor parazite.

În cazul montării pe plăci din sticlotextolit gros de 1,6 mm, traseele trebuie să aibă cca. 4 mm lățime pentru a asigura o impedanță de  $50 \Omega$ . Este recomandabil ca impedanțele să fie cât mai apropiate de această valoare pentru a asigura maximul de performanță. Sticlotextolitul se comportă bine până la frecvența de 2 GHz, nefiind sensibil la umezeală sau căldură.

Asa cum am menționat mai sus, trebuie acordată atenție limitării elementelor parazite, ceea ce bineînteles este cu atât mai important cu cât frecvența de lucru este mai mare. Amplificatorul trebuie montat pe fata cu cablaj pentru minimizarea inductanelor trecerilor prin cablaj existente în varianta curentă de montare. Modificările bruste în lățimea liniilor de cablaj duc la efecte parazite numite discontinuități în prag, care în mod simplificat reprezintă o inductanță suplimentară serie de 0,05-0,2 nH. O soluție este îngustarea treptată a liniilor de cablaj până la lățimea terminalelor amplificatorului. Frângerea liniilor de transmisie cauzează de asemenea efecte parazite, soluția în acest caz fiind rotunjirea colturilor.

Planurile de masă trebuie să păstreze cât mai largi posibil, limitând în același timp căile de circulație a curentilor de radiofrecvență de întoarcere, mai ales la terminalele de împământare ale amplificatorului. Dacă în acest scop sunt folosite treceri prin placat, ele trebuie să fie plasate direct sub terminalele de împământare ale lui MAR și cât mai aproape de capsula. Dacă împământarea nu este corectă, poate să apară o scădere cu 1 dB a câstigului la 1 GHz pentru o inductanță suplimentară de 2 nH a terminalului.

Pentru a oferi performanță maximă, MAR trebuie alimentat corect. Rețea internă de rezistoare determină polarizarea corectă a tranzistorilor; utilizatorul nu trebuie decât să asigure alimentarea corectă la terminal, care se face prin intermediul rezistorului  $R_{pol}$  (fig.2). Aceasta compensează creșterea factorului de amplificare în curent  $\beta$  cu temperatură prin scăderea tensiunilor de colector la tendința de creștere a curentului de colector. În plus acest rezistor

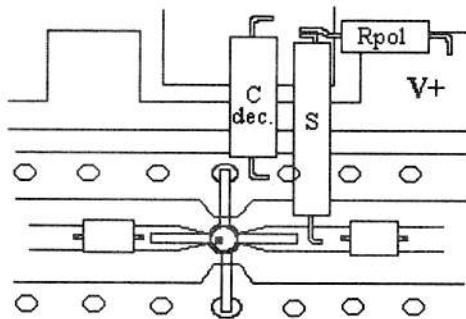
## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

își schimbă el însuși valoarea cu temperatura. Pentru aceasta sunt recomandate rezistoare din carbon, cu coeficient pozitiv de temperatură. Pentru o stabilizare în domeniul de temperatură -10°C .. 100°C, este necesară o tensiune de 1.5 V pe rezistorul Rpol. Cu cât este mai mare această tensiune, cu atât este mai stabil circuitul. Pentru o polarizare constantă, câstigul scade cu creșterea temperaturii. O tensiune de cca. 2 V pe rezistorul Rpol permite și compensarea cu modificarea câstigului, ducând la aplativarea curbei câstigului în tot domeniul de temperatură. Pentru MAR-6, valoarea rezistorului Rpol este:

$$R_{pol} = (V^+ - 3,5) / 16 \text{ k}\Omega.$$

Pe liniile de intrare și de ieșire sunt folosite condensatoare de blocare pentru a izola rețeaua de polarizare de impedanțele sursei de semnal și a sarcinii. Evident aceste capacitate limită și răspunsul în frecvență al amplificatorului global. Răspunsul în joasă frecvență este determinat de valoarea condensatorului: el trebuie să fie destul de mare pentru a fi "scurtcircuit" la cea mai scăzută frecvență de lucru, iar frecvența superioară este limitată de inductanța parazită asociată condensatorului, fiind de fapt

Figura 3. MAR-6. Montajul practic.



frecvența la care aceste elemente rezonă. Trebuie să folositi condensatori cu  $Q_s$  mare ( $Q_s$  este definit ca raportul între reactanță capacitive și reactanță parazitară). Este recomandabil să folosim un soc de radiofrecvență în serie cu rezistorul Rpol (figura 2), pentru că acesta să nu apară în paralel cu circuitul de sarcină (într-o schema echivalentă). Ca regulă, impedanța socului plus valoarea lui Rpol este bine să aibă cca. 500 Ω. Între Rpol și S se poate conecta un condensator de bypass (la masă) de cca. 1 - 10 μF pentru a asigura o impedanță scăzută semnalelor care mai trec prin soc.

În figura 3 este prezentată o sugestie pentru circuitul practic, cu mențiunea că pot fi cascadate fără probleme mai multe etaje.

Prezentăm în continuare un mic dicționar de termeni utili privind amplificatoarele moderne:

**Punctul de compresiune de 1dB** definește nivelul de ieșire la care câstigul amplificatorului este cu 1 dB mai mic decât câstigul la semnal mic, sau este comprimat cu 1 dB.

**Directivitatea (activă)** este definită ca diferență între izolatie și câstigul direct în dB. Este o indicatie a izolării sursei de sarcină, sau cât de mult este afectată impedanța de

intrare de impedanța de sarcină, și impedanța de ieșire de la surse. Cu cât este mai mare, cu atât izolarea este mai bună.

**Domeniul dinamic** este domeniul de putere în care un amplificator lucrează liniar, cu limita de jos depinzând de factorul de zgromot și limita de sus ca funcție de punctul de compresiune de 1 dB.

**Câstigul direct (G)** este raportul între puterea de ieșire și puterea de intrare în semnal mic, în domeniul liniar, cu semnal aplicat la intrare. Valoarea în dB este:

$$G_{dB} = 10 \log_{10} G.$$

**Izolatia** este raportul între puterea aplicată la ieșirea amplificatorului și cea măsurată la intrarea sa.

**Factorul de zgromot (F)** este raportul între raportul puterilor semnal/zgromot la intrarea unui amplificator și același raport la ieșire. Coeficientul de zgromot NF în dB este:

$$NF = 10 \log_{10} F$$

**Pierderea de întoarcere (RL)** este raportul între puterea reflectată și puterea incidentă, sau în dB:

$$RL = -20 \log |\rho|$$

unde  $\rho$  este coeficientul de reflexie.

**Punctul de interceptare de ordinul trei pe două tonuri (Two-tone Third-order intercept point)** este o măsură a produselor generate de un al doilea semnal care sosesc la intrarea unui dispozitiv, de ex. un amplificator. dacă  $f_1$  și  $f_2$  sunt frecvențele celor două semnale care sosesc la intrare; amplificatorul generează produse de intermodulație la ieșire datorate neliniarităților inerente, de frecvență

$$+- m * f_1 + n * f_2, m \text{ și } n \text{ fiind numere întregi pozitive.}$$

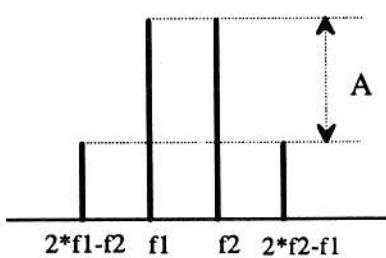
Ordinul de intermodulație este definit ca  $m+n$ . Din această definire,  $2*f_1-f_2$ ,  $2*f_2-f_1$ ,  $3*f_1$  și  $3*f_2$  sunt produse de ordinul trei. Primele două se numesc produse pe două tonuri deoarece sunt generate când se aplică două tonuri simultan la intrare, iar ultimele sunt numite produse de ordinul trei pe un ton. De exemplu dacă 14,01 și 14,02 MHz sunt cele două semnale, atunci 14 și 14,03 MHz sunt produsele de ordinul trei pe două tonuri, iar 42,03 și 42,06 sunt produsele de ordinul trei pe un ton. După cum se vede produsele de ordinul trei pe două tonuri sunt foarte dificil de filtrat, deoarece sunt foarte apropiate, și de aceea sunt de mare importanță în proiectarea sistemelor.

În regiunea liniară, produsele de ordinul trei descresc/cresc cu 3 dB pentru fiecare 1 dB descreștere/creștere a puterii de intrare, iar puterea semnalului de ieșire descrește/crește cu 1 dB pentru fiecare 1 dB al puterii de intrare, deci panta asociată produselor este mai mare. Într-un sistem XY (X puterea de intrare, Y puterea de ieșire), cele două drepte de pante 1dB, respectiv 3dB, se intersectează într-un punct numit punct de interceptare de ieșire, IP3:  $IP3(dBm)_{ies} = Pies(dBm) + A/2$ , unde  $Pies(dBm)$  este puterea de ieșire a fiecărui ton și  $A$  este diferența puterii de ieșire și a nivelului de intermodulație. Asemănător se calculează IP3 de intrare, considerând puterea la intrare.

Ca regulă generală, IP3 de ordinul doi este cu 18-20 dB deasupra punctului de compresiune de 1 dB, iar punctul de ordinul trei este cu 10 dB deasupra punctului de compresiune de 1 dB.

În spectru, A măsoară efectiv diferența între componente fundamentale (f1, f2 care se iau egale pentru măsurare) și

produsele de intermodulatie  $2*f_1-f_2$ ,  $2*f_2-f_1$  (figura 4).



**Figura 4. Produsele de intermodulatie**

**Raportul undelor stationare în tensiune (VSWR) este legat de pierderea de întoarcere RL prin relația:**

$$VSWR = \frac{1 + 10^{-RL/20}}{1 - 10^{-RL/20}}$$

Invers, dat fiind VSWR putem calcula coeficientul de reflexie:

$$|\rho| = \frac{VSWR - 1}{VSWR + 1}$$

si respectiv pierderea de întoarcere:

$$RL = -20 \lg \frac{VSWR-1}{VSWR+1}$$

## Bibliografie

The ARRL Handbook 1993, p.12.21-12.28

RF/IF Designer's Handbook, Mini-Circuits, p.3.2-3.23

Radioamatorul 9/93, p.18-20

## **TRANSCEIVER U.S.**

- partea a-II-a -

Schema bloc a transceiverului se arată în fig. 1b.

Semnalele din antenă intră în receptor prin circuitul de adaptare, cuploul direcțional, filtre și atenuatorul cu diode PIN.

Există 7 filtre trece-jos și 3 filtre trece-sus. Selectia se face prin circuite logice comandate din sintetizorul de frecvență.

De la attenuatorul cu diode PIN semnalele trec printr-un FTJ (32 MHz) și se aplică la mixerul dublu echilibrat (SRA3H).

Nivelul oscilatorului este mare: +17 dBm. Semnalul de ieșire (41 MHz) este amplificat cu 10 dB într-un etaj push-pull, ce folosește 2 FET-uri de putere (CP643). Amplificatorul push-pull asigură o sursă ideală, de bandă largă, pentru mixer și compensează părederele de inserție ale filtrului cu cristale ce urmează. Filtrul are o bandă de 3,5 KHz și un factor de formă de 1,2 ( $B_{e0dB}/B_{e0dB}$ ).

Urmează un etaj cascodă ce reprezintă un zgomot redus și asigură o bună adaptare pentru filtru.

Semnalul de 41 MHz este adus apoi prin mixare (SRA-1) la 9 MHz.

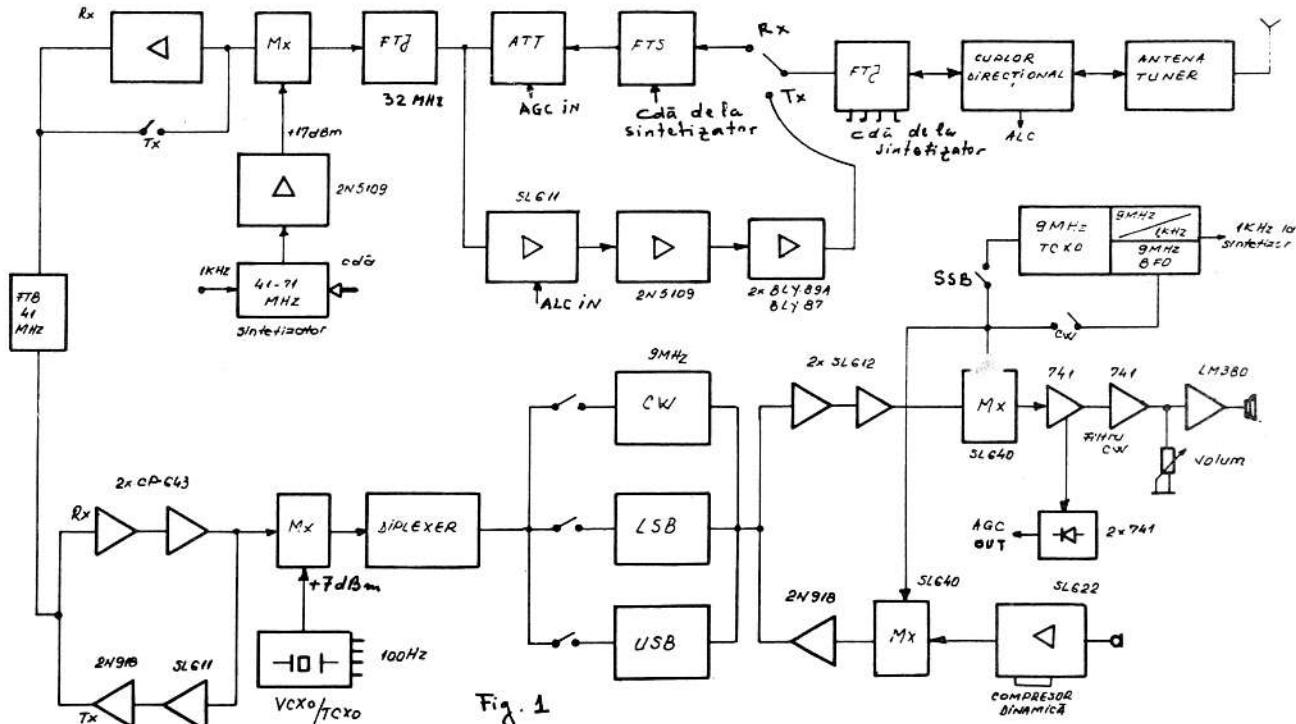
Un atenuator între etajul cascod și mixer este reglat pentru un căstig minimal, atât cât este necesar pentru a asigura performanțe bune la semnale cu nivele ridicate.

AFI de 9 MHz are un câștig de 60 dB și este urmat de un mixer activ dublu echilibrat pentru lucru în CW și SSB.

Tensiunea pentru AGC este asigurată de JF. AJF asigură la ieșire 2 W.

Pentru lucru în CW se poate folosi și un filtru activ ce îmbunătățește selectivitatea.

La emisie, semnalele de la un microfon dinamic, având



## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

impedanță de  $200 \Omega$ , se aplică la un compresor de dinamică.

Se asigură un nivel audio aproximativ constant, ce se aplică la un mixer dublu-echilibrat rezultând semnal SSB.

Urmează un amplificator cu 2N918 și filtrele cu cristale pentru cele două benzi laterale.

O tensiune continuă poate dezechilibra modulatorul echilibrat pentru a produce semnalul de purtătoare când se lucrează în regim CW.

La ieșirea filtrelor de 9 MHz, semnalele sunt translatate la 41 MHz în mixerul dublu-echilibrat (SRA-1) și apoi amplificate.

Semnalele de 41 MHz trec printr-un filtru cu cristale și prin alegerea optimă a timpului de "atac" și "cădere" a ALC-ului, se realizează o bună compresie de RF. Armonicele și benzile laterale generate în procesul de compresie sunt eliminate de filtrul cu cristale de 41 MHz.

Urmează un FTJ cu frecvență de tăiere de 32 MHz. Semnalele se amplifică la 20 mW pentru a putea excita un PA de 20 W. De la sintetizor se selectează automat unul din cele 7 filtre. Prin cuploul direcțional ((traductorul de SWR și ALC) semnalele ajung la antenă.

La funcționarea în regim CW, semnalul de referință de 1 kHz, necesar sintetizatorului, se transformă în semnal sinusoidal și se aplică la AJF ca oscillator tonal. O tensiune continuă dezechilibrează, cum s-a mai spus, modulatorul echilibrat generând o purtătoare de 9 MHz, care trece prin filtrul de CW. Apoi semnalul se prelucrează identic cu cel SSB.

Circuitul de acord al antenei permite de exemplu o adaptare a unui baston de 6 m chiar la 1,25 MHz.

Circuitul ALC se arată în fig. 2.

Tensiunile proporționale cu puterea directă și reflectată sunt folosite în 2 scopuri și anume:

a) vârfurile puterii directe produc acționarea ALC-ului.

Primul circuit 741 funcționează ca un amplificator cu prag, în timp ce al doilea circuit 741 funcționează ca un

integrator Miller având timp rapid de "atac" și timp lung de "cădere". Aceasta este ideal pentru compresia de RF (limitările cu durata de câteva msec.).

b) circuitul detectează puterea reflectată protejând etajul final de putere. În poziția "acord" amplificatorul de putere asigură un nivel constant la ieșire de 2 W, nivel suficient pentru acordul antenei.

Combinarea de  $120 \Omega$ ,  $100 \Omega$  - semireglabil și  $0,22 \mu\text{H}$  realizează o compensare în frecvență, asigurând o funcționare constantă a cuplului direcțional în toată gama frecvențelor de lucru.

După cum s-a spus, filtrele sunt selectate funcție de frecvența sintetizatorului cu ajutorul unor relee miniatură. Un set optional de FTS la intrare se recomandă pentru a îmbunătăți intermodulațiile de ordinul 2.

Circuitele de intrare în receptor sunt redate în fig. 3.

Trecând prin FTS cu frecvență de tăiere 1,5/1,6 MHz semnalele din antenă ajung la atenuatorul cu diode PIN, care prezintă impedanțe de intrare și ieșire aproape constante în întreaga gamă de frecvențe.

Tensiunea de AGC preluată de la AJF se aplică printr-un amplificator de c.a. (perechea de tranzistoare npn, npn) la atenuatorul π realizat cu cele 3 diode PIN.

Un semireglabil de  $100 \text{ k}\Omega$  permite reglarea pragului de declanșare a AGC-ului la  $3 - 5 \mu\text{V}$  - semnal de intrare. Dinamica sistemului de reglaj automat: 60 dB

FTJ cu frecvență de tăiere 32 MHz și mixerul dublu echilibrat de nivel mare, ce urmează după atenuator, lucrează atât la receptie cât și la emisie.

În regim de emisie semnalul de intrare de 41 MHz de la filtrul de cristal este convertit în semnal cu frecvență dorită în mixerul dublu - echilibrat. Combinarea serie a rezistenței de  $47 \Omega$  și  $C=6,8 \text{ pF}$  asigură o sarcină adecvată pentru mixer în regim emisie pentru a menține produsele IMD sub nivelul de distorsiuni

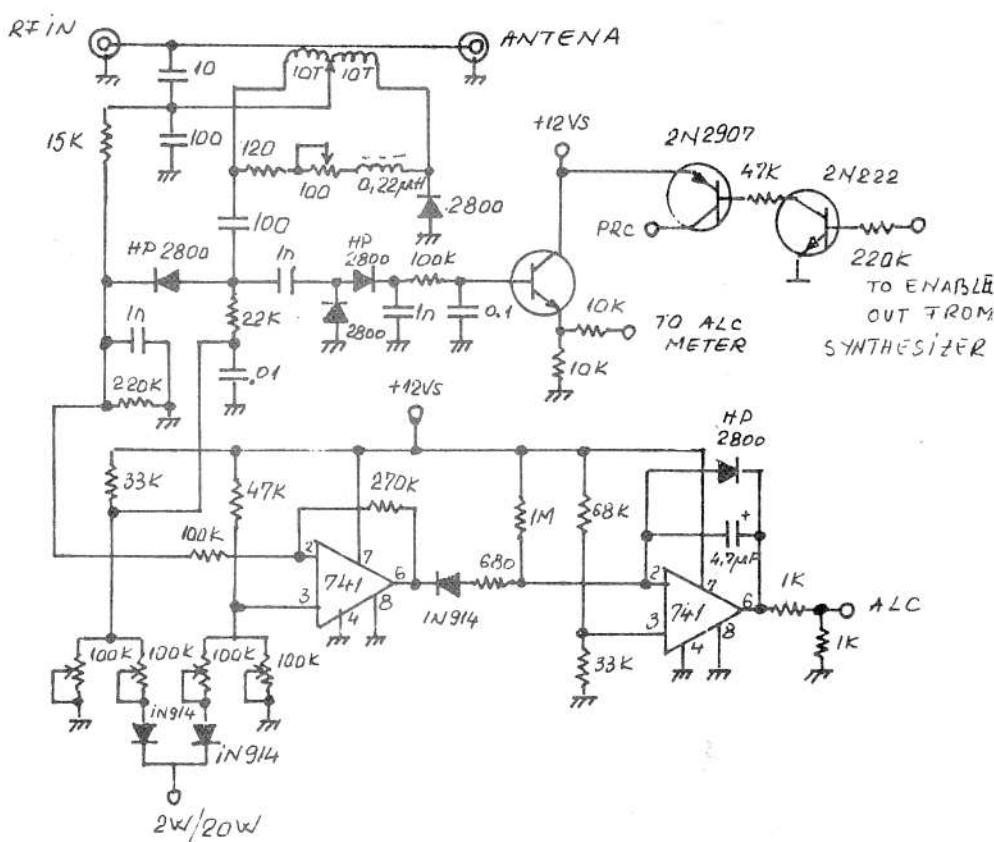
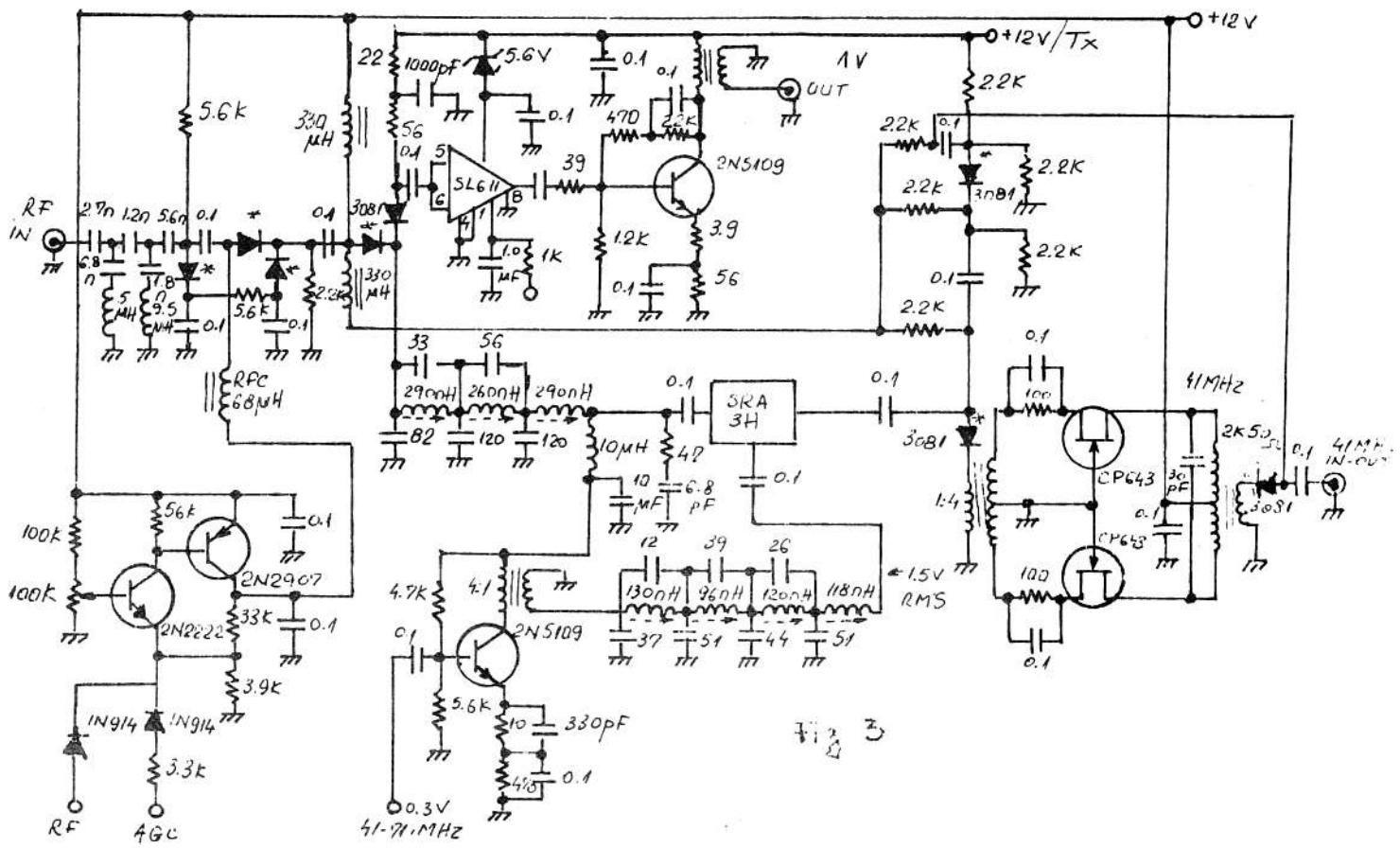


Fig. 2.

### QSL INFO

5N0SVL	4X1UF
5U70	JA3XCU
5U7K	JA3XCU
5V7GL	EA5WX
8Q7AB	DK1RP
8Q7LX	DF5WA
9J2LA	DL7VLA
9J2PI	KB0KVA
9J2TM	DL7VTM
9L2SH	K4ZLE
9X50M	DF9TA
A35CC	J11NJC
AR5N	SP5DIR
C30EJA	PIRATA
C31/OZ1JK/M	PIRATA
C31AZ (SSB)	PIRATA
C31LX (CW)	PIRATA
C31NP	PIRATA-1993
D2EV	DL3KBQ
EA1AAD/P	EA5OL
EA2CMW/P	EA2CMW
ED5SCV	EA5FKX
EK7M	PIRATA
F6KFV/P	F6KFV
FG/KA3DSW	KA3DSW
FH/DF9PG	DK2BI
FH/DJ2BW	DJ2BW



de la ieșirea ARF.

Filtrul TJ de 32 MHz elimină armonicele nedorite.

În regim de recepție amplificatorul push-pull cu FET-uri asigură sarcina de bandă largă necesară mixerul și amplifică semnalele cu cca. 10 dB.

În regim de emisie circuitul este șuntat de diode de comutare.

Etajul cu 2N5109 amplifică semnalele de la sintetizatorul de frecvență cu +17 dBm. Etajul are la ieșire cca. 300 mW.

Pe placă există și un SL 611 montat ca preamplificator și un driver 2N5109 care aduce semnalul de 9 MHz la cca. 1 V. SL - 611 este de asemenea comandat de tensiune ALC.

Traducere și prelucrare YO3APG  
- va urma -

### AMINTIRI DIN LOG-UL STĂIEI YO5CCF (EX YO5LX)

În data de 15 februarie anul curent s-au împlinit 33 de ani de la evenimentul la care am participat și ca radioamatator și anume o eclipsă totală de soare.

În data de 15 februarie 1961 am luat parte, începând cu orele 08.44 timpul local, la observarea influenței eclipsei totale de soare asupra modului de propagare a undelor electromagnetice.

În jurul orei 08.44, a început să se observe producerea eclipsei de soare, treptat, discul lunii a acoperit soarele iar în jurul orei 09.59 timp local, soarele a început să apară ca un corn subțire, iancandescenț. În același timp, pe pământ au început să apară umbre fugări determinate de unele fenomene optice în atmosferă. În jurul orei 11.10 timp local, eclipsa a luat sfârșit. La ora 08.00 condițiile meteo la Cluj erau: vizibilitate 10 Km, aer cețos, plafon peste 5000 m, acoperire 1/10, vânt calm, presiunea 746, temperatură -6°.

Începând cu orele 08.48 am început să lucrez în banda de 7 MHz și să transmit controale stațiilor YO, astfel:

La orele 09.41 s-au observat paraziți atmosferici.

La ora 09.00 condițiile meteo erau: vizibilitate 5 Km, plafon peste 5000 m, acoperit 1/10, vântul de la 090 grade cu 2 - 6 Km/oră, temperatură -5°.

ora locală	indicativ	RSM
08.48	YO3KAA	585
08.52	YO4KCA	585
08.52	YO7EF	585
08.53	YOKAA	595
08.54	YO2KBB	578
08.57	YO5AF	595
09.02	YO2CY	565
09.18	YO2XG	565
09.18	YO2BU	585
09.20	YO3KAA	599
09.25	YO2KAC	595
09.31	YO6KAF	575
09.32	YO2KBB	595
09.39	YO3KAA	599
09.56	YO4KCA	585

YO5CCF  
Cimpoca Dumitru  
P.O. Box 168  
R-3400, Cluj

## ECHIPAMENT PENTRU BENZILE UHF

## C. Mixer de emisie și amplificator (unitatea 3)

Acest modul este probabil cel mai complicat din construcția întregului transverter și necesită o realizare îngrijită precum și un reglaj corect. Schema electrică este arătată în figura 1. Semnalul de 144 MHz este adus printr-un potențiometru semireglabil prin care se poate doza nivelul acestuia. În mod normal, este suficient un semnal de maxim 50 mW cu frecvență de 144 MHz. Semnalul de 288 MHz este adus de la oscilator cu un cablu coaxial. Etajul mixer este realizat cu două tranzistoare mosfet dubla poartă de tip BF 960. Se va încerca pe cât posibil folosirea a două tranzistoare cu caracteristici cât mai apropiate. Atenție deosebită trebuie acordată liniilor L3, L4, L5, L6 care au un rol esențial în buna funcționare a montajului. Condensatorii semireglabili pot fi ceramici, dar de bună calitate. Recomand pentru condensatorul C5 o construcție cu dielectric aer sau teflon. După mixare, semnalul de 432 MHz este amplificat în trei etaje urmând ca la ieșirea acestora să se obțină o putere cuprinsă orientativ între 20 și 80 mW, în funcție de calitatea componentelor și de acuratețea reglajelor. Între liniile L4 și L5 montat un ecran din tablă de alumă.

În locul tranzistorilor BFY 90 se pot utiliza cu bune rezultate tranzistori de tip BFR 90, 91 etc., dar este nevoie de ușoare modificări a rezistențelor de polarizare. În figura 2 sunt arătate datele bobinelor și liniilor utilizate în această unitate. Construcția este realizată pe circuit imprimat dublu placat, dar spre deosebire de modulele anterioare există trasee pe ambele fețe. Circuitele imprimate sunt arătate în figurile 3 și 4, scara 1:1. Pe partea superioară a circuitului imprimat se găsesc doar câteva "insule" în zona mixerului, restul circuitului rămâne ca plan de masă, în dreptul găurilor de montare a componentelor se practică degajări în folia de cupru de pe față superioară a plăcii. Pe partea inferioară a circuitului imprimat se găsesc traseele de legătură între terminale dar nu există plan de masă. Conexiunile care trebuie făcute la masă se execută pe față superioară a circuitului imprimat. Modulul este montat într-o cutie executată din cablu imprimat, în maniera celor descrise în anterior. De asemenea trebuie prevăzut și un capac din același material, care are practicate găuri în dreptul trimerilor.

Pentru efectuarea reglajelor este nevoie de un generator de semnal, un frecvențmetru numeric, o sondă de radiofrecvență și o sarcină artificială de 50 ohmi. Se injectează semnal cu frecvență de 432 MHz de la generator în baza tranzistorului T3, prin condensatorul C10. Ieșirea modulului este închisă pe o sarcină de 50 ohmi și are cuplată o sondă de radiofrecvență. Se încearcă ajustarea tuturor trimerilor pentru semnalul de ieșire maxim. Dacă nu reușim de prima dată, se va încerca acordarea fiecarui etaj separat. În momentul cind obținem maximul de semnal pe sarcina de la ieșire, decuplam generatorul și verificăm dacă nu apar autooscilații.

Dacă apar autooscilații trebuie verificat etajul din care provin, înălțatură și se va executa din nou acordul. Se dezlipesc rezistența R6 la capătul dinspre sursa de alimentare și generatorul se cuplează printr-un link la circuitul rezonant L3, C5. Urmărind semnalul de ieșire se acordează cele patru circuite rezonante pe amxim de semnal.

Se verifică din nou dacă nu apar autooscilații. Lipim înapoi capătul rezistenței R6 și injectăm semnalele de 144 și 288 MHz.

Dacă pînă acum totul a fost corect reglat, pe sarcină artificială de la ieșirea unității trebuie să apară un semnal, chiar și de amplitudine foarte mică.

Reacordăm ușor toate circuitele rezonante pentru maximul semnalului de ieșire. Se întrerupe alimentarea mixerului cu semnal de 288 MHz de la oscilatorul local și urmărim semnalul de ieșire. Dacă totul este în regulă, la ieșirea modulului nu trebuie să avem semnal. În cazul în care oprind injectarea semnalului de 288 MHz, la ieșire mai există totuși semnal, chiar dacă foarte mic, atunci acesta provine fie din prezența unor autooscilații, fie este frecvența triplată a semnalului din 144 MHz. Dacă avem posibilitatea încercăm să măsurăm cu un frecvențmetru. În cazul în care concluzionăm că este vorba de triplul frecvenței de 144 MHz este prea mare și mixerul lucrează în regim de triplare. Putem reduce nivelul acestuia din potențiometrul semireglabil R1 pînă cînd semnalul de la ieșire dispare. Trebuie din nou refăcute acordurile și verificată buna funcționare a modulului.

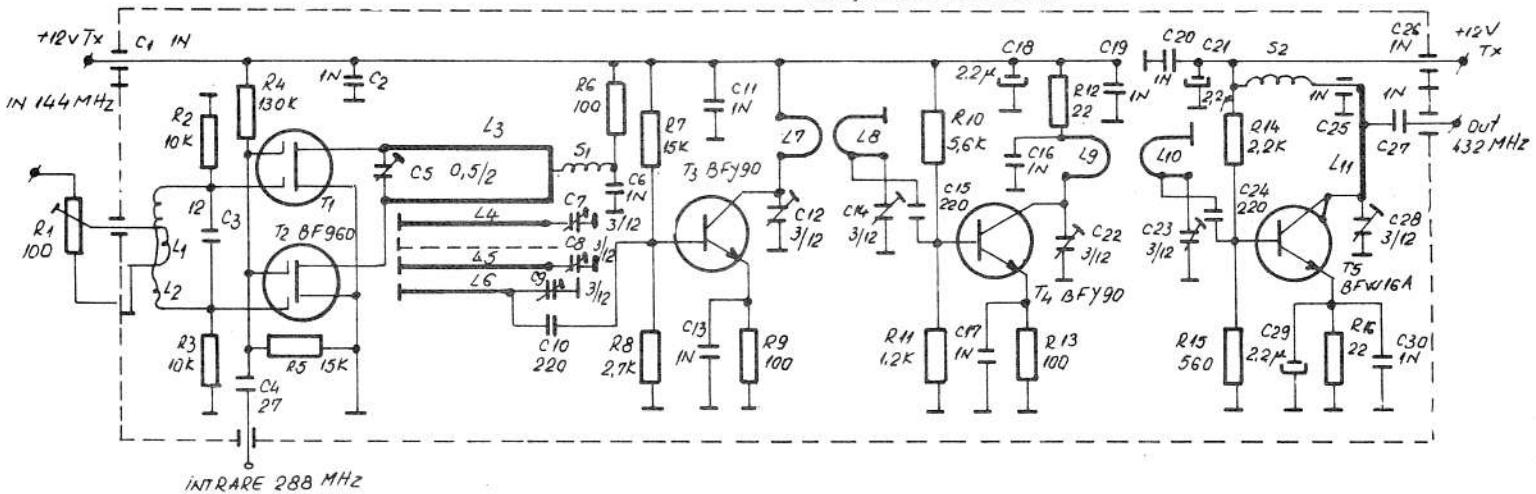
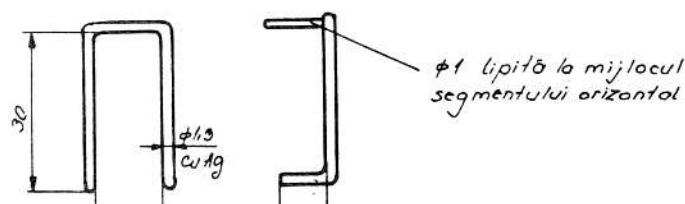


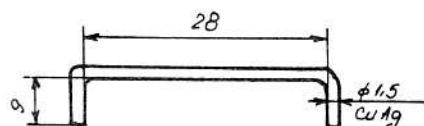
Fig. 1. Schema electrică U3

Tabel cu bobine și linii

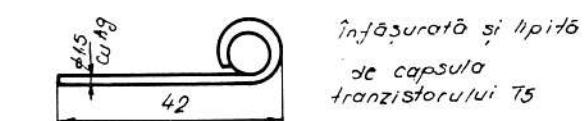
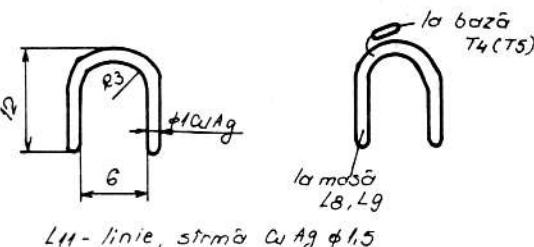
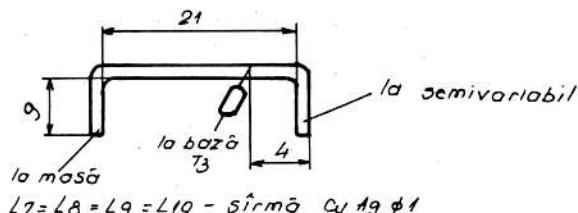
- L1 - 2 spire  $\phi 0.5$  izolată cu PVC, în aer pe  $\phi 5\text{mm}$   
Este intercalată la mijlocul bobinei L2  
L2 - 6 spire cu sîrmă CuAg  $\phi 1$ , în aer pe  $\phi 6.5$  pas 1.5mm  
L3 - linie, sîrmă CuAg  $\phi 1.5\text{mm}$



L4 = L5 - linie, sîrmă CuAg  $\phi 1.5\text{mm}$



L6 - linie, sîrmă CuAg  $\phi 1.5\text{mm}$



S1 - 7 spire cu Em  $\phi 0.2$  în aer pe  $\phi 3$   
S2 - 6 spire cu Em  $\phi 0.5$  cu aer pe  $\phi 5$   
Se montează sub circuitul imprimat

Fig. 2. Sutele bobinelor și liniei.

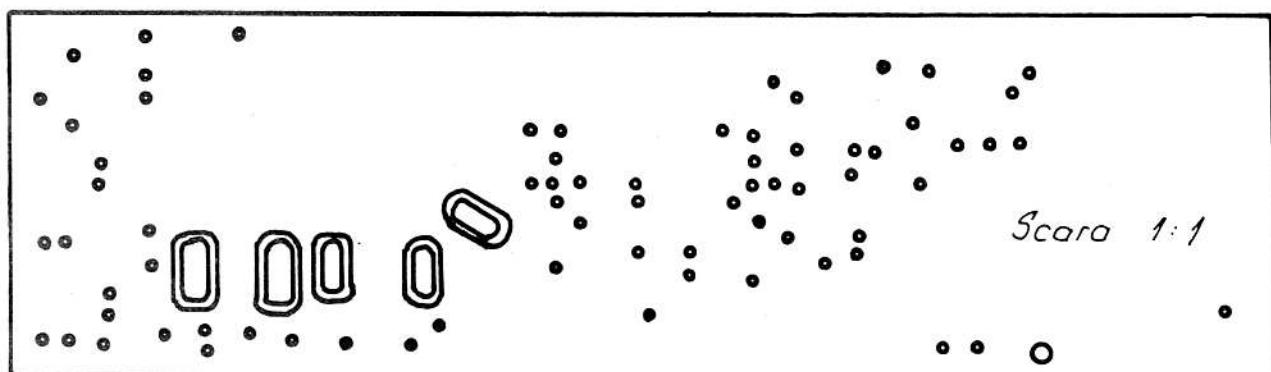


Fig. 3. Partea superioară a circuitului imprimat  
Vedere dinspre partea plantată

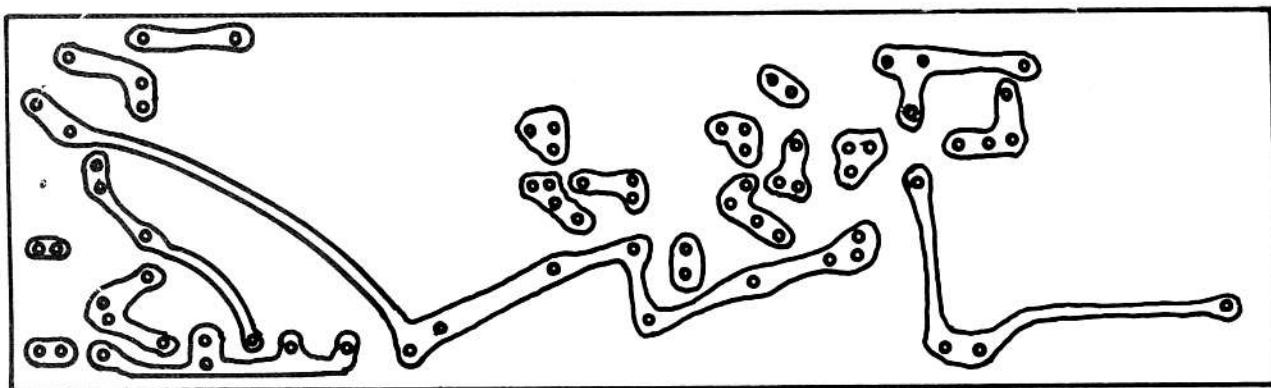


Fig. 4. Partea inferioară a circuitului

S-ar putea să fie nevoie să refacem acest ciclu de cîteva ori dar vom obține un semnal curat în 432 MHz. De asemenea trebuie refăcute acordurile și în momentul în care vom pune capacul cutiei. Trebuie și aici observat că banda de trecere este relativ îngustă și se vor face reglajele folosind un semnal din emițătorul de 144 MHz care are astfel aceeași frecvență încât transpusă în 432 MHz va acoperi zona care ne interesează. De exemplu, dacă am găsit un cristal care dă posibilitatea să ne coincidă capetele de bandă și dorim să folosim transverterul pentru concursuri și lucrul DX atunci vom acorda etajele respective în jur de 432,100 MHz ceea ce corespunde unui semnal de 144,100 MHz. De asemenea, dacă este posibil se va încerca vizualizarea semnalului de ieșire cu un analizor de

spectru și se va măsura puterea obținută.

In varianta construită de mine după ce am făcut reglajele în varianta am încercat refacerea lor folosind aparatul mai complexă dar rezultatele au fost foarte apropiate.

In orice caz, semnalele nedeterminate sunt situate la cca minus 45 dB față de semnalul de 432 MHz util. Puterea la ieșire a fost măsurată la 45 mW. Atrageți atenția că și semnalul de 144 MHz trebuie să aibă o puritate spectrală corespunzătoare, de asemenea și cel ce provine de la oscilatorul de 288 MHz, așa cum am arătat.

- va urma -

ing. Folea Ion - Y05TE -  
Box 168; 3400-Cluj

## PROCESOR DE VORBIRE AUDIO

### Descriere tehnică:

Procesarea este o consecință a faptului că energia vorbirii se aseamănă cu un semnal modulat în amplitudine. Forma de undă a vorbirii prezintă multiplicarea unui înveliș care variază lent, conținând energie sub 100 Hz, cu un semnal de frecvență vocală cuprins între 300 și 3000 Hz. În mod analog, un modulator A/M multiplică un semnal de joasă frecvență care variază în amplitudine (conform modulației aplicate) cu o purtătoare de înaltă frecvență de amplitudine constantă. Astfel învelișul formei de undă a vorbirii corespunde modulației A/M, iar porțiunea de frecvență a vocii, corespunde purtătoarei.

Notă că purtătoarea vocii în realitate variază continuu în frecvență, diferit de cazul A/M de frecvență fixă convențional, dar este constantă în amplitudine. Scopul acestui procesor de vorbire este de a reproduce doar porțiunea purtătoare a vorbirii. Învelișul vocii este separat de purtătoarea vocii și întrucât spectrele de frecvență respective ale lor nu coincid parțial, învelișul poate fi filtrat, lăsând numai purtătoarea (vezi fig. 1).

Pentru a separa învelișul și purtătoarea, semnalul vocal este trecut prin un amplificator logaritmic care efectuează operațiunea matematică de logaritmare. Prin analogie cu modelul A/M, acest semnal poate fi reprezentat ca produs matematic:  $E \times V$ , unde E reprezintă învelișul, iar V purtătoarea vocii, ambele fiind funcții de timp. Logaritmarea produsului produce  $\log(E \times V) = \log E + \log V$ .

$$\log EV = \log E + \log V$$

(o binecunoscută proprietate a logaritmilor)

Componentele învelișului și purtătoarei sunt apoi separate în termeni și logaritmii lor și acum este o problemă relativ simplă să procesăm cele două componente independent. Un filtru trece-sus atenuază în mod adecvat formă de undă a învelișului lăsând să treacă purtătoarea vocii de o frecvență mai înaltă. Semnalul rămas este  $\log V$ . El trece prin un amplificator de logaritm invers, care produce la ieșire semnalul V. Rezultatul este purtătoarea de voce de amplitudine constantă.

### Descrierea circuitelor:

Apar unele aspecte adiționale când cineva încearcă să

implementeze schema precedentă. Acestea vor fi considerate acum într-o operațională pas cu pas a procesorului. Cititorul este trimis la diagrama bloc dată în fig. 2 și circuitul arătat în diagrama din fig. 3. Amplificatorul vocal U<sub>1</sub> mai întâi menține semnalul audio de la intrare la un nivel convenabil și utilizabil. Înainte de logaritmare, ieșirea din U<sub>1</sub> trebuie să fie rectificată trecând numai componenta pozitivă, deoarece amplificatorul logaritmic funcționează numai pentru semnale pozitive. U<sub>4</sub> și U<sub>5</sub> servesc ca redresor de undă completă și preced amplificatorul logaritm U<sub>6</sub> și U<sub>7</sub>. Pentru CR1 și CR2 se recomandă diode cu Si împerecheate.

Etajul logaritmic separă frecvența de voce și componentele învelișului formei de undă a vorbirii, după cum s-a descris mai sus. Învelișul este filtrat de un filtru RC trece sus activ, U<sub>8</sub>. O configurație Butterworth bipolară este folosită atenuând la jumătate componentele dispuse la 50 Hz. Cei care sunt înclinați

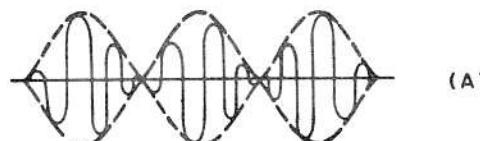
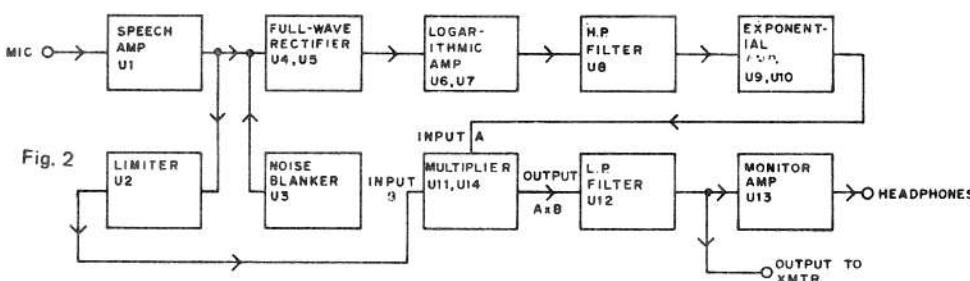
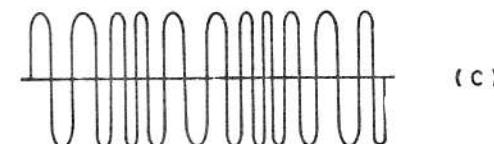


Fig. 1



experimentărilor, pot încerca frecvențe de tăiere mai reduse sau mai ridicate. Expresia pentru frecvența tăiată  $f_c$ , funcție de componentele filtrului este:

$$F_c = \frac{1}{2n \sqrt{R_3 \cdot R_2 \cdot C_1 \cdot C_2}}$$

Deoarece rectificarea și operațiunile logarithmice efectuate asupra semnalului de vorbire original sunt neliniare, spectrele de frecvență ale învelișului real și semnalelor purtătoarei vocii sunt, strict vorbind diferite de cea a semnalelor care apar la ieșirea amplificatorului logarithmic. Principalul rezultat al acestor operațiuni este de a introduce componente de frecvență mai înaltă adițională, care nu sunt prezente în semnalul original.

Cu toate acestea, s-a determinat, că învelișul vorbirii redresat este totuși de frecvență joasă în natură (cu mult sub 100 Hz), aceasta este suficient pentru a permite procesorului să opereze după cum s-a descris inițial unde este de dorit ca:

$$C_1 = C_2$$

și

$$R_3 = 2 \cdot R_2$$

pentru a obține un răspuns adecvat al filtrului.

Varierea frecvenței corespunde schimbării dispunerilor nivelului de compresiune asupra unui compresor de vorbire convențional.

Frecvențele tăiate mai jos rezultă într-o "compresie redusă". În modelul original al acestui procesor, s-a găsit că o frecvență tăiată de filtrul de aproximativ 400 Hz sau mai ridicată a produs o amplitudine la ieșire constantă. Distorsiunea armonică a fost destul de însemnată cu toate acestea. Astfel s-a ales 50 Hz ca un compromis între compresia maximă și distorsiunea minimă. Distorsiunea caracteristică în acest etaj are loc pentru semnale care au o energie considerabilă în vecinătatea frecvenței de tăiere a filtrului trece sus.

Plasarea pe 50 Hz a filtrului rezultă o distorsiune relativ mică.

Semnalul filtrat trece într-un amplificator exponentișal U9 și U10.

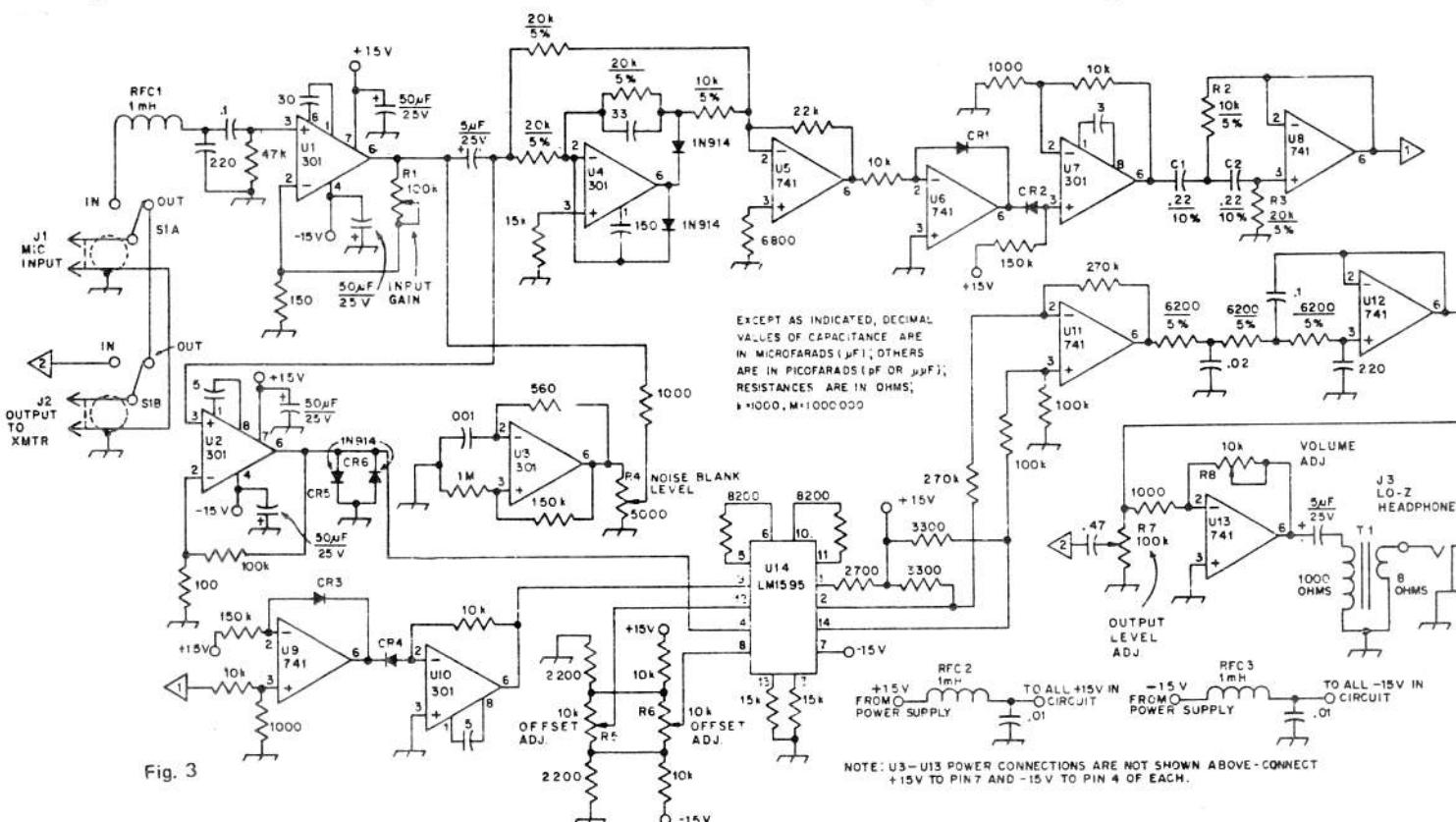
Ca și amplificatorul logarithmic, diodele CR3 și CR4 vor fi împerecheate. Semnalul la ieșirea lui U10 este încă în formă rectificată (totul pozitiv). Pentru a fi convertit înapoi la formă bipolară, semnalul este multiplicat de informația corectă (fie pozitiv, fie negativ). Efectul este de a inversa porțiunile de semnal care trebuie să fie negative, lăsând pozitive părțile care rămân. Informația de semn corect este obținută prin limitarea hard a semnalului de voce la intrarea procesorului.

Ieșirea de la U1 este ulterior amplificată de U2 și apoi limitată de un clipper cu dioda CR5 și CR6. Din cauza câștigului foarte ridicat al etajului U1 - U2, clipperul produce la ieșire o formă aproape dreptunghiulară pură. Astfel, orice intrare pozitivă la U1 produce un nivel de aproximativ 1 V la intrarea lui U2, iar orice intrare negativă produce un nivel de aproximativ -1 V.

Ieșirea în undă dreptunghiulară este multiplicată cu semnalul din amplificatorul exponentișal de un multiplicator analog U14 - LM1595 sau echivalentul ROB 8095. El produce la ieșire o tensiune egală cu produsul matematic al celor două semnale de la intrarea sa, care în acest caz sunt semnale din U2 și U10. Rezultatul este multiplicarea semnalului rectificat din amplificatorul exponentișal cu  $\pm 1$  V, obținând semnalul bipolar dorit.

Ieșirea este luată din amplificatorul Buffer U11. Semnalul procesat este trecut printr-un filtre trece-jos cu o tăiere bruscă peste 3 KHz, pentru a elimina energia de înaltă frecvență nedorită.

Întrucât procesorului îi este caracteristica sensibilitatea chiar la cele mai mici semnale de intrare, zgomotul de fond nedorit sau brumul de curent alternativ induse vor fi procesate împreună cu vorbirea și vor apărea ca o distorsiune puternică la ieșire. Pentru a ajuta la eliminarea acestui inconvenient, este inclus în proiect "blankerul" de zgomot U3. El constă dintr-un multivibrator, care funcționează liber cu o ieșire de semnal dreptunghiular de cca. 20 KHz, dincolo de pragul de audibilitate. Când acest semnal este adăugat la ieșirea amplificatorului de vorbire, efectul este de a masca înainte de procesare orice zgomot care este mai scăzut în



## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

amplitudine decât semnalul de 20 KHz.

Un amplificator audio, U13, (la ieșire) asigură un mijloc convenabil de monitorizare a ieșirii audio în căști de impedanță joasă ( $8\ \Omega$ ). Dacă folosim căști de impedanță mare, putem omite TR, ieșirea putând fi luată direct de la pinul 6 al lui U13 printr-un condensator de cuplaj de  $5\ \mu F$ .

### Date asupra construcției:

Datorită numărului relativ mare de componente active, unele operând cu câștig mare, există posibilitatea de autooscilație. Aranjarea componentelor trebuie să fie în general în linie dreaptă de la intrare la ieșire. Conductorii cât mai scurți posibil în toate cazurile. O atenție deosebită trebuie acordată poziției lui U1 și U2 unul față de altul.

Din cauza câștigului foarte ridicat, intrarea lui U1 trebuie ținută cât mai departe posibil de intrarea lui U2. Pentru ecranarea RF se recomandă montarea cablajului într-un șasiu metalic potrivit.

Circuitul este alimentat de la o sursă duală de c.c.  $\pm 15V$ , așa cum se folosește în mod tipic la cele mai multe amplificatoare operaționale.

Consumul de curent este de cca. 50 mA din fiecare parte a sursei.

### Punerea la punct inițială:

Dacă aveți la dispoziție un osciloscop și un generator audio sinusoidal trebuie urmat procedeul de aliniere astfel:

- așezați R4 la rezistență minimă;
- conectați un microfon la J1 și sonda osciloscopului la pinul 6/U1;
- în timp ce se vorbește la microfon, reglați R1 astfel încât vârfurile semnalului vizualizat pe ecran, să fie mai jos decât nivelul de limitare la ieșire al lui U1 (un vârf de aproximativ 14 V);
- scoateți și conectați generatorul de semnal la J1;
- fixați frecvența generatorului la aproximativ 1000 Hz și reglați nivelul luiride ieșire până când obținem la punctul 6/U12 și reglați R5 și R6 pentru undă sinusoidală care arată cel mai bine. Este posibil să obținem o undă sinusoidală aproape perfectă;
- deconectați generatorul, conectați din nou microfonul și introduceți căștile în J3;
- reglând R8 ne vom auzi în cască vorbind, cu toate că zgomotul de fond și brumul de curent alternativ vor fi probabil foarte ridicate;
- reglați R4 până la obținerea gradului dorit de suprimare a zgomotului.

Cei care nu au acces la echipamentul de testare, pot face următoarele:

- așezați R4 la mijlocul plajei sale;
- conectați un microfon la J1 și căștile la J3;
- vorbind la microfon, reglați continuu din R1, monitorizând din R8 până la punctul de unde vorbirea devine auzibilă în căști;
- reglați din R5 și R6 pentru o distorsiune minimă, în căști;

Reglajul final al lui R1 nu este critic, el trebuie să fie destul de sus, astfel încât circuitul să funcționeze corect (dacă este prea jos, ieșirea audio va suna spart și grăunțos) dar nu atât de sus încât însuși amplificatorul vocal să distorsioneze semnalul prin limitare.

- ajustați R4 pentru a suprima zgomotul de fond după dorință;
- conectați ieșirea procesorului la J2 la jacobul microfonului de la emitor. Deconectarea lui se poate face cu S1;
- dacă dispuneți de un monitor pentru a vizualiza

ieșirea RF, vorbiți în microfon și notați nivelul vârfurilor vocii;

- conectați montajul "IN" și reglați R7 al nivelului de ieșire, pentru același nivel de ieșire al vocii la vârf;
- dacă nu aveți monitor, pot fi folosite datele oferite de ALC-ul emițătorului astfel:
- cu procesorul comutat "out" vorbiți în microfon și măriți amplificarea KF al lui până când instrumentul ALC începe să devieze;
- notați valorile de vârf;
- comutați procesorul "IN" și reglați R7 până obțineți aceeași citire la vârf.

**Fig. 1** - un semnal vocal poate fi reprezentat într-o formă de undă A/M, care rezultă din multiplicarea învelișului (B) care variază relativ lent, cu purtătoarea (C). Notați că amplitudinea de vârf a purtătoarei este constantă. Procesorul de vorbire separă componente B și C și le elimină prin filtrare pe B, lăsând numai portiunea purtătoarei.

**Fig. 2** - Diagrama bloc a procesorului

**Fig. 3** - Schema procesorului de vorbire

Bibliografie

The Radio Amateur's Handbook, 1978, pag. 394

YO9SU

Liteanu Virgil  
Roșiorii de Vede

## MC 3362 MOTOROLA

Le circuit MC3362 est un récepteur VHF en FM à double changement de fréquence. Il dispose dans son boîtier 24 broches de deux oscillateurs, deux mélangeurs, l'amplificateur FI et le démodulateur à quadrature. La sortie RSSI permet d'activer un détecteur de porteuse ou un circuit de silencieux externe. Les deux oscillateurs disposent d'un buffer pour le contrôle des fréquences ou la connexion d'une PLL. Un circuit comparateur pour la détection FSK complète le circuit. Ses caractéristiques principales sont les suivantes :

Tension d'alimentation : de 2 à 7 V.  
Consommation : 7 mA max.

Sensibilité : 0,7  $\mu V$ .

Rapport S+B/B : 20 dB.

Amplitude de sortie audio : 350 mV.

Pente du RSSI : 100 nA/dB.

Impédance d'entrée broches 1, 24 : 690  $\Omega$ .

Capacité d'entrée broches 1, 24 : 7 pF.

Gain du premier mélangeur : 18 dB.

Gain du second mélangeur : 20 dB.

Impédance de sortie broche 13 : 1,4 k $\Omega$ .

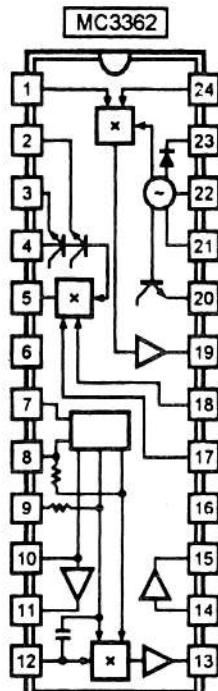
Impédance de sortie broche 5 : 1,6 k $\Omega$ .

Impédance d'entrée broche 7 : 1,6 k $\Omega$ .

Impédance de sortie broche 19 : 330  $\Omega$ .

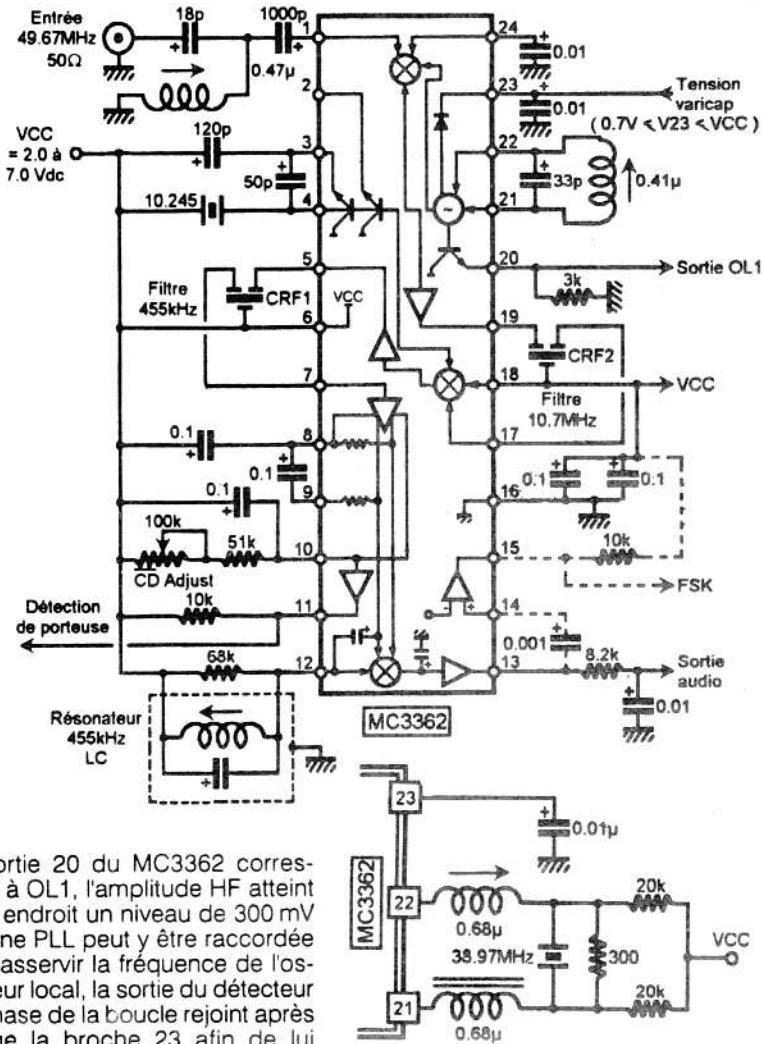
Impédance d'entrée broche 17 : 330  $\Omega$ .

Variation de la varicap : 20 pF à 0,7 V, 10 pF pour Vcc = 7 V.



**BROCHAGE DU MC3362**

- 1 entrée A du premier mélangeur
- 2 sortie de contrôle du deuxième oscillateur
- 3 émetteur du deuxième oscillateur
- 4 base du deuxième oscillateur
- 5 sortie du deuxième mélangeur
- 6 alimentation Vcc
- 7 entrée du limiteur Fl
- 8 découplage du limiteur Fl
- 9 découplage du limiteur Fl
- 10 sortie RSSI
- 11 sortie détection de porteuse
- 12 entrée du démodulateur
- 13 sortie audio
- 14 entrée du comparateur
- 15 sortie du comparateur
- 16 masse
- 17 entrée A du deuxième mélangeur
- 18 entrée B du deuxième mélangeur
- 19 sortie du premier mélangeur
- 20 sortie de contrôle du premier oscillateur
- 21 entrée A du circuit accordé
- 22 entrée B du circuit accordé
- 23 tension appliquée sur la varicap, de 0,7 V à Vcc
- 24 entrée B du premier mélangeur



La sortie 20 du MC3362 correspond à OL1, l'amplitude HF atteint à cet endroit un niveau de 300 mV eff. Une PLL peut y être raccordée pour asservir la fréquence de l'oscillateur local, la sortie du détecteur de phase de la boucle rejoint après filtrage la broche 23 afin de lui appliquer la tension d'erreur.

## SINTETIZOR NUMERIC DE FRECVENTĂ ECL/CMOS

- partea I-a -

Acest sintetizor de frecvență este realizat cu circuite integrate specializate conectate la un microsistem controler ca în fig. 1, într-o configurație cu modul variabil.

Schema conține:

- VCO = oscilator controlat în tensiune (OCT);
- CΦ/F = comparator (detector) fază/frecvență;
- LOOP FILTER = filtru de buclă trece-jos (FTJ);
- ECL PRESCALER = prescaler P/P+1, P+m/P+m+1;
- MMC 382 = circuit divizor numeric programabil, care

conține:

- numărătoarele programabile A, B, C;
- circuitul de comandă (control) pentru prescaler;
- comparatorul de fază (frecvență);
- MMC 381 = circuit de control și referință, care conține:
  - oscilatorul frecvenței de referință;
  - divizorul numeric de referință;
  - circuitul de control al modului intern;

**OBS.**

Schema bloc evidențiază:

- etajele care se proiectează;
- soluția adoptată la realizarea picosistemului sintetizor numeric de frecvență;

### a. Circuitul divizor programabil MMC 382

Circuitul conține două numărătoare A și B programabile BCD cu rapoartele de divizare  $0 \div 9$  care funcționează separat pentru semnalul de intrare debitat de prescalerul cu modul variabil și rămân în starea decrementat complet până când numărătorul C<sub>1</sub> programabil BCD cu raportul de divizare 2 - 2001, este decrementat complet.

Circuitul de control pentru prescaler generează două semnale de comandă pentru funcționarea prescalerului cu două sau patru module de divizare în funcție de starea intrării de control extern.

Acesta permite realizarea raportului de divizare de numărătoarele programabile A, B și C atunci când este utilizat prescalerul cu modul variabil.

$$N = 10^0 A + 10^1 B + 10^2 C_0 + 10^3 C_1 + 10^4 C_2 + 10^5 C_3$$

atunci când este utilizat prescalerul cu modul variabil.  $P/P+1 = 100/101/110/111$  tip DP 111.

Funcționarea circuitului ca divizor de frecvență:  $f_i = f_0/N$  este limitată de frecvență maximă admisă a semnalului de intrare  $f_{in} \leq 5$  MHz, debitat de prescaler.

Conecțarea circuitului este explicită sumar prin specificarea pinilor de intrare/ieșire utilizati în schema picosistemului sintetizor de frecvență ce va fi prezentat ulterior (tabel).

# RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

Tab. 1

Notăția pinului	Funcțiunea
D <sub>0</sub> - D <sub>3</sub>	Intrările de date comune numărătoarelor programabile A, B și C memorate de 6 circuite latch.
A <sub>0</sub> - A <sub>2</sub>	Intrările pentru adresele numărătoarelor A, B, C / MMC 382 și K / MMC 382
W <sub>E</sub>	Intrare activă în starea 0 pentru înscriverea datei BCD, D <sub>0</sub> - D <sub>3</sub> la adresa A <sub>0</sub> - A <sub>2</sub> a numărătorului specificat
F <sub>in</sub>	Intrare pentru semnalul - impulsuri TTL- debitat de prescaler f <sub>0</sub> /(P/P+1)
F <sub>v</sub>	Ieșire pentru semnalul - impulsuri TTL- debitat de numărătorul N
CNT A	Ieșire de control pentru comanda modulului prescalerului compatibilă ECL/TTL
CNT B	Idem
CNT A/B	Intrare activă în starea 0 pentru comanda modulului prescalerului cu două semnale (CNT A și CNT B)
V <sub>DD</sub>	Conectare la tensiunea de alimentare + 5V
V <sub>ss</sub>	Conectare la masa tensiunii de alimentare

Conform tab. 1 schema de conectare adoptată este prezentată în fig. 2.

În această situație programarea raportului de divizare

$$N_{10} = n_4 n_3 n_2 n_1 n_0$$

coresponde adreselor numărătoarelor A, B și C, conform adresării decodificate a circuitelor intrare/ieșire, rezumată în tabelul 2.

Tab. 2

Circuitul de selecție CS2								MMC 382		
A	7	6	5	4	3	2	1	0	Adresă numărător	n <sub>k</sub> 10 <sup>a</sup>
									HEX.	BCD
0	0	0	0	1	1	0	0	0	A=18	n <sub>0</sub> 10 <sup>0</sup>
0	0	0	0	1	1	0	0	1	B=19	n <sub>1</sub> 10 <sup>1</sup>
0	0	0	0	1	1	0	1	0	C <sub>0</sub> =1A	n <sub>2</sub> 10 <sup>2</sup>
0	0	0	0	1	1	0	1	1	C <sub>1</sub> =1B	n <sub>3</sub> 10 <sup>3</sup>
0	0	0	0	1	1	1	0	0	C <sub>2</sub> =1C	n <sub>4</sub> 10 <sup>4</sup>

OBS.

Cazul expus corespunde modului de operare extern impus circuitului MMC 381, caracterizat prin introducerea paralelă, succesivă și comandanță externă a cifrelor n<sub>k</sub>.

b. Circuitul de control/referință MMC 381

Datorită performanțelor limitate ale circuitului MMC 382 și configurației picosistemului sintetizor numeric de frecvență circuitul menționat este utilizat numai ca divizor numeric programabil pentru obținerea frecvenței de referință.

$$f_i = f_Q / K$$

În care raportul de divizare are valoarea (6 - 4068)

$$K = 2(K_0 \cdot 16^0 + K_1 \cdot 16^1 + K_2 \cdot 16^2)$$

și frecvența stabilizată îndeplinește condiția  $f_Q \leq 5 \text{ MHz}$ . Semnificația pinilor utilizati este consimnată în tab. 3.

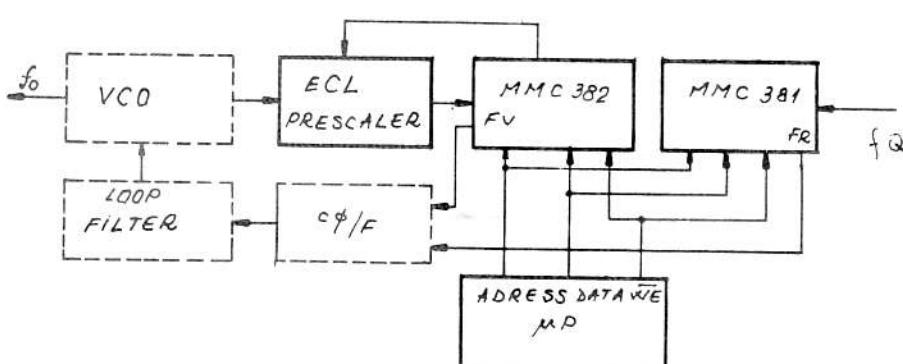
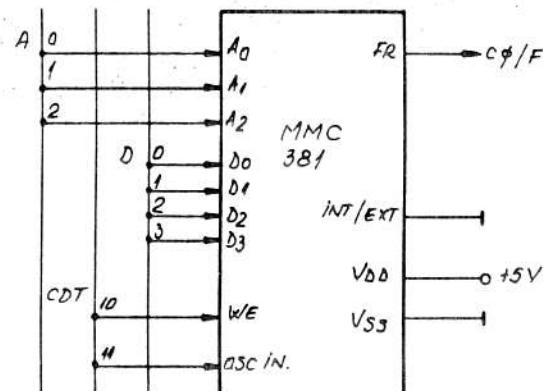
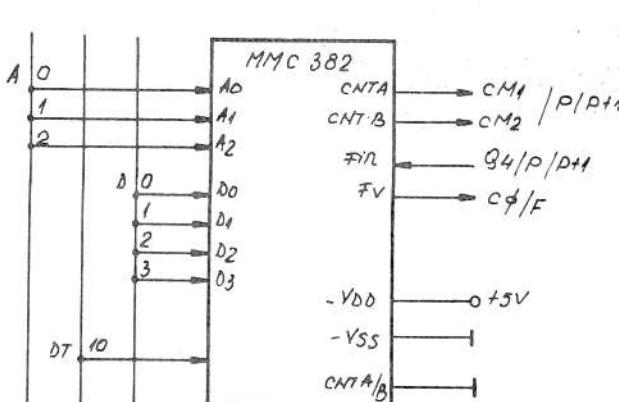
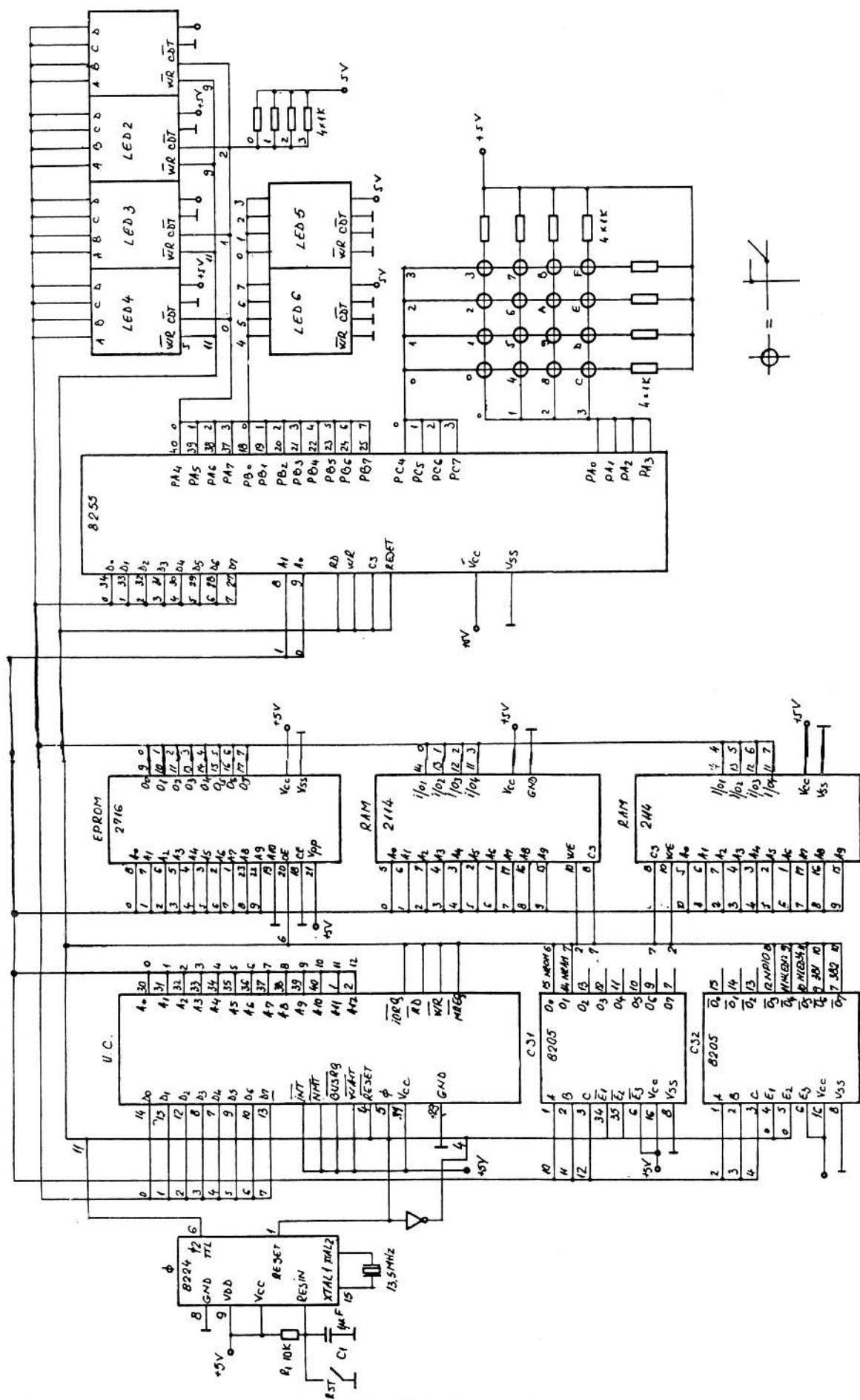
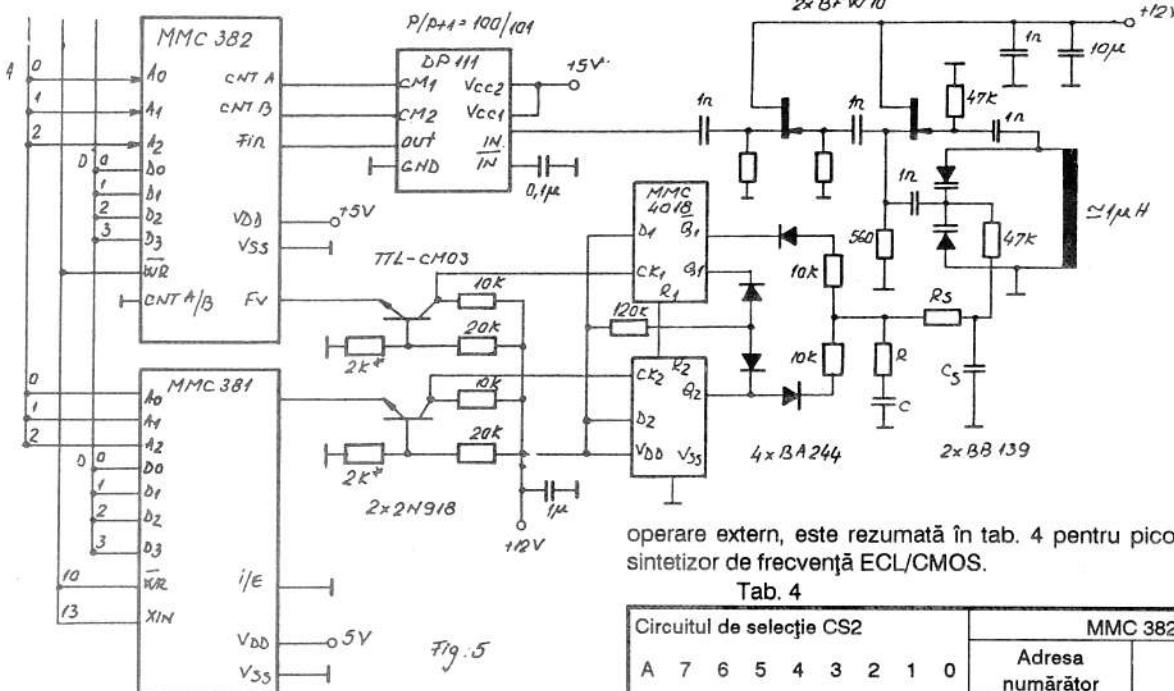


Fig. 2

Fig. 3







Tab. 3

Notăția pinului	Funcțiunea
D <sub>0</sub> - D <sub>3</sub>	Intrări de date hexazecimale memorate de trei circuite
A <sub>0</sub> - A <sub>2</sub>	Intrări pentru adresele necesare introducerii raportului de divizare K
WE	Intrare activă în starea 0 pentru înscrerarea datei hex. D <sub>0</sub> -D <sub>3</sub> , la adresa A <sub>0</sub> -A <sub>2</sub> admisă
X <sub>IN</sub>	Intrare pentru conectarea cuarțului sau semnalului de referință extern TTL
INT/EXT	Intrare activă în starea 0 pentru modul de operare extern necesar conectării la magistralele microprocesorului
F <sub>R</sub>	Ieșirea semnalului de referință TTL
V <sub>DD</sub> , V <sub>SS</sub>	Idem MMC 381

Schema de conectare ca divizor de referință pentru semnal TTL extern cu frecvență stabilizată f<sub>0</sub>, are aspectul din fig. 3 care evidențiază considerarea circuitului ca circuit de intrare/ieșire pentru microprocesorul Z80.

Programarea modulului de divizare K se efectuează, avându-se în vedere că numărătorul programabil de referință este conectat la un divizor cu doi și circuitul funcționează în modul de

operare extern, este rezumată în tab. 4 pentru picosistemul cu sintetizor de frecvență ECL/CMOS.

Tab. 4

Circuitul de selecție CS2								MMC 382		
A	7	6	5	4	3	2	1	0	Adresa numărător	K <sub>K</sub>
									IN	C
0	0	0	0	1	1	1	0	1	1D	K <sub>0</sub>
0	0	0	0	1	1	1	1	0	1E	K <sub>1</sub>
0	0	0	1	1	1	1	1	1	1F	K <sub>2</sub>

#### OBS.

Detalii suplimentare referitoare la circuitele MMC 381 și MMC 382, sunt prezentate în lucrarea MICROELECTRONICA DATA BOOK.

Fig. 4 și 5 conțin schemele electrice ale sintetizorului.

- va urma -

col. dr. ing. Scărlătescu Melidor  
Academia Militară Tehnică

#### N.R.

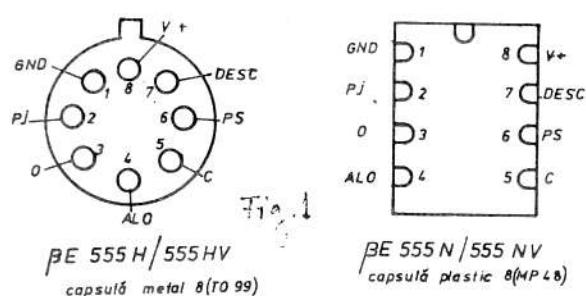
Dl. col. dr. ing. Scărlătescu Melidor a lucrat mulți ani în cercetare. În prezent este profesor la Facultatea de Electronică și Informatică din Academia Militară Tehnică. Teza sa de doctorat s-a referit la "Sintetizoare de frecvență". L-am invitat să prezinte detaliat în revista noastră, modul în care se poate realiza o platformă experimentală conținând un sintetizor de frecvență controlat de un microprocesor. Se vor aborda detaliat atât funcționarea "picosistemului" (Hil) cât și modul de elaborare al programelor pentru Z80.

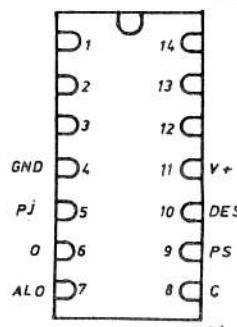
## GENERAREA UNEI TENSIUNI NEGATIVE DINTR-O TENSIUNE POZITIVĂ

În unele aplicații este necesară producerea unei tensiuni negative plecând de la o sursă de tensiune pozitivă, sau a unei tensiuni pozitive cu valoare mai mare decât tensiunea de la care pornește.

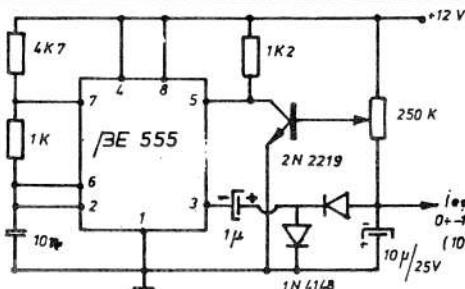
În ambele situații soluția constă în utilizarea unui convertor c.c. - c.c. Acesta va transforma tensiunea continuă pozitivă de alimentare într-o alternativă (cu ajutorul unui oscilator - chopper). Din această tensiune alternativă se poate obține cu ajutorul unui transformator ridicător de tensiune sau a unui multiplicator (dublor) o tensiune mai mare decât cea de la care s-a pornit, sau se poate obține prin redresarea alternanțelor dorite, polaritatea negativă a tensiunii.

Montajele perzentate în continuare utilizează în principal circuitul integrat BE 555 (temporizator); semnificațiile

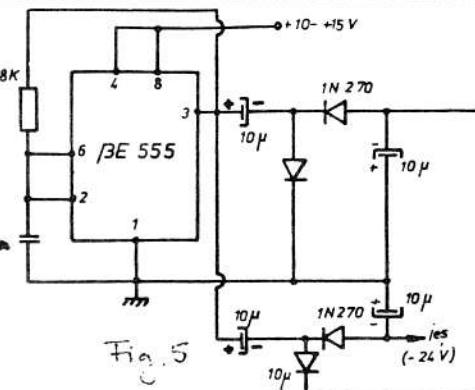




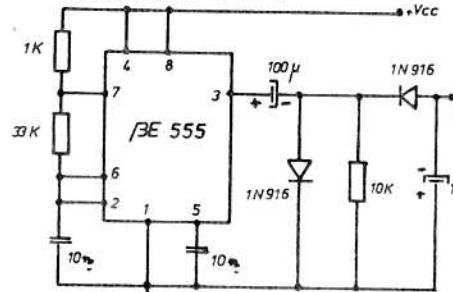
*BE 555 E  
capsulă plastic 14 (TO 116)*



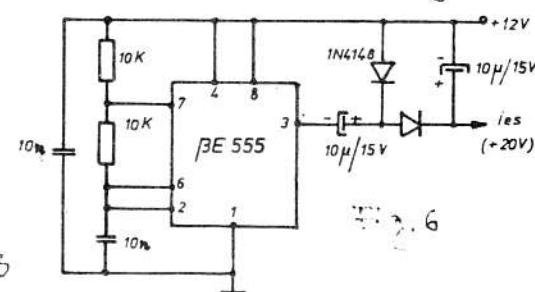
*Fig. 4*



*Fig. 5*



*Fig. 3*



*Fig. 6*

pinilor acestui C.I. în cele trei tipuri de capsule posibile sunt date în fig. 1,2.

Semnificațiile pinilor pentru cele trei tipuri de capsule este următoarea:

TO116	TO99 MP48	Denumirea în limba română	Denumirea în limba engleză
4	1	Masă	Ground (GND)
5	2	Prag jos	Trigger
6	3	Ieșire	Output
7	4	Aducere la zero	Reset
8	5	Control	Control voltage
9	6	Prag sus	Threshold
10	7	Descărcare	Discharge

La capsula TO116 pinii 1, 2, 3, 12, 13 și 14 sunt neconectați (NC).

În fig. 3 este prezentat un montaj care generează o tensiune negativă ( $-V_{OUT}$ ) plecând de la o tensiune pozitivă  $V_{CC}$ . Tensiunea de alimentare ( $V_{CC}$ ) nu poate depăși +18 V, iar curentul debitat C.I. la ieșire (pinul 3) 200 mA. Frecvența de oscilație: 2 KHz.

Cu montajul din fig. 4 se poate obține o tensiune negativă reglabilă între 0 și -10 V plecând de la o tensiune pozitivă de +12 V.

Montajul din fig. 5 pe lângă multivibratorul realizat cu C.I. conține și un dublu de tensiune, permitând obținerea unei tensiuni negative ( $V_0$ ) de -24 V plecând de la o tensiune de alimentare de +15 V. Curentul debitat este de cca. 10 mA.

În fig. 6 se prezintă un montaj alimentat cu +12 V (INPUT) care furnizează 20,4 V (OUTPUT) la un curent de 10 mA sau 19,9 V la 20 mA sau 17,7 V la 50 mA. Frecvența de oscilație de C.I. este dată de valoarea componentelor  $R_1$ ,  $R_2$  și  $C_2$ . Pentru valorile de pe schemă ea este de cca. 6 KHz. Diodele sunt de tip 1N4148 (echivalente cu 1N914).

Bibliografie:

Special Circuits Ready - Reference - John Markus  
ing. Șerban Naicu

## CUPA TRANSMISIONISTULUI

În fiecare an, la 14 iulie, Armata Română sărbătorește transmisioniștii. Anul trecut s-au împlinit 120 de ani de la înființarea armei transmisiunilor. Acest prilej a dat ocazia unor manifestări jubiliare care să marcheze cu distincție acest eveniment.

Astfel, primind sprijinul Comandantului Transmisiunilor, Electronicii și Informaticii, Federației Române de Radioamatorism și Comisiei județene de radioamatorism Sibiu, radioclubul Institutului militar de transmisiuni "DECEBAL" din Sibiu a editat și conferit o diplomă jubiliară și a organizat în premieră un concurs care a așezat în prim plan radioamatorii transmisioniști militari. "Concursul Transmisioniștilor" s-a bucurat de o largă apreciere, fiind considerat nu numai o premieră și o prezență insolită în planul activității competiționale de radioamatorism, ci mai ales debutul semnificativ al unei impletiri necesare între domeniul profesional specific și nivelul de amator, de pasiune, de hobby.

Diploma "A 120-a aniversare a armei transmisiuni" s-a eliberat până în prezent unui număr de 140 de radioamatori, în clase diferite, fiind expediat un număr de 244 de diplome. Condițiile de obținere fiind ușoare și prețul redus au făcut ca cererile să fie multe și simplu de onorat. La acestea s-au adăugat activitatea foarte intensă din bandă în perioada 1 iulie - 14 iulie a grupului de transmisioniști militari care confereau puncte. Iată lista acestora: YO0TRS, YO2CWM, YO2CXJ, YO3FFF, YO3FLQ, YO3FWC, YO3FZZ, YO3YX, YO4RFH, YO5BFJ, YO7CFD, YO7CVL, YO7LGI, YO7LHT, YO8RAO, YO8RIJ, YO9CXE, YO9DAX, YO9FHB, YO9FWH, YO9FKW, YO9XC.

Concursul desfășurat la 14 iulie 1993 a fost o reușită, lucru atestat în primul rând de prezența în bandă a unui număr mare de stații relativ la alte competiții cu tradiție (116 stații).

În acest an concursul se află la a doua ediție, purtând un alt nume: "Cupa transmisionistului", după numele trofeului pe care îl primește radioamatorul care obține cel mai mare punctaj. Sperăm într-un sprijin logistic mai mare în organizare și premiere, astfel încât competiția să se bucure de un prestigiu și mai mare, devenind, poate, un concurs de referință în calendarul sportiv anual.

## RADIOCOMUNICAȚII ȘI RADIOAMATORISM

### CONCURSUL DE UNDE SCURTE CUPA TRANSMISIONISTULUI

- regulament de participare -

#### Organizator:

F.R.R. împreună cu Comandamentul transmisiunilor, informaticii și electronicii, Comisia de radioamatorism Sibiu, Radioclubul Institutului Militar de Transmisiuni "Decebal" din Sibiu.

#### Frecvențe:

3510 ... 3560 KHz CW  
3675 ... 3775 KHz SSB

#### Indicative speciale:

În ziua concursului, începând cu ora 0 UTC, până a doua zi, ora 0 UTC, radioclubul Institutului Militar de Transmisiuni avea indicativul YO0TRS.

**Data:** Iuni, 14 iulie 1994

16.00 ... 17.00 UTC etapa 1  
17.00 ... 18.00 UTC etapa 2

#### Categorii:

**Clasa A:** — stații operate de militari transmisioniști. Această clasă se va constitui înainte de începerea concursului cu cel puțin 15 zile prin înscrivere nominală pe adresa radioclubului YO6KNW.

**Clasa B:** — stații de club (echipe)

**Clasa C:** — individual seniori (stații operate de radioamatori autorizați la categoria "avansat US" și "clasa I").

**Clasa D:** — individual juniori (stații operate de radiomamatori autorizați la categoria "începători US").

**Clasa E:** — receptori

#### Controale:

se vor schimba controale compuse din:

RS(T) + nr. ordine al legăturii + prefix județ (BU)

Radioamatorii din categoria A vor transmite în locul județului prescurtarea TRS.

Numărul de ordine începe cu 001. Primul număr transmis în etapa a-2-a va fi în continuarea ultimului transmis în etapa 1.

#### Punctaj:

un QSO în CW = 4 puncte

un QSO în SSB = 2 puncte

#### Multiplicator pe etapă:

numărul județelor diferite lucrate, inclusiv cel propriu, la care se adaugă numărul stațiilor care au transmis prescurtarea TRS.

#### Punctaj pe etapă:

suma punctelor din etapă × multiplicatorul pe etapă.

#### Punctaj final:

suma punctelor din cele două etape.

#### Observație:

Cu aceeași stație se poate lucra o dată în CW și o dată în SSB în aceeași etapă, însă numai pe porțiunile de bandă alocate acestor moduri de lucru. Legăturile mixte sunt interzise.

#### Premii:

primii 3 clasări de la fiecare categorie vor primi diplome și premii în obiecte. Cel mai mare punctaj obținut indiferent de categorie, va fi premiat cu "Cupa transmisionistului".

#### Termen:

fișele de concurs se trimit în termen de cel mult 7 zile de la data desfășurării concursului (data poștei), la adresa:

**R.C.J. Sibiu**  
**Box 126;**  
**Sibiu - 2400**

73 de YO3FWC  
lt. ing. Sufițchi Ciprian

## PUBLICITATE

§ **SEACOM SRL** str. Doda Traian nr. 14 București tel. 210.44.92 oferă:

- clipsuri cablu și cuie de oțel pentru beton pentru pozarea cablurilor interioare în instalații TV pe cablu (CATV).

§ Ofer:

- receptor KVM (1,5 - 27 MHz) nodificat pe tuburi 6k7 Tel. 623.43.21 - Valerică.

§ Firma **ETICOM** a realizat un automat MORSE ce permite transitarea și recepția automată a semnalelor MORSE folosind o tastatură IBM PC și un modul de afișaj. Viteza de transmitere este reglabilă, iar la semnalele utile se poate adăuga și zgromot.

Tel. 665.60.60 int. 268 - Mihai Fulea.

§ Firma **TELZET** din Kazanlâk - Bulgaria produce pentru radioamatori:

- amplificatoare de putere de US - 800, 1000 și 1200 W;
- circuite de adaptare a antenelor;
- manipulatoare MORSE și chei telegrafice;
- condensatoare variabile;

Adresa:

Box 88  
6100 Kazanlâk

§ Firma **RO et CO INTERNATIONAL SA** str. Aurel Lazăr nr. 13 Oradea 3700 oferă la prețuri avantajoase o gamă largă de calculatoare PC-386 și 486. Garanție 2 ani.

Tel. 059/163939.

Firma poate fi contactată și în București la tel. 01/667.25.67.

La FRR pot fi consultate liste detaliate cu oferte și prețuri.

§ Radioclubul Județean Bacău - YO8KAN caută tuburile:

- 12 BY 7 A;
- ECF 83.

Oferă la schimb contravaloarea în lei sau tuburi GU 50; GK71; GU 81 sau GU 29 împreună cu soclurile respective.

Info:

Mocan Dan - tel. 034/111089 (8RGJ)  
Ailincăi Constantin - tel. 034/161158 - (8MI).

§ Firma **GALACTICA** tel. 01/620.97.62 - Dan Stroe - aduce din import orice componentă electronică. Firma dispune în stoc de cristale de cuarț cu frecvență de 1 MHz, import SUA.

§ Ofer:

- A 412 și imprimantă SCAMP 9335 - format A3.
- Nelu - YO3CZ; tel. 01/746.43.53.

§ Ofer:

- Antenna Tuner AT 2300; DAF 2020; DSP - 100
- TNC2c; R - 108M; Speech Procesor;
- VDT 52; Rotator antenă; cablu coaxial.
- Virgil - YO9SU; tel. 047/46.35.36.

§ Ofer:

- frecvențmetru sovietic cu 13 digită, frecvență maximă 1,7 GHz.
- Cristi; tel. 044/15.90.92.

§ **ER1LW - Slava** - din Chișinău, tel. 02/56.67.37, oferă:

- amplificator liniar UUS - (144 MHz) 50 W output;
- preamplificator receptie;
- manipulatoare electronice;
- surse de alimentare 12 V/10 A.

Box 112 - Chișinău - 277012.

## CAMPIONATUL NAȚIONAL DE RADIOTELEGRAFIE 1994

Loc	Indicativ	Titular	Județ	Scor	Rămase	Penali-zări	9	YO8KOS	Intr. Avioane Bacău op. YO8AXP	BC	10887	269	81	-																									
<b>Seniori</b>																																							
I	YO3APJ	Simitaru Adrian	BU	24345	416	117	-	10	YO7KFA	RCJ Argeș op. YO7AUS,YO7FO	AG	10622	267	84	Mdc1.																								
II	YO8HP	Pănoiu Alexandru	PH	23997	421	114	-	11	YO4KRF	Palatul copiilor și elevilor op. YO4ATW,YO4FJG	BR	9563	251	76	Mdc2																								
III	YO4AB	Iordănescu Marcel	CT	21090	398	106	-	12	YO4KAK	RCJ Brăila op. YO4DCFYOFKO	BR	8257	220	75	-																								
4	YO4HW	Bratu Radu	CT	19800	208	103	-	13	YO5KAI	RCJ Cluj op. YOSCR,YO5TE	CJ	8243	229	72	-																								
5	YO6OBH	Samu Stefan jr.	MS	18152	353	105	Mdc1	14	YO6KNY	Asociația Sportivă KSE op. YO6ADW,YO6FGN	CV	7038	153	46	-																								
6	YO9OC	Manciu Mihail	GR	17706	354	100	-	15	YO9KFM	C.S. Jud. Teleorman op. YO9BVG,YO9DAF	TR	6888	195	70	-																								
7	YO7BI	Dumitrescu Constantin	MH	16914	315	107	-	16	YO8KGL	C.S. Botoșani op. YO8BMQ,YO8FR	BT	6460	188	67	-																								
8	YO7CVL	Mihai Ioan	AG	14323	311	97	Ldc1.	17	YO9KRK	RCO Fetești op. YO9DAX,YO9FHB	IL	6425	199	68	Ldc1.																								
9	YO3BWK	Udăteanu Niculai	BU	13633	296	91	Ldc2.	18	YO4RHF	I.M.T. Decebal op. RCJ Brașov op. YO9GAW,YO8GCW	SB	4797	117	41	Ldc2																								
10	YO9BEI	Cristea Gheorghe	CL	13505	316	90	Icg2	19	YO6KAF	Clubul elevilor sect. 6 op. YO3BPF	BV	4557	164	57	Ldc1																								
11	YO8DHC	Smocot George	SV	12324	280	88	-	20	YO3KWE	Clubul elevilor Dej op. YO5AHG,YO5ASO	CJ	4134	147	56	-																								
12	YO8BDQ	Mihuță Stelica	SV	11408	280	85	-	21	YO5KLP	RCJ Bihor op. YO5BBL,YO5BRZ	BH	3990	148	54	-																								
13	YO9BLY	Pagurschi Mihai	DB	10244	253	81	-	22	YO5KAU	RCJ Neamț op. YO8AEU,YO8CLY	NT	3370	132	50	-																								
14	YO8BPY	Gerber Robert	IS	10176	251	81	-	23	YO8KGP	RCJ Clărași op. YO9FE,YO9HV	CL	2836	122	46	-																								
15	YO4BBH	Lesovici Dumitru	TL	10003	259	77	-	24	YO9KPL	Scc. română de radiestezie op. YO9FOC	BU	2331	103	45	-																								
16	YO7AKY	Mărtociu Alexandru	AG	9319	236	79	-	25	YO3KWO/p	Rompower Trading SRL op. YO3RJ	BU	1870	96	39	-																								
17	YO3FRI	Müller Maria	BU	8866	236	75	-	26	YO3KYD/p	Clubul copiilor și elevilor Reghin op. YO6ADM	MS	720	55	25	-																								
18	YO9CMC	Necula Radu	IL	8370	220	72	-	27	YO6KEW	RCJ Tulcea op. YO4BGJ	TL	688	43	16	-																								
19	YO8AHL/p	Frunzetti Dan	MS	7803	215	74	Lpj1.	28	YO4KCC	Arbitru: YO3AC																													
20	YO3AAQ	Soare Lorian	BU	7752	226	68	-	Check log: YO2LIN, YO3FLQ, YO3FVK, YO3LX, YO5BFJ, YO5KAQ, YO5KTA, YO6KAL, YO7AHT, YO7KFM, YO7KJS, YO8RL																															
21	YO5DAS	Chiș Mihai Dănuț	SM	7310	208	70	-	Lipsă log: YO7KVN																															
22	YO7AWQ	Ene Marian	OT	7092	196	72	-	Total participanți:																															
23	YO6CFB	Bakó Laszlo	HR	6663	199	67	Icg1	38 seniori + 7 juniori + 10 QRP + 28 stații de club +																															
24	YO3UA	Gheorghe Teodor	BU	5912	180	66	Icg1	12 C.L. + 1 NL = 96																															
25	YO8GP	John Ivan	DB	5875	180	67	Mdc2	Arbitru: YO3AC																															
26	YO3FU/p	Drăgulescu Gheorghe	BU	5633	131	43	-	DIVERSE																															
27	YO2ADQ	Lațcu Petru	TM	5502	172	62	-	§ Începând cu 27 ianuarie 1994 Israelul este membru CEPT.																															
28	YO2QY	Zamoniță Mihai	HD	4796	154	61	-	§ În revista HaGal (nr. 1/94) a radioamatatorilor din Israel, 4X6GO reia și traduce un articol din revista noastră.																															
29	YO2CJX	Nesteriuc Virgil	CS	4713	159	57	-	Este vorba de "Antena G5RV" publicat de YO2CJ în nr. 6-7/93. Ne bucură acest lucru și sperăm într-o colaborare și mai bună între radioamatori și publicațiile noastre.																															
30	YO9AYN	Dincă Ion	DB	3234	98	33	-	La FRR găsesc numere diverse din revista HaGal. Dacă este cineva care să poată cătă în ebraică vom fi încântați să îl punem la dispoziție.																															
31	YO2ARV	Szabo Francisc	HD	2100	75	28	-	§ Felicitări și mulțumiri pentru YO9DAX - Vasile Hâncu care a organizat la Fetești o sesiune de examene la care au participat 75 de candidați.																															
32	YO4DIJ	Sporis Cornelius	CT	1982	79	28	-	§ Începând cu data de 30.03.1994 adresa pentru Chinese Taipei Amateur Radio League (CTARL) este:																															
33	YO7AWZ	Nicola Vasile	DJ	1680	70	24	-	BOx 73, Taipei, ROC																															
34	YO8BVR	Nicolae Petru	NT	1617	87	36	-	§ Prima stație cu noul prefix R1F din Franz Iosef Land este R1FJV care lucrează deseori pe 14.250 KHz. QSL via RW3GW.																															
35	YO2CMI	Huth Bernard	TM	1072	64	27	-	§ După 01.01.1994 radioamatori din Uzbekistan primesc corespondență pe adresa:																															
36	YO5LN	Csuzi Coloman	BH	931	49	19	-	QSL Bureau Box 0, Taschkent 70000, Uzbekistan																															
37	YO7FHV	Giuran Cornelia	VL	392	32	14	-																																
38	YO5CCF	Cimpoca Dumitru	CJ	206	26	14	-																																
<b>Juniori</b>																																							
1	YO3FWC/p	Sufițchi Ciprian	SB	10770	258	83	-																																
2	YO7LFV	Panaït Robert Mihai	DJ	9406	240	73	-																																
3	YO3GAF	Ionescu Octavian	BU	7452	207	72	-																																
4	YO7LHA	Năstase Marcel	DJ	4448	154	61	Icg2.																																
5	YO8FWO	Berbec Alin	PH	4188	150	56	-																																
6	YO8REO	Talpănu Fănică	BC	2367	108	41	-																																
7	YO4FZQ	Lazăr Liviu	TL	640	40	16	-																																
<b>QRP</b>																																							
1	YO4AAC	Savi George	BR	7845	215	73	-																																
2	YO4RDK	Crasmaciuc Claudiu	GL	7749	218	71	-																																
3	YO4SI	Rucăreanu Mircea	CT	6996	212	66	-																																
4	YO4CBT	Dorobanțu Mihai	CT	3527	144	49	-																																
5	YO4RDN	Bărbișor Valeriu	GL	2050	110	37	-																																

## DIVERSE

- § Începând cu 01.03.1994 Walvis Bay (ZS9) și Penguin Is. (ZS0) nu mai sunt considerate ca țări separate. Numărul țărilor active este în prezent egal cu 326.
- § Conform QST 5/94 numărul radioamatorilor autorizați în USA a depășit 631.726. Dintre aceștia cca. 171.000 sunt membri ARRL.
- § Anul viitor (1995) Asociația Radioamatorilor din Olanda va celebra 50 de ani de activitate. Cu acest prilej se instituie diploma "The VERON Golden Jubilee Award". Diploma se eliberează pentru QSO-uri/recepții cu 100 de stații din Olanda în decursul anului 1995. Nu există restricții privind banda și modul de lucru. Nu se cer QSL-uri. Diploma este gratuită. Cererea cuprinzând un extras de log se va expedia la: Sytse Wybenga - Certificate Manager VERON - Pr. Berndlaan 60 8501 JG Joure - Olanda, până în luna martie 1996.
- § Ediția 1993 a Concursului de U.S. TROFEUL CARPAȚI a fost câștigată de următorii:
- Seniori:
    1. YO3CDN - 11.356 pct.
    2. YO5BET - 10.432 pct.
    3. YO4DIJ - 8.866 pct.
  - Juniori:
    1. YO8RTS - 7.168 pct.
    2. YO6FNA - 6.386 pct.
    3. YO8RBS - 5.760 pct.
  - Echipe:
    1. YO6KEA - 11.072 pct.
    2. YO3KAA - 10.626 pct.
    3. YO6KNO - 10.620 pct.
- Trofeul a revenit lui Baciu Aurel - YO3CDN.
- § La ediția a-8-a a Campionatului Mondial de US, echipa României care a lucrat cu indicativul YP0A s-a clasat din nou pe un loc onorabil câștigând medalia de bronz. Echipa a fost coordonată de: 3AC și 4HW.  
Din echipă au făcut parte: YO2BBT, 2DFA, 2GZ, 3APJ, 3CDN, 3FRI, 3JI, 3XL, 3FU, 4AB, 4ATW, 4NF, 4SI, 4XF, 6AWR, 6CFB, 6JN, 8AXP, 8BAM, 8BIG, 8CMB, 8RSL și 9HP.  
Felicitări tuturor!
- În clasament întâlnim 16 echipe naționale și cca. 2000 de stații individuale și colective din 175 de țări DXCC și stații americane. Competiția a fost dominată și la această ediție de HG93HQ și DA0HQ. Sperăm ca și la ediția a-9-a să obținem un rezultat valoros!
- § Ministerul Tineretului și Sportului a realizat o impresionantă lucrare, "Anuarul sportiv 1993" cuprinzând principalele date despre toate cele 50 de federații precum și rezultatele anului trecut. FRR se află în clasamentul pe medalii la Campionatele Europene și Mondiale pe locul 21. Este un rezultat bun, dar din păcate Bugetul acordat pentru FRR în acest an este nesemnificativ. Este un buget de supraviețuire! Cu toate acestea vă încredințăm că "nu vom reduce motoarele"! Ministerul Tineretului și Sportului a elaborat și un clasament al federațiilor, al județelor și al radiocluburilor județene întocmit după medalile obținute la Campionatele Naționale folosind criteriile clasice de punctare utilizate în sport.
- Clasamentul este: BU, GL, HD, CJ, AG, CT, CS, BZ, MS, DJ, BV, GJ, TR, PH, OT, DB, AB, GR, IS, CL, HR, IL, TL. Se pot formula și unele observații, dar clasamentul reflectă într-un fel efortul radiocluburilor și radioamatorilor din județele respective.

- Întrucât în prezent o serie de radiocluburi județene își desfășoară activitatea în cadrul unor Cluburi Sportive subvenționate de Ministerul Tineretului și Sportului în viitor asemenea clasamente vor trebui să fie mai detaliate.
- § RSGB organizează HF and IOTA Convention în Old Windsor, Berkshire în zilele de 7 - 9 octombrie. Președintele Comitetului de Organizare este G3NUG - Neville Cheadle. Lista comunicărilor se poate consulta la FRR.
- § A încetat din viață Octavian Nutu - YO9ANV, radioamator pasionat, membru al YODXCLUB cu 281 de țări confirmate.
- § A-4-a Conferință CEPR va avea loc la Praga în perioada 21 - 23 noiembrie. Conferința este organizată de European Radiocommunications Office (ERO). Tot sub coordonarea lui ERO își desfășoară activitatea, recent înființata CEPT Amateur Radio Society (CARS).
- § FRR cu ajutorul unor sponsori va oferi o serie de premii surpriză pentru participanții la Campionatele Naționale de UUS (144 și 430 MHz) din acest an.
- § S-a aflat pentru puțin timp în România SM7AIO împreună cu soția sa, Lili - YO9FVU.
- § YO8RCW - a folosit pe parcursul celor aproape 50 de zile câtă a străbătut Australia și indicativul VK2LSR (Leca Ștefan România).
- § Președintele federației noastre, ing. Oceanu Vasile - YO3NL are numărul de înmatriculare la mașină: B 03 FRR (Hi!)
- § HA3KHB op. Joska - HA3KW dorește skeduri în UUS CW sau SSB pe 144,040 respectiv 144,260 MHz.
- QTH - JN 86 SR. Altitudine 186 m, antenă - 48 elemente (4 × 12 elemente - F9FT), Tcvrs: Kenwood TS 140 + Transverter; TS 770; PWR: 120 W out - DV 28120 Power Fets.
- § Val, YO6DDF - Box 146 Târgu-Mureș 1, R - 4300 România se oferă ca QSL Manager pentru stații DX sau pentru expediții.
- § În cadrul programului SAREX pentru 94 este prevăzut și zborul de 9 zile (începând cu 9 septembrie) al navetei Discovery (STS - 64) având comandant pe Richard N. Richards - KB5SIW.  
Înclinarea orbitei: 57°.  
Se va lucra FM în UUS.
- § A încetat din viață YO2BU - ing. Dan Constantin. Vom publica un articol.

## ADRESE

- A35SQ. - W7TSQ, Robert C. Preston, 809 Cary Road, Edmonds, WA 98020 USA.  
A92T. - P.O. Box 25388, Manama, Bahrain.  
BV9P. - BV2TA, Tony H C Kuo, POB 112-16, Taipei, Taiwan.  
D2EV. - DL3KBQ, Helmut Van Edig, Hartsteinstr. 3, D-53115 Bonn, Alemania.  
ET3JR. - F50YK, Didier Supper, 12 Rue des Quatre Vents, F-79800 la Mothe St. Heray, Franta.  
FG/KA3DSW. - KA3DSW, Kent E. Riegel, 21930 Bellemans Church Road, Mohrsville, PA 195412, USA.  
FH/DJ2BW. - DJ2BW, Hermann Samson, Tanzenweg 2, D-54317 Ösburg, Alemania.  
FH/DF9PG. - DK2BI, Joachim Immelkemper, Kreuzflur 55, D-54296, Trier, Alemania.  
FR/F5PXQ. - F5KDZ, Radio Club, BP 708, F-07007, Privas Cedex, Franta.  
HP2DUI. - Casilla de Correos 1390, Colon, Repùblica de Panamá.  
JT1M. - JT1BG, S. Bator, Box 158, Ulan Bator, 13, Mongolia.  
KG4WP. - WQ5Y, William D. Paperman, POB 7039, Cut and Shoot, TX 77303, USA.  
KH0/KK6WW. - JA6EGL, Shoji Miyake, Box 252, Fukuoka 81091, Japón.  
PY0A. - PT2GTI, Robert Stuckert, POB 09647, 70001-970 Brasilia DF, Brasil.  
PY0B. - PT2GTI, Robert Stuckert, POB 09647, 70001-970 Brasilia DF, Brasil.  
S21ZZ. - JA2OCU, Yasuo Shiozaki, 3066-11, Minamiura, Owasaw, Mie 519-36, Japon.  
SV2ASP/A. - Monk Apollo, Monastery Dochiarou, GR-63087, Mount Athos, Grecia.  
TA2FU. - PK 321, Kızılay, Ankara, Turquia.  
TU2KC. - F5LBL, Gerard Karpe, PO Box 7, F-54560, Audun le Roman, Franta.  
TI9CF. - T2CF, Carlos M. Fonseca, Casilla Correos 4300, San Jose 1000, Costa Rica.

**SHARP**

TELEFAXURI  
COPIATOARE  
MAȘINI ELECTRONICE DE SCRIS și PROCESOARE DE TEXT

**ROYAL**  
CASE DE MARCAT

**DECTECTO**  
CINTARE ELECTRONICE

**ALLTROM**

BUCUREȘTI  
Calea Moșilor nr.209,  
Telefon: 210.3124  
210.3396  
Fax: 210.2791

BUCUREȘTI  
Sos. N. Titulescu, nr. 119  
Telefon: 617.1310  
211.5153  
Fax: 211.5154

**JVC HI-FI**

- lini audio
- videorecorder
- videocamere
- televizoare
- combine muzicale
- casetofoane portabile
- casetofoane auto
  - tunere
  - amplificatoare
  - boxe
- compact-disc playere

**Panasonic**  
TELEFOANE și ROBOȚI TELEFONICI

**VÂND URGENT**  
1 cutie (10 buc.) floppy-disk 3M (USA) noi, 2S-HD, 1,44MB, formatate. Ofer garanție. preț: 27500 lei, tel. 653.73.06, Cezar, între 18-22.

**CUMPĂR URGENT**  
CRISTALE DE CUART pentru banda CB (266000-27800KHz), preferabil perechi. Pot fi de orice tip, cu condiția ca una din armonicile 2-5 să "pice" în limitele menționate. YO3FHM, Cezar, tel. 653.73.06 (18-22) sau 613.11.23 (9-16)

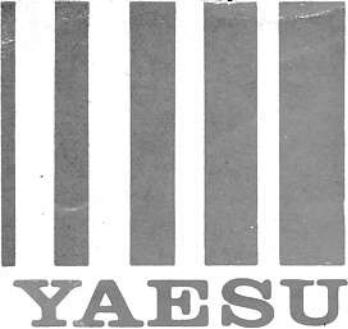
**QSL MANAGERI**

FH/DK2BI	DK2BI
FR/F5PXQ	F5KDZ
FT5YF	F3CJ
G4RTO/M	ON9CCQ
GW4RTO/M	ON9CCQ
II5NA	I5OYY
JT1M	JT1BG
KH0/JA1CMD	JA1CMD
KH0/KK6WW	JA6EGL
KH2/JK6UER	JK6UER
KH8/W9GW	W9GW
PSOF	W9VA
PY0A	PT2GTI
PY0B	PT2GTI
S21ZZ	JA20CU
SU1/I1EFE	IK4NZD
T22CC	JI1NJC
T30CC	JI1NJC
T17/K5MK	K5MK
TU0U	PIRATA
V29NR	YU1NR
V31RM	DL7UUO
V31UO	DL7UUO
V51Z	ZS6EZ
V59PI	DJ6SI
V5JC	DJ6JC
V5SI	DJ6SI
V63SD	K7ZSD
V02BC	VE1CBK
VP2EJA	JA1VPO
VP8CBE	W6MKB
VQ9MZ	K8XF
VQ9TN	K5TPN
YU70KN	YU1KN
ZF2CF	N6RPL
ZF2RT	WA0PUJ
ZF2RU	KL7YL
ZF2VZ	N1MFW
ZF2WL	N0YPC
ZK1AIQ	N7WTU
ZK1AVY	N7WTU
ZK1AYR	N7WTU
ZK1MTF	N7WTU
ZK1NAR	WD5N
ZK1WTU	N7WTU
ZK1XYR	N7WTU
ZK1ZRD	N7WTU
ZL6RFA	VIA BUREAU
ZSOX	DJ6SI (SSB)

**ADRESE DX**

T32BB.- DF6FK, Norbert Villand, Box 389, D-63110 Rodgau, Alemania.  
 T94CR.- SMSAQD, Hakan Eriksson, Apelsinv, 15, 74131 Knivsta, Suedia.  
 VU3HKQ.- POB 2212, SEC-15, Chandigarh, 160015, India.  
 VQ9MZ.- K8XF, Michael V. Zbrozek, 9929 Fox Squirrel Drive, New Port Richey, FL 34654, USA.  
 VQ9TN.- K5TNP, James D. Howard, 8040 Broadacres Rd., Shreveport LA 71129, USA.  
 V31RM.- DL7UJO, Siegfried Presch, Wilhelmshuehlenweg 123, D-12621, Berlin, Alemania.  
 VP2EJA.- JA1VPO, Michihito Sumiyoshi, 576 Kameino, Fujisawa-City, Kanagawa Pref. 252, Japón.  
 VP8CBE.- WGMKB, Terry Dubson, 1880 Summit Dr., Escondido, CA 92027, USA.  
 YA/RW6AC.- PO Box 16, Armavin, 352900, Rusia.  
 YI1AA.- PO Box 140, Swaleh, Jordania.  
 YI1AL.- Ali, PO Box 140, Swaleh, Jordania.  
 YI1EYT.- Imad, PO Box 27110, 12603 Bagdad, Iraq.  
 YI1SSS.- Suher, PO Box 140, Swaleh, Jordania.  
 YI1SAS.- PO Box 7147, 12216, Bagdad, Iraq.  
 ZK1NAR.- WD5N, David S. Harper, 109 W. 38th. Street, Austin, TX 78705, USA.  
 ZS9Z.- ZS6EZ, Chris R. Burger, PO Box 4485, Pretoria 0001, Republica de Sudáfrica.

4K1F.- KF2KY, Nick Komisarov, 1862 Woodbine Street, Ridgewood, NY 11385, USA.  
 4S7IP.- Stefan, POB 907, Colombo, Sri-Lanka.  
 5T5MS.- Mohammed, B.P. 327, Nouadhibou, Mauritania.  
 5T0REF.- F6FNU, Antoine Baldeck, PO Box 14, Arpajon CEDEX, Francia.  
 5U7K.- JA3XCU, Kouichi Yonekawa, 10-902, Oimazato, Nishi 3-2 Ban, Higashinari, Osaka 537, Japón.  
 5V7GL.- EA5WX, Joan Martí Salas, Apartat 151, 03610 Petrel, Alacant.  
 7Q7UN.- PO Box 30230, Lilongwe, Malawi.  
 8Q7CR.- DF5JR, Hans-Dieter Thrun, Weilburger Str. 38 C, D-61250 Usingen, Alemania.  
 8Q7LX.- DF5WA, Berthold Faisst, Hegelstr. 3, D-55122 Mainz, Alemania.  
 8Q7XE.- DF2XE, Gerhard Langanke, Eichweg 71, D-21502 Geesthacht, Alemania.  
 8R1XP0.- PO Box 10868, Georgetown, Guyana, Sur America.  
 9G1NS.- Samer, PO Box 13291, Accra, Ghana.  
 9G1SB.- Sewell Brewer, Box B-100, Tema C-2, Ghana.  
 9J2PI.- KBOKVA, Carl H. Nielsen, 655 Hurstgreen Rd. Webster Groves, MO 63119, USA.  
 9G1PW.- W82YQH, Robert E. Nadolny, POB 73, Spring Brook, NY 14140 USA.  
 9X5DX.- F2VX, Gerard Debelle, 4 Le Haut d'Yrac, F-33370 Tresses C-3, Francia.  
 9X5OM.- DF9TA, Konrad Mayer, Vogesenstr. 2, D-79194, Gundelfingen, Alemania.



# FT-747GX

## COMPUTER AIDED HF ALL MODE TRANSCEIVER



### DESCRIPTION

The FT-747GX is a compact SSB/CW/AM and (optionally) FM transceiver providing 100 watts of PEP output on all hf amateur bands, and general coverage reception continuously from 100 kHz to 30 MHz.

Housed in metallized high-impact plastic, the FT-747GX is perhaps the lightest 100W hf transceiver ever produced. A front panel mounted loudspeaker and clear, unobstructed display and control layout make this set a real joy to use.

Convenient features include operator selectable coarse and fine tuning steps

optimized for each mode: 25 Hz and 2.5 kHz for SSB and CW, 1 and 10 kHz for AM, and 5 and 12.5 kHz for FM with the optional FM Board.

Dual (A/B) vfos are provided, along with twenty memory channels which store mode and skip-scan status for auto re-

sume scanning of selectable memories, controllable from the microphone UP/DOWN keys. Eighteen of the memories can also store independent transmit and receive frequencies for easy recall of split-frequency operations.

Wideband (6 kHz) AM and narrowband

(500 Hz) CW IF filters are included as standard, along with a clarifier, switchable 20 dB receiver attenuator and noise blanker to optimize reception under

varying conditions. User programming for more advanced control by an external computer is possible through the CAT (Computer Aided Transceiver) System.

The transmitter power amplifier is enclosed in its own diecast aluminum heat-sink chamber inside the transceiver, with forced-air cooling by an internal fan allowing full power FM and packet, RTTY, SSTV and AMTOR operation when used with a heavy duty power supply.

Această aparatură realizată de cunoscuta firmă YAESU, poate fi obținută prin CONEX ELECTRONIC SRL, București, str. Maica Domnului nr. 48. Telefon 01/687.42.05., Fax: 01/312.89.79.

La acest magazin puteți comanda deasemenea o gamă largă de componente electronice active și pasive, aparate de măsură și subansambluri pentru tehnica de calcul.