

- LUGLIO-AGOSTO '88 -
... 112 pagine - 87 di articoli!...
- Stazione discabante - Modifica al TR751E ed TR851 -
Ponte LC senza LC - Diffusore dal grande suono - Tromba stadio -
Ricevitore onde corte - Proposta Legge OM - Fax Fax - ecc. ecc.

ELETRONICA

FLASH

n. 7-8

luglio-agosto '88

Lit. 4500

Soc. Edit. FELSINEA - 40133 Bologna - v. Fattori 3 - Anno 6° - 56ª Pubb. mens. - Sped. Abb. Post. gr. III°

SIRIO
antenne

TAIFUN 27



NOVITA' MONDIALE
NELLE TRASMISSIONI CB

concessionaria
per l'Italia

MELCHIONI

H.P series

HIGH PERFORMANCE

HP 6
Riduttore variabile di potenza a scatti

HP 28
Preamplificatore d'antenna 27 dB a fet con indicatore lampeggiante di trasmissione



HP 201
Rosmetro wattmetro fino a 200 MHz

HP 202
Rosmetro wattmetro a lettura diretta da 26 a 30 MHz

ZG ZETAGI

20049 CONCOREZZO (MI)
Via Ozanam, 29
Tel. 039/649346
Telex 330153 ZETAGI I

Nuovissima serie di prodotti ultima generazione, unici nel loro genere per gli alti contenuti tecnologici ed il gradevole aspetto estetico.

Editore:
Soc. Editoriale Felsinea s.r.l.
Via Fattori 3 - 40133 Bologna
Tel. 051-382972 Telefax 051-382972

Direttore Responsabile Giacomo Marafioti
Fotocomposizione F&B - Via Cipriani 2 - Bologna
Stampa Ellebi - Fano (Bologna)

Distributore per l'Italia
Rusconi Distribuzione s.r.l.
Via Oldofredi, 23 - 20124 Milano

© Copyright 1983 Elettronica FLASH
Registrata al Tribunale di Bologna N° 5112 il 4.10.83

Iscritta al Reg. Naz. Stampa
N. 01396 Vol. 14 fog. 761
il 21-11-84

Publicità inferiore al 70%

Spedizione Abbonamento Postale Gruppo III

Direzione - Amministrazione - Pubblicità
Soc. Editoriale Felsinea s.r.l.
Via Fattori 3 - 40133 Bologna - Tel. 051-382972

Costi	Italia	Estero
Una copia	L. 4.000	Lit. _____
Arretrato	» 5.000	» 7.000
Abbonamento 6 mesi	» 20.000	» _____
Abbonamento annuo	» 40.000	» 60.000
Cambio indirizzo	» 1.000	» 1.000

Pagamenti: a mezzo C/C Postale n. 14878409 BO, oppure Assegno Circ., personale o francobolli.
ESTERO: Mandat de Poste International payable à Soc. Editoriale FELSINEA.

Tutti i diritti di proprietà letteraria e quanto esposto nella Rivista, sono riservati a temine di legge per tutti i Paesi.
I manoscritti e quanto in essi allegato se non accettati vengono resi.

ELETTRONICA
FLASH

INDICE INSERZIONISTI

- CTE international 3° copertina
- CTE international pagina 24 - 100
110 - 111
- DITRON elettronica 4° copertina
- DOLEATTO comp. elett. pagina 5 - 68 - 80
- ELETTRA pagina 16 - 63
- ELETTRONICA SESTRESE pagina 4
- EOS pagina 89
- FONTANA Roberto pagina 93
- GRIFO pagina 60 - 96
- La C.E. Lab. Cost. Elett. pagina 64
- LEMM antenne pagina 94
- MARCUCCI pagina 2 - 8 - 109
- MEGA elettronica pagina 85
- MELCHIONI radiotelegrafia pagina 40 - 86
- MELCHIONI Kit pagina 50 - 51
- MOSTRA GONZAGA pagina 49
- MOSTRA MACERATA pagina 6
- MOSTRA PIACENZA pagina 30
- PANELETRONICA pagina 64
- Radio Raduno PIETRALUNGA pagina 89
- RONDINELLI componenti pagina 60
- SANTINI Gianni pagina 14
- SIGMA antenne pagina 112
- SIRIO antenne pagina 22 - 23
- SIRIO antenne 1° copertina
- SIRTEL pagina 38 - 39
- TOMESANI Andrea pagina 21
- ZETAGI 2° copertina

(Fare la crocetta nella casella della ditta indirizzata e in cosa desiderate)

Desidero ricevere: ©

- Vs/CATALOGO Vs/LISTINO
- Informazioni più dettagliate e/o prezzo di quanto esposto nelle Vs/pubblicità.

Anno 6 Rivista 56^a

SOMMARIO

Luglio-Agosto 1988

Varie	
Sommario	pag. 1
Indice Inserzionisti	pag. 1
Lettera del Direttore	pag. 3
Mercatino Postelefonico	pag. 5
Modulo Mercatino Postelefonico	pag. 7
Tutti i c.s. della Rivista	pag. 108

GiuseppeLuca RADATTI	
Dissalatore professionale super economico	pag. 9

F. TOSI e P. POGGI	
«ALL MODE» TS-711E Kenwood	pag. 15
- La prova del nove -	

Roberto TESTORE	
Generatore di onde quadre e triangolari	pag. 17
- A dusty-cycle variabile -	

Dino PALUDO	
Di P. Mark III	pag. 25
- Ricevitore per onde corte -	

Luciano MIRARCHI	
La potenza in SSB	pag. 31

Giuseppe FRAGHI	
L'elettroagopuntura	pag. 41

G.W. HORN	
A proposito di «L'interferenza di Radio Londra nelle trasmissioni EIAR»	pag. 52
- Il piacere di saperlo -	

V. AMARANTE e A. MARTONE	
«Computer e Radioamatori»	pag. 53

Gianluca IW4BFF e Andrea IW4APP	
Modifica al Kenwood TR751-E ed al TR851	pag. 61

Ivano BONIZZONI	
Ponte LC senza LC	pag. 65

Massimo CERCHI	
Un mini dal grande suono	pag. 69

Maurizio MAZZOTTI	
Ham Spirit	pag. 73
- Piccola interfaccia per ricezione Fax	
- Una collineare in due metri e perché	

Umberto BIANCHI	
Antiche Radio	pag. 81
- Magnadyne 44	

P. CAMPIGLI e A. BARI	
C.B. Radio Flash	pag. 87
- Gran premio QSL	
- Tempo di DX	

Franco FANTI	
Fax Fax... fortissimamente Fax	pag. 90

Paolo MATTIOLI	
Proposta di Legge per i Radioamatori	pag. 95

ARI-Club «A. Righi»	
Today Radio	pag. 97
- Nominativi e prefissi italiani	
- Band Plan del servizio di Radioamatore	

Club Elettronica FLASH	
... Dodici per l'estate... Dodici!	pag. 101

- Spia LED antiladro per auto
- Tromba per lo stadio
- Antifurto per motocicli
- Interfono per moto
- Luci psichedeliche e sequenziali
- Amplificatore estivo
- Spilla a LED
- Termometro 0-100° con sonda a diodi
- Allarme antiaggancio
- Micro miniricevitore
- Ricevitore a superreazione VHF 120/160 MHz

Lafayette Illinois

40 canali in AM-FM



OMOLOGATO P.T.

5 Watt AM-FM. Ultracompatto.

Le piccole dimensioni di questo ricetrasmittitore si prestano ottimamente per ubicazioni veicolari sacrificate pur assicurando tutte le funzioni richieste normalmente in tale tipo di apparato. La visualizzazione del canale operativo è data da due grandi cifre a sette segmenti. Sempre mediante semiconduttori, sono previste altre indicazioni; la commutazione RX/TX, il livello del segnale ricevuto, la potenza relativa del segnale emesso. Un selettore a levette posto sul frontale permette di selezionare il modo operativo: FM-AM-PA. In quest'ultimo modo (in basso) l'apparato si comporta quale amplificatore di bassa frequenza. La presa per l'altoparlante esterno, l'alimentazione, ecc. trovano sul pannello posteriore. Le prestazioni del ricevitore non hanno nulla da invidiare, ottima selettività in AM, buona limitazione ai disturbi impulsivi in FM e notevole qualità sulla riproduzione. La polarità dell'alimentazione a massa non è vincolante.

Portata dello Squelch (silenzamento): 1 mV.
Selettività: 60 dB a ± 10 KHz.
Reiezione immagini: 60 dB.
Livello di uscita audio: 2.5W max su 8 ohm.
Consumo: 250 mA in attesa, minore di 1.5A alla massima potenza
Impedenza di antenna: 50 ohm.
Alimentazione: 13.8V c.c.
Dimensioni dell'apparato: 130 x 221 x 36 mm.
Peso: 0.86 Kg.

CARATTERISTICHE TECNICHE

TRASMETTITORE

Potenza RF: 5 W max con 13.8V di alimentazione.
Tipo di emissione: 6A3 (AM); F3E (FM).
Soppressione di spurie ed armoniche: secondo le disposizioni di legge.
Modulazione: AM al 90% max.
Deviazione FM: ± 1.5 KHz tipico.
Gamma di frequenza: 26.965 - 27.405 KHz.

RICEVITORE

Configurazione: a doppia conversione.
Valore di media frequenza: 10.695 MHz; 455 KHz.
Determinazione della frequenza: mediante PLL.
Sensibilità: 1 μ V per 10 dB S/D.

In vendita da
marcucci
 il supermercato dell'elettronica
 Via F.lli Bronzetti, 37 - Milano
 Tel. 7386051

Lafayette
marcucci SpA

Rieccomi con il mio saluto particolare, Salve!

Ancora mi chiedi il perché della mia immagine in testa alla lettera che, in ogni numero o quasi, mi è gradito rivolgere a Te, affezionato lettore di «Elettronica Flash». No, non è affatto presunzione, è solo un modo di comunicare con Te, per sentirci più vicini, per materializzare, diciamo così, le mie parole. Nel mio sorriso pensoso, in quella mano sfiorante il mento, vedrai un po' di soddisfazione, forse un ché di sornione, ma, anche qualche segno di preoccupazione. Preoccupazione, sì, che mi prende ogniqualvolta E.F. sta per uscire, — Piacerà? — Non piacerà? — La riterrai interessante o piuttosto barbosa? — Vi troverai ciò che stai cercando? — Ci sarà qualche articolo che ti muoverà al sorriso o forse ti farà arrabbiare?



Certo, si sa, non tutti gli articoli possono essere di alto livello o dire qualcosa di veramente «nuovo». Importante è che, comunque, dicano «qualcosa» qualcosa che, chiusa e riposta la Rivista, rimangano impressi nella memoria. Cattivi sono solo gli articoli che non lasciano niente, e che una volta letti, si «dimenticano». Sorridere, con una punta di malinconia, dell'ingenuità con la quale alcuni pionieri hanno inseguito nascoste illusioni, o arrabbiarsi per la sciocca ottusità di chi non aveva capito l'importanza di determinate scoperte o la grandezza di certi scienziati, sono «momenti» che, a mio giudizio, fanno di E.F. una Rivista di piacevole lettura. Articoli seri e talvolta ponderosi, testimoni della grande passione di tanti di Voi, mi fanno riflettere sull'impegno del singolo così abissalmente lontano dalle conchiamate ma vacue attività di certi megacentri di ricerca. Entusiasmo, passione, impegno, lavoro del singolo che E.F. documenta, da «Amarcord» ai più complessi circuiti di oggi.

Ecco il perché di quel mio sorriso un po' sornione, ecco il perché di quel mio sguardo compiaciuto col quale ti dico: Caro Lettore, in questa Rivista che ti appresti a leggere troverai, sì, tante cose nuove e interessanti, ma anche, in verità, un po' della mia anima.

Chiusa questa mia parentesi, parliamo, anche se in breve, di questa mai trascurata Rivista.

VOLUMINOSITÀ: Hai subito rilevato che questo numero è più «spesso» e credimi, non è un piccolo sforzo economico, proporti 112 pagine di cui 88 di articoli «supercompressi». Non vi sono pagine «gonfiate» di spazi bianchi e di gigantografie, per darti solo carta.

E.F. ha sempre dato valore al tuo denaro, sapendo bene quanto sia fatica il guadagnarlo, e forse anche questo è un'altro dei gradini che gli sono serviti per conquistare in breve la «vetta» del mercato perché, l'uomo della strada, queste cose le capisce, le sente.

MERCATINO POSTELEFONICO: Di nuovo su questo argomento e mi auguro sia l'ultima volta. Molti di Voi Lettori, chiedete che i vostri annunci vengano ripetuti più volte come fanno altre testate. Mi dispiace ma non è possibile.

Tutti gli annunci sono gratuiti e «freschi di giornata», ovvero, sono quelli che ci pervengono dal primo al 30 del mese antecedente l'uscita.

Ci mancherebbe di dover organizzare uno scadenziario... e poi, nel giro di tre mesi, ritrovarci mezza rivista piena di solo annunci. Quindi se vuoi che si ripeta il tuo annuncio, come fanno molti altri, ci fai pervenire il tuo modulo del mese. È quanto ti costa questo servizio quale nostro Lettore.

PUBBLICHE SCUSE: In questo numero avrebbe dovuto essere inserito il «sesto tascabile», ma per motivi di tempi di stampa e rilegatura, oltre le ulteriori pagine della Rivista non è stato possibile, se non uscendo in edicola in ritardo. Quindi il «COMPONENTI ELETTRONICI» a cura di Bari e Simonetti verrà quanto prima inserito in E.F.

DISATTENZIONE: Nell'articolo qui esposto «L'elettroagopuntura» per mia dimenticanza, è stato omesso l'indirizzo dell'autore che molti di Voi continuano a richiedere. Pertanto, essendo questo già stampato, devo provvedere ora, scusami: «sign. Giuseppe Fraghì - Via V. Alfieri, 14 - Arezzo - Tel. 0575/911805».

TELEFAX: Da alcuni giorni la Redazione si è attrezzata anche del servizio per Telefax con Cannon universale e, visto la lentezza per avere dalla SIP la sua linea diretta, al momento è stato inserito con funzionamento manuale al solito nostro numero 051/382972, di cui puoi servirti per farci pervenire quanto ti urge. Nel porgere fine a questa mia, sono ad augurarti buone vacanze anche in nostra serena e gradevole compagnia.

A rileggerci a settembre, cordialità.

Giuseppe Fraghì

Icom - Yaesu - Lafayette - Daiwa - Tagra - Tono
Polmar - Mosley - Comet - Hokushin

Ecco dove potete trovarci:

ABANO TERME (PD)
V.F. ELETTRONICA - tel. 049/668270
ADRIA (RO)
DELTA ELETTRONICS - tel. 0426/22441
ANCONA
RA.CO.TE.MA - tel. 071/891929
AOSTA
L'ANTENNA - tel. 0165/361008
BASTIA UMBRA (PG)
COMEST - tel. 075/8000745
BELLUNO
ELCO ELETTRONICA - tel. 0437/20161
BERGAMO (San Paolo D'Argon)
AUDIOMUSIC s.n.c. - tel. 035/958079
BIELLA (VC)
NEGRINI MARIG - tel. 015/402861
BOLOGNA
RADIO COMMUNICATION - tel. 051/345697
BRESCIA
BOTTAZZI - tel. 030/46002
VIDEO COMP - tel. 030/308480
BRINDISI
ELETTRONICS - tel. 0831/23873
CAGLIARI
CARTA BRUNO - tel. 070/666656
PESOLO M. - tel. 070/284666
CASARANO (LE)
DITANO SERGIO - tel. 0833/331504
CASTELLANZA (VA)
CQ BREAK ELETTRONIC - tel. 0331/504060
CASTELLETTO TICINO (NO)
NDB ELETTRONICA - tel. 0331/973016
CATANIA
IMPORTEX - tel. 095/437086-448510
CRT - tel. 095/441596
CERIANA (IM)
CRESPI - tel. 0184/551093
CERVINIA (AO)
B.P.G. - tel. 0166/948130
CESANO MADERNO (MI)
TUTTO AUTO - tel. 0362/502828
COMO
GE. COM. - tel. 031/552201
COSENZA
TELESUD - tel. 0984/37607
CREMONA (Costa S. Abramo)
BUTTARELLI - tel. 0372/27228
DESIO (MI)
RAMABOX - tel. 0362/622778

ERBA (CO)
GENERAL RADIO - tel. 031/645522
FASANO (BR)
SUDEL - tel. 080/791990-713233
FIRENZE
CASA DEL RADIOAMATORE - tel. 055/686504
PAOLETTI FERRERO - tel. 055/294974
FOGGIA
PAVAN MAURIZIO - tel. 0881/39462
GENOVA
FLI FRASSINETTI - tel. 010/395260
HOBBY RADIO CENTER - 010/303698
LA SPEZIA
I.L. ELETTRONICA - tel. 0187/511739
LATINA
ELLE PI - tel. 0773/483368-42549
LOANO (SV)
RADIONAUTICA - tel. 019/666092
LUCCA - BORGO GIANNOTTI
RADIO ELETTRONICA - tel. 0583/91551
MAIORI (SA)
PISACANE SALVATORE - tel. 089/877035
MANTOVA
VI EL - tel. 0376/368923
MELFI (PZ)
ELETTRONISUD - tel. 0972/5085
MILANO
C.G.F. - tel. 02/603596-6688815
ELETTRONICA G.M. - tel. 02/313179
ELETTROPRIMA - tel. 02/416876
NOVEL - tel. 02/433817
MARCUCCI - tel. 02/7386051
MIRANO (VE)
SAVING ELETTRONICA - tel. 041/432876
MODENA (Spilamberto)
BRUZZI BERTONCELLI - tel. 059/783074
MODUGNO (BA)
ARTEL - tel. 080/569140
NAPOLI
CRASTO - tel. 081/5518186
POWER - tel. 081/7544026
NOVI LIGURE (AL)
REPETTO GIULIO - tel. 0143/78255
OGGIONO (CO)
RICE TRANS ESSE 3 - tel. 0341/579111
OLBIA (SS)
COMEL - tel. 0789/22530

OSTUNI (BR)
DONNALOIA GIACOMO - tel. 0831/976285
PADOVA
RAMPAZZO - tel. 049/717334
PALERMO
M.M.P. - tel. 091/580988
PARMA
COM.EL - tel. 0521/71361
PESCARA
TELERADIO CECAMORE - tel. 085/694518
PIACENZA
E.R.C. - tel. 0523/24346
PISA
NUOVA ELETTRONICA - tel. 050/42134
REGGIO CALABRIA
PARISI GIOVANNI - tel. 0965/94248
ROMA
HOBBY RADIO - tel. 06/353944
MAS-CAR - tel. 06/8445641
TODARO & KOWALSKI - tel. 06/5895920
S. DANIELE DEL FRIULI (UD)
DINO FONTANINI - tel. 0432/957146
SALERNO
GENERAL COMPUTER - tel. 089/237835
SARONNO (VA)
BM ELETTRONICA - tel. 02/9621354
TARANTO
SAFARI SPORT - tel. 099/375981
TORINO
CUZZONI - tel. 011/445168
TELEXA - tel. 011/531832
TORTORETO (TE)
CLEMENTONI ORLANDO - tel. 0861/78255
TRANI (BA)
TIGUT ELETTRONICA - tel. 0883/42622
TRENTO
EL.DOM. - tel. 0461/983698
TREVISO
SOFITEL - tel. 0422/261616
TRIESTE
CLARI - tel. 040/211807
UDINE
SGUAZZIN - tel. 0432/501780
VERONA
MAZZONI CIRO - tel. 045/574104
VICENZA
DAICOM - tel. 0444/547077
VIGEVANO
FIORAVANTI - tel. 0381/70570

DISSALDATORE PROFESSIONALE SUPER ECONOMICO

(OVVERO COME RISPARMIARE
600.000 LIRE E VIVERE FELICI)

GiuseppeLuca Radatti, IW5BRM

In questo articolo viene descritta la realizzazione di una stazione dissaldante del tipo aspirante realizzata integralmente con componenti di recupero (eccetto una elettrovalvola che non ho reperito nel surplus) che non ha niente da invidiare (salvo l'estetica e qualche accessorio del tutto inutile) alle stazioni semiprofessionali che vengono vendute a diverse centinaia di migliaia di lire.

Chi mi segue sulla rivista (se mai ce ne fosse qualcuno) dovrebbe sapere che lavoro esclusivamente nel ramo RF o, comunque, nel campo analogico in generale (audio escluso).

Ultimamente, tuttavia, ho cominciato ad addentrarmi anche nel campo dell'elettronica digitale, soprattutto nel ramo dei computers.

Chi si è trovato qualche volta a lavorare su circuiti molto complessi a doppia faccia e fori metallizzati, specie se con piste sottilissime, sa quanto sia problematico dissaldare un integrato o un altro componente senza rovinare tutto il circuito.

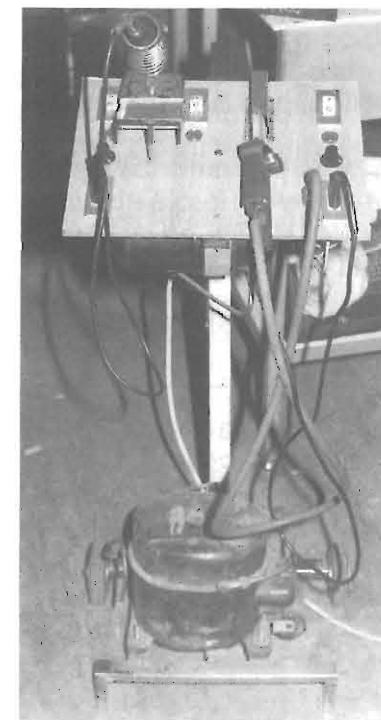
Personalmente, credevo di poter fare tutto con il mio fido schiastagno della PHILIPS acquistato quando frequentavo la prima liceo scientifico, tuttavia ho dovuto ricredermi.

Mi sono pertanto recato in un negozio (dove abitualmente mi fornisco) e ho chiesto informazioni circa le stazioni dissaldanti.

Per una stazione appena decente (senza regolazione della temperatura, ovviamente) mi sono sentito chiedere oltre 600.000 lire.

È stato così che ho deciso di realizzare in casa una stazione dissaldante.

La stazione da me realizzata,



funziona perfettamente da oltre 6 mesi senza aver mai distrutto una pista.

Vediamo, di analizzare attentamente la struttura (stavo per dire lo schema) di un simile dispositivo.

Lo schema a blocchi di una tipica stazione dissaldante è visibile nella figura 1.

L'impugnatura comprende un ugello di aspirazione realizzato con materiale opportuno, con ad esso collegata una resistenza per fondere lo stagno.

Un piccolo depressore attivabile a piacere alla pressione di un pulsante, provvede a fornire una differenza di pressione che fa sì che lo stagno venga risucchiato all'interno dell'ugello.

Lo stagno aspirato, viene poi raccolto all'interno di una apposita camera dalla quale viene, poi, eliminato periodicamente.

Volendo, con un po' di ingegno, è possibile realizzare un si

settembre 1988
18 - 25 - 20
marcucci



figura 1 - Schema a blocchi di tipico dissaldatore.

mile dispostivo in casa ad un costo molto basso.

Vediamo i vari elementi uno per volta.

Cominciamo dall'ugello di aspirazione.

Esso, però, deve essere opportunamente trattato altrimenti, il calore della resistenza e le scorie di stagno lo distruggerebbero in breve tempo.

Il problema è stato brillante-

(nuovo!), si risolvono tutti i problemi di punta, resistenza, accoppiamento termico (ma non elettrico) tra la punta e la resistenza, serbatoio di raccolta dello stagno aspirato, manico per impugnare il tutto ecc.

Il primo passo della modifica del Jolly, consiste nella rimozione del rivetto che fissa la pompetta succhiastagno al corpo di plastica e alla successiva estrazione di tutto il corpo della pompetta dal manico di plastica.

Il gruppo manico-resistenza, andrà poi messo temporaneamente da parte allo scopo di poter effettuare la modifica sulla pompetta.

Tale attrezzo, deve essere privato di tutta la parte relativa al pistoncino, mentre la molla rimane in sito per mantenere il cappello interno che funge da serbatoio di raccolta dello stagno.

Nella figura 2 è riportato il disegno dell'accrocchio.

La modifica della parte posteriore della pompetta, consiste nella saldatura di un piccolo pezzetto (5 cm max) di tubicino di rame (quello che si usa per le condotte del refrigerante negli impianti frigoriferi reperibile presso i negozi di materiale idraulico per poche centinaia di lire al metro) e nella sua successiva chiusura con la lega saldante.



Esplosivo del particolare della punta della pompetta modificata.

Non è possibile utilizzare, per questa applicazione, i classici ugelli in TEFLON dei vari dissaldatori a molla reperibili in commercio, in quanto, così facendo, non sarebbe assolutamente possibile riscaldare la punta e si dovrebbe sempre ricorrere al saldatore come elemento riscaldante (praticamente come si fa con i tradizionali dissaldatori del tipo a molla).

Occorre, pertanto, utilizzare un ugello in metallo.

mente risolto, cannibalizzando un dissaldatore Jolly della PHILIPS.

Questo attrezzo, famosissimo e diffusissimo, è costituito da un ugello trattato, con una resistenza che lo porta in temperatura e da un comune succhiastagno di tipo a molla, il tutto assemblato in un curioso contenitore di plastica rossa di forma vagamente a Y.

Utilizzando questo attrezzo, del costo di circa 30.000 lire

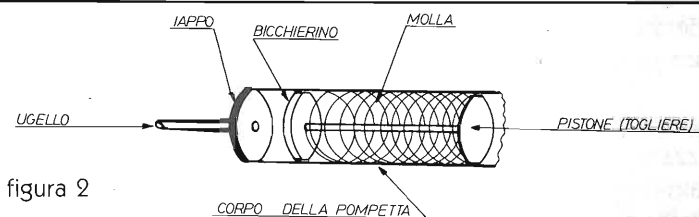
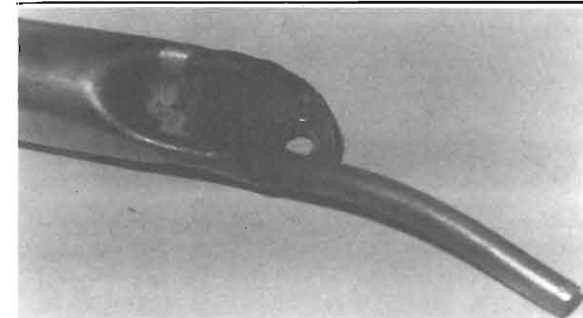


figura 2



Particolare della parte posteriore della pompetta.

Questa operazione deve essere compiuta da un saldatore esperto, per mezzo di una cannelo a gas.

Chi, poi, fosse così fortunato da avere in casa tutto il necessario per la saldatura autogena, potrà anche fare da solo.

I particolari di questa fase della modifica, sono visibili nelle varie fotografie.

Ultimata la modifica della pompetta, questa viene rimessa al suo posto e fermata al corpo di plastica del dissaldatore per mezzo di una vite da 4 mm molto corta (5 mm) con relativo dado (al posto del rivetto originale).

Ho preferito utilizzare una vite con dado al posto di un altro rivetto in quanto, così facendo, un eventuale smontaggio viene notevolmente facilitato.

A questo punto è necessario intervenire sul corpo del Jolly vero e proprio (quello che precedentemente avevamo messo in disparte).

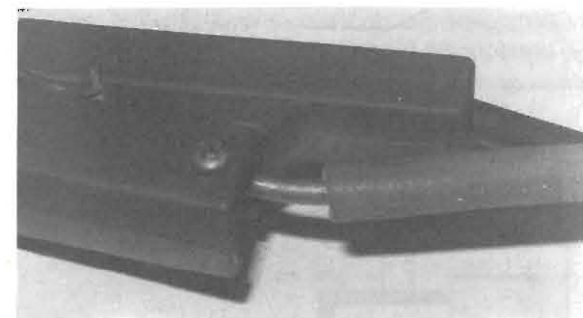
L'operazione da farsi consiste nella sostituzione del cavo di alimentazione (originariamente a 3 capi) con uno a 5 capi.

Tre dei cinque fili, serviranno per l'alimentazione della resistenza (uno a massa), mentre gli altri due per il comando della elettrovalvola.



figura 3

Particolare dell'assemblaggio del pulsante di comando della elettrovalvola sul corpo del Jolly.



Particolare dell'attacco del tubo di gomma alla pompetta (rimessa al suo posto - notare la vite di fissaggio al posto del rivetto originale).

A tal scopo, occorrerà praticare un sottile foro sul corpo del manico di plastica allo scopo di far uscire due dei cinque fili necessari per il collegamento al pulsante (vedi oltre).

Il cavo a 5 capi (0.5 mm di sezione) è un po' difficile da reperire nelle piccole città, tuttavia, la cosa non è impossibile.

In teoria sarebbe stato sufficiente il cavo originale a tre capi eliminando il contatto di massa e utilizzando per il comando della elettrovalvola uno dei fili di alimentazione come comune.

Inizialmente avevo seguito questa strada (le fotografie si riferiscono, infatti a questo prototipo), tuttavia, in seguito ho preferito utilizzare un cavo a 5 capi per conservare la massa sulla punta.

Si potrebbe anche usare un cavo a quattro capi, tuttavia, così facendo è problematico inserire un eventuale dispositivo di rego-

lazione elettronica della temperatura della punta.

I due capi liberi del cavo, fatti uscire dal corpo di plastica del Jolly, tramite un piccolo foro, vengono collegati ad un pulsante di tipo normalmente aperto recuperato da una scheda surplus che servirà ad azionare l'elettrovalvola.

I particolari di montaggio del pulsante sono visibili nelle foto e nella figura 3.

È chiaro che la mia disposizione del pulsante non è tassativa, bensì ognuno potrà utilizzare quella che preferisce.

E con questo, l'opera di cannibalizzazione del magnifico Jolly è terminata.

Vediamo, ora, il circuito relativo al depressore.

Esso è realizzato attorno a quattro componenti base.

Il primo, che è quello che crea il vuoto è un depressore realizzato utilizzando un compressore di un vecchio frigorifero.

Ammesso, di doverlo comprare, un simile compressore, da un rottamaio, non viene a costare più di 10.000 lire!!

Il compressore è utilizzato alla rovescia ovvero viene utilizzata l'uscita al posto dell'ingresso e viceversa in modo da ottenere un depressore.

L'ingresso del depressore viene collegato mediante un sottile tubicino di rame (vedi sopra circa la reperibilità) ad una piccola bombola della capienza di circa 0.8 litri recuperata dal solito frigorifero.

Un mio amico che ha successivamente realizzato una stazione dissaldante simile alla mia, non trovando una bomboletta delle dimensioni adatte ha utilizzato, a questo scopo, una cartuccia vuota di un fornello da campeggio tipo Camping-Gaz.

Alla bomboletta è connesso anche un piccolo pressostato (reperito dal solito frigo) utilizzato anch'esso alla rovescia in modo da funzionare da vacuostato (non so se è il termine giusto, tuttavia mi sembra il più appropriato).

La funzione di questo disposi-

tivo è quella di comandare il depressore in maniera da accenderlo quando la pressione negativa all'interno della bombola diminuisce (in pratica quando la pressione aumenta) e spegnerlo quando raggiunge un certo livello.

Volendo, si può anche fare a meno del pressostato e inserire un interruttore che comanda direttamente il motore.

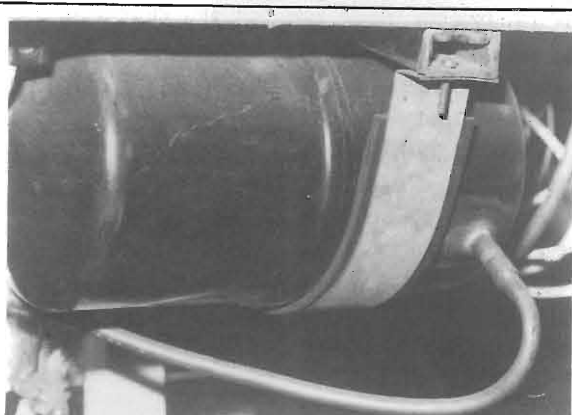
Volendo, poi, fare un lavoro a regola d'arte, si potrà saldare alla bombola uno di quei piccoli vacuometri (il contrario dei manometri) reperibili nei negozi di oleopneumatica a poche migliaia di lire per avere sempre sott'occhio la pressione (la depressione) all'interno della bombola.

Si tratta, tuttavia, di finenze assolutamente non necessarie.

Tutto ciò è schematizzato nella figura 4.



Particolare della bomboletta di depressione ricavata anch'essa dal solito frigorifero.



Particolare del depressore realizzato col compressore da frigorifero.

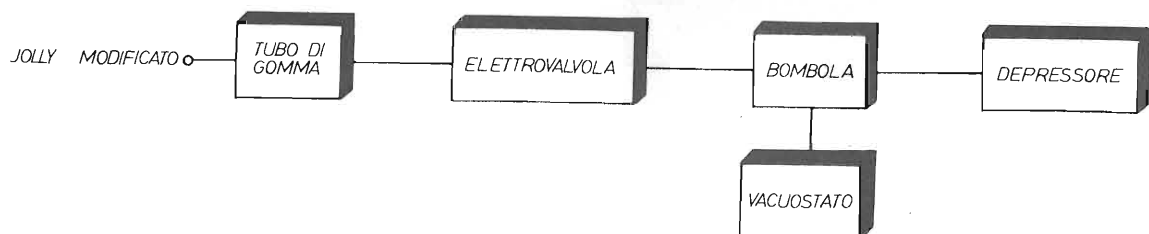
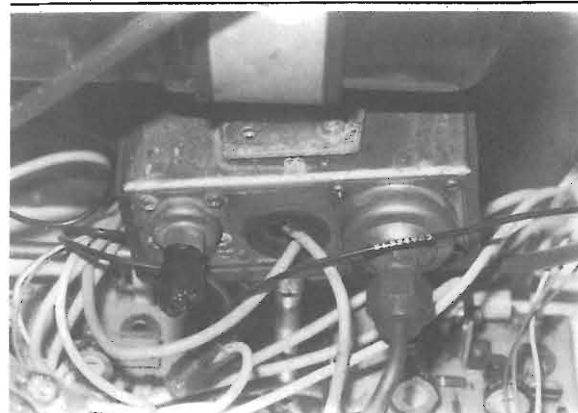
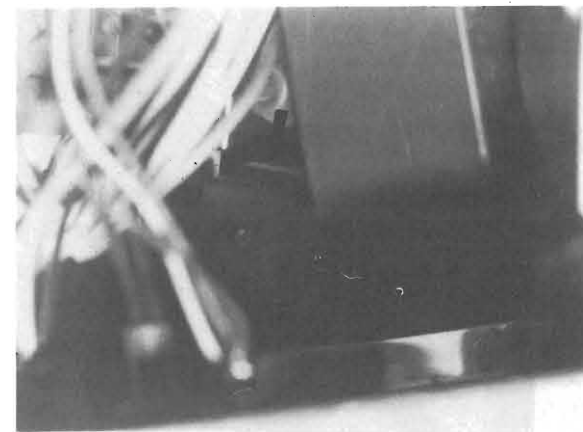


figura 4



Particolare del pressostato da frigo connesso inversamente alla bombola (notare il tubo di rame) in modo da funzionare come vacuostato.

I circuiti stampati visibili sullo sfondo sono i Varilight utilizzati per regolare la temperatura delle punte del saldatore e del dissaldatore rispettivamente (v.t.).



Particolare della elettrovalvola, poco visibile in quanto semi nascosta dai cavi e dal corpo del pressostato.

Alcune misure da me compiute hanno rivelato che la pressione minima che si riesce ad ottenere all'interno della bombola è pari a circa -0.75 atmosfere più che sufficiente per dissaldare qualunque circuito.

Alla bombola è connesso anche, mediante un piccolo pezzetto di tubicino di rame, una piccola elettrovalvola per gas a 220V che è stata acquistata in un negozio di materiali per oleopneumatica per ben (!) 7500 lire.

Queste valvole sono reperibili anche nel surplus, tuttavia più difficilmente degli altri componenti.

All'altro capo (stavo per dire terminale) della elettrovalvola, si collega il Jolly modificato per mezzo di un tubo di gomma lungo circa 1 mt (o più secondo le esigenze) reperibile ovunque per poche centinaia di lire.

L'elettrovalvola è comandata dal pulsante posto sul dissaldatore.

Ho scelto un'elettrovalvola a 220 V in quanto così si evita un trasformatore per alimentarla.

È pacifico che, visto lo spirito di economia di questa realizzazione, se per caso fosse reperibile una valvola a tensione più bassa e un piccolo trasformatore

(strasurplus ovviamente) si potrà utilizzare anche questa soluzione.

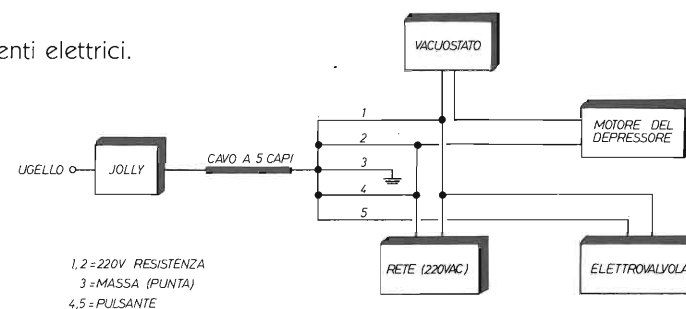
Vedasi la figura 5 per lo «schema elettrico» del tutto.

Nelle fotografie, si possono vedere i particolari di alcuni componenti (i componenti chiave del circuito).

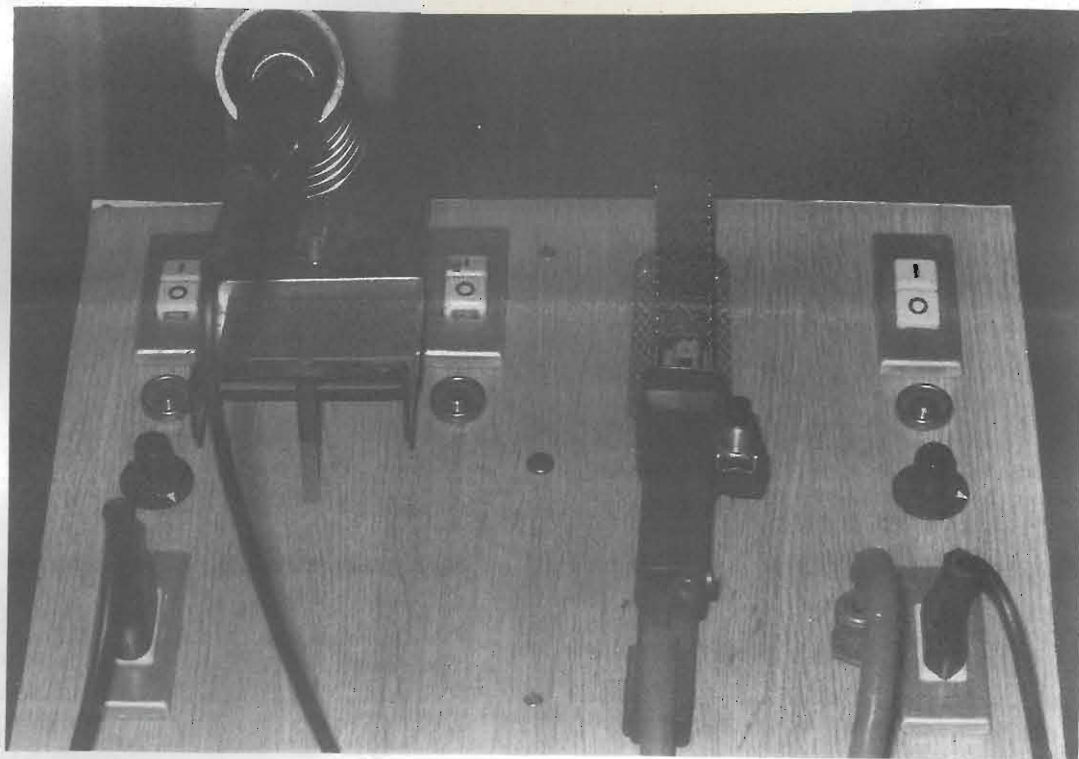
I due circuiti stampati che si intravedono nelle fotografie non sono altro che piccoli varilight (basati su uno schema arciclasico con un DIAC e un TRIAC, apparsi un po' su tutte le riviste) e utilizzati come regolatori di temperatura super economici.

In un'altra foto è visibile un

figura 5 - Collegamenti elettrici.



1, 2 = 220V RESISTENZA
3 = MASSA (PUNTA)
4, 5 = PULSANTE



Un possibile assemblaggio finale del tutto su un pannello di compensato (quello sulla sinistra è un normale saldatore).

possibile assemblaggio di tutta la baracca su un carrellino che da al tutto un'aria di semiprofessionalità (molto semi e poco professionale).

Il saldatore visibile sulla sinistra è un classico PHILIPS da 25-50 W reperibile a circa 20.000 lire ovunque.

I vari interruttori servono ad accendere rispettivamente il sal-

datore, il depressore e la resistenza di riscaldamento del Jolly.

Le due manopole agiscono sui varilight per effettuare la regolazione di temperatura.

Vorrei precisare che non si tratta di una regolazione di temperatura vera e propria (la quale presumerebbe un sensore di temperatura posto sulla punta del saldatore e un circuito di co-

mando che pilota la resistenza), bensì di un semplice circuito che alimenta la resistenza con una tensione variabile regolandone così la potenza dissipata e, in ultima analisi, la temperatura.

Con questo credo di aver esaurito l'argomento. Rimango a disposizione per qualsiasi chiarimento e delucidazione su quanto scritto fino ad ora.

**IN VERSIONE
CIVILE E PROFESSIONALE
AD ALTISSIMA DEFINIZIONE**

I 3 D X Z GIANNI SANTINI

Battaglia Terme (PD) Tel. (049) 525158-525532



**IMPIANTI COMPLETI PER LA RICEZIONE
TV VIA SATELLITE
DEI SATELLITI METEOROLOGICI,**

La prova del «nove»

«ALL MODE» TS-711E KENWOOD

IK4BWC Franco Tosi - IW4BLG Pierluigi Poggi

Non è cosa di tutti i giorni, almeno da parte mia, avere la possibilità di provare un transceiver «All Mode» degli ultimi nati della prestigiosa Kenwood.

Avuto il TS-711E sottomano, con l'aiuto di IW4BLG, «Pigi» e altri collaboratori, abbiamo cercato di fare un'analisi il più completa possibile e soprattutto come radioamatori, una prova «ON THE AIR».

L'apparato si presenta esteticamente in una veste moderna ed accattivante, molto compatto e facilmente trasportabile.

Il cablaggio interno è sufficientemente curato e ordinato e comunque allineato agli standard qualitativi di questo tipo di apparecchi.

Ma vediamo meglio come il TS-711E si comporta sottoposto alle «torture» ed alle indagini di laboratorio.

Sono state analizzate le specifiche fornite dal costruttore: sensibilità e potenza «out», sono risultate conformi a quanto dichiarato.

Per quanto riguarda al resto delle specifiche si sono notate lievi differenze, quasi sempre a favore.

La sensibilità si è rivelata ottimale nella fetta di frequenze in cui l'apparato viene fornito (144-146 MHz) perché il TS-711E,

può coprire anche i MHz adiacenti ai nostri, ma dato l'accordo fisso del «front-end», bisogna scendere per forza a dei compromessi.

Diversamente, la parte del TX, utilizzando la tensione di errore del VCO per sintonizzare i circuiti accordati, può esibire potenza d'uscita costante in ogni frequenza operativa.

Dagli esami spettrografici del TX e dalla risposta alle spurie (immagine, media frequenza, ecc.) emerge qualche incertezza, sicuramente ininfluente da un punto di vista operativo, ma che probabilmente è il «prezzo» per la notevole compattazione dei circuiti interni.

L'unica sostanziale (e veniale) discrepanza col dichiarato, è la taratura del «S-Meter»; infatti lo strumento, certamente non all'altezza della situazione, si è rivelato «non lineare».



Per esempio: un segnale letto «S 9» in FM, viene letto come «S 6» in SSB; data la scarsa importanza operativa, non credo meriti altri commenti.

Ed ora la misura forse più attesa dal «DX-er», la dinamica dell'apparecchio.

«Bloking Level» e IMB valgono rispettivamente -47 e -61 dBm, il che porta la dinamica a 87 e 73 dB, valori senz'altro di rilievo vista la scelta circuitale del «front-end» e del «mixer» e comunque allineate alla classe dell'apparecchio.

Nell'uso pratico, durante i contest e in presenza di qualche vicino di casa «big gun», un margine dinamico maggiore non guasterebbe (magari un bel mixer a diodi?!), mentre è più che sufficiente e «godibile» nell'uso normale.

L'apparecchio, così com'è, dispone solo del Tono a 1750 Hz da attivare manualmente ogni volta che si vuole accedere ad un RPT (repeater).

È comunque possibile effettuare una piccola e semplice modifica sulla scheda «Control Unit», per ottenere la funzione «Tone Burst».

Durante il «CONTEST INTERNAZIONALE» di maggio, il TS-711E si è comportato degnamente dimostrandosi sensibile e silenzioso.

Qualche problema di intermodulazione è sorto con la presenza di segnali adiacenti molto forti e «robusti»; in tali condizioni anche l'uso di un «pre» d'antenna porta ad una sensibile diminuzione della dinamica.

Utile il pulsante per selezionare l'indicazione del «S-Meter» su ALC che permette di regolare, con buona precisione, il livello di emissione su valori tali da non essere troppo «larghi» o «saturi».

Comodissimo il RIT, azzerabile istantaneamente, per le stazioni che rispondono non isoonda.

Buono anche il comportamento del NB che riesce a «tosare» diversi forti segnali impulsivi in modo quasi totale.

Inutile a questo punto ribadire che selettività, risposta audio, soglia squelch, banda occupata, stabilità in frequenza, rientrano nelle specifiche del costruttore e comunque su valori che ormai da tempo, vista la tecnologia disponibile, siamo abituati a riscontrare e pretendere.

In conclusione, l'apparato si è dimostrato un ottimo compagno di viaggio, ottimo per l'uso mo-

bile e anche per il portatile, buoni risultati e soddisfazioni si potranno avere anche come «base».

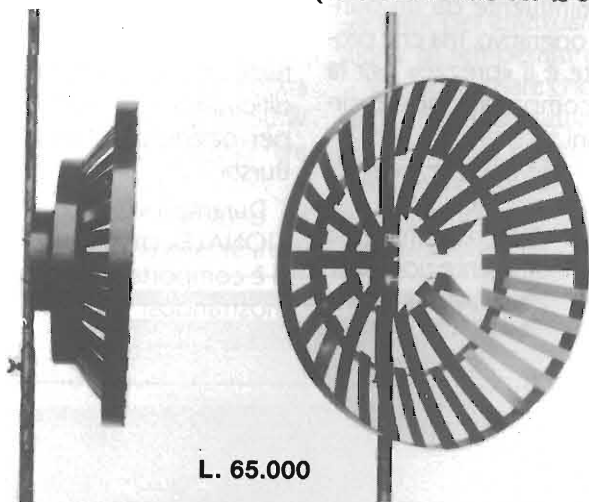
Strumenti usati

Attenuatore: R&S, HP.
Analizzatore di spettro: HP serie 70000
Generatore: HP
Analizzatore di reti: HP
Multimetro: HP 5289

ELETTRA

ZONA INDUSTRIALE GERBIDO - CAVAGLIÀ (VC) - TEL. 0161/966653

ANTENNA PARABOLICA IN VETRORESINA PER RICEZIONE BANDA IV^a e V^a (su richiesta banda III^a)



L. 65.000

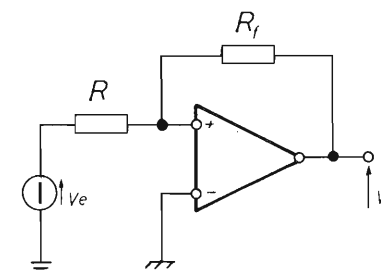
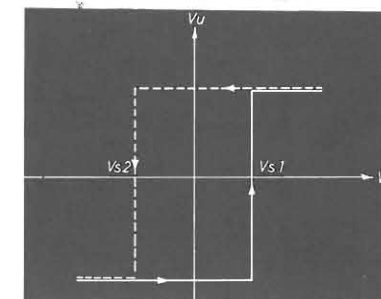
CARATTERISTICHE

Diametro: 60 cm
Guadagno: 14 dB
Attacco dipolo con PL
Peso 500 grammi
Corredata di 5 metri di cavo a bassa perdita
Indistruttibile alle intemperie
Adatta per zone di difficile ricezione
Ricezione ripetitori TV
Completa di attacchi a polo
Dato l'alto guadagno non necessita di nessun amplificatore
Altissimo rapporto avanti-indietro

• COMPONENTISTICA • VASTO ASSORTIMENTO DI MATERIALE ELETTRONICO DI PRODUZIONE E DI MATERIALE SURPLUS • STRUMENTAZIONE •
• TELEFONIA • MATERIALE TELEFONICO •

GENERATORE DI ONDE QUADRE E TRIANGOLARI A DUTY-CYCLE VARIABILE

Roberto Testore



In queste pagine si vuole ottenere un duplice risultato, da una parte si vuole presentare un circuito che può essere utile all'hobbista per completare il proprio laboratorio, dall'altra cercherò di soddisfare la curiosità di chi ha già sentito parlare di generatori di funzioni ma non ha mai avuto la possibilità di vederne spiegato il funzionamento.

Il circuito qui presentato non è particolarmente sofisticato ma presenta già la possibilità di variare frequenza e duty-cycle dell'onda generata, la sua semplicità ben si adatta però ad un discorso di tipo didattico.

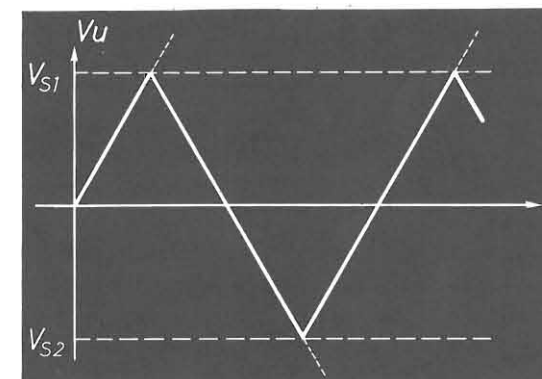
Vediamo subito un po' di teoria sulla generazione di segnali periodici.

I metodi che si possono utilizzare sono molteplici ed in questo caso utilizziamo un integratore seguito da un comparatore di soglia nella configurazione non invertente; vediamo come e perché.

Per creare un'onda triangolare sarà necessario avere un dispositivo che sia in grado di generare una rampa di tensione a pendenza variabile, a partire da una tensione costante.

Occorrerà poi che la salita della rampa sia interrotta ad un certo punto e ne sia invertita la pendenza per produrre il fronte di discesa dell'onda.

Senza addentrarci in particolari troppo sofisticati possiamo dire che tale isteresi è dovuta alla reazione positiva con cui è pro-



Come si vede dalla figura interrompendo nei punti giusti la salita e poi la discesa della rampa si può produrre un'onda triangolare.

Tale interruzione viene effettuata dal comparatore di soglia. La funzione di trasferimento di questo circuito è quella data nella figura seguente.

Come si vede il dispositivo presenta un'isteresi data dal comportamento particolare dell'operazionale con cui verrà costruito.

gettato il comparatore, e variando la quantità di tale reazione, e quindi il guadagno dato da R_f/R_u , è possibile variare la larghezza dell'isteresi e quindi le soglie di commutazione dell'operazionale.

Seguendo infatti l'isteresi si vede che l'operazionale funziona sempre in saturazione tranne nel momento in cui la tensione di ingresso assume il valore della tensione di soglia, momento nel quale l'uscita dell'operazionale commuta portandosi al valore di

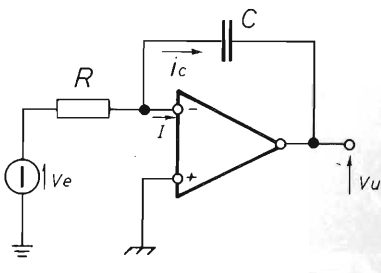
saturazione opposto.

I cicli da seguire sulla funzione di trasferimento sono quelli a tratto continuo e tratteggiato a seconda che la tensione di ingresso stia crescendo o calando.

Si capisce quindi che tale dispositivo è proprio quello che ci serve per controllare la rampa di cui si parlava in precedenza.

Mandando all'ingresso del comparatore una rampa crescente l'uscita commuterà quando la tensione della rampa ha raggiunto il valore di soglia da noi stabilito. Sarà quindi necessario sfruttare in qualche modo la commutazione del comparatore per fare invertire il senso della rampa e quindi per pilotare il dispositivo che genera la rampa stessa.

Vediamo ora come è possibile generare una rampa di tensione. Come si diceva all'inizio tale compito è affidato ad un altro operazionale nella configurazione di integratore.



Come si vede dalla figura precedente questa volta l'operazionale è collegato in reazione negativa attraverso un condensatore.

Per analizzare tale dispositivo consideriamo trascurabile la corrente I entrante nel morsetto $-$, consideriamo anche i due morsetti allo stesso potenziale grazie alla particolare proprietà degli amplificatori operazionali.

Si ha quindi che la tensione all'uscita dell'operazionale è data dalla caduta sul condensatore:

$$V_u = -V_c = -\frac{1}{C} \int i_c dt$$

Essendo la corrente che circola nel condensatore uguale a:

$$i_c = \frac{V_e}{R}$$

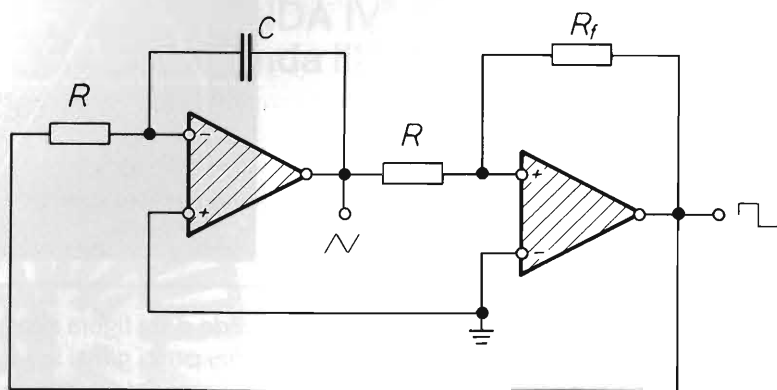
si ottiene, sostituendo nell'espressione precedente:

$$V_u = -\frac{1}{RC} \int V_e dt$$

Se ora consideriamo di mantenere all'ingresso di tale integratore una V_e costante, la tensione di uscita dall'operazionale sarà:

$$V_u = -\frac{V_e}{RC} t \quad (1)$$

Come si può notare dalla formula precedente la V_u è una tensione crescente nel tempo; in



pratica una retta con coefficiente angolare di valore $(-V_e/RC)$.

Notiamo anche che con valori positivi di V_e otteniamo una retta con pendenza negativa, mentre sarà positiva per valori negativi della V_e . Tutto ciò a causa del segno meno presente nella formula precedente.

La nostra rampa è quindi pronta ad essere usata ma come avrete capito ci occorre una tensione costante da inviare all'ingresso che però inverta il suo segno periodicamente per cambiare la pendenza della rampa di tensione presente all'uscita.

Ma quando questa tensione deve cambiare segno?

Come si capisce dai grafici all'inizio dell'articolo il momento di commutazione della V_e dell'integratore, è quello in cui tale tensione supera una certa soglia superiore o inferiore.

Ma certo, la tensione che ci occorre la prenderemo proprio dall'uscita del comparatore di soglia visto in precedenza, che dà una tensione prima positiva e poi negativa quando la rampa supera le soglie stabilite.

Ecco quindi il prototipo del nostro generatore.

Appena data tensione al circuito (± 15 Volt), il comparatore di soglia, a causa della sua reazione positiva, porterà la sua uscita ad un valore basso o alto a seconda delle correnti di offset presenti in quel momento. Ammettiamo che vada in saturazione a tensione positiva.

Tale tensione di uscita è però l'ingresso dell'integratore che quindi la trasformerà in una rampa con pendenza negativa.

La tensione di rampa in uscita è però la tensione di ingresso del comparatore, e quindi, quando questa sorpasserà la soglia negativa, l'uscita dell'operazionale commuterà in saturazione con tensione negativa, che sarà però anche riportata all'ingresso dell'integratore, il quale ora produrrà una rampa crescente fino a che questa non supererà il valore di soglia superiore, momento in cui comparatore il commuterà nuovamente. E così via.

Come si può capire l'onda triangolare sarà prelevata dall'uscita dell'integratore mentre quella quadra dall'uscita del comparatore.

Si vuole ora fare in modo di variare la frequenza e il duty-cycle dell'onda generata.

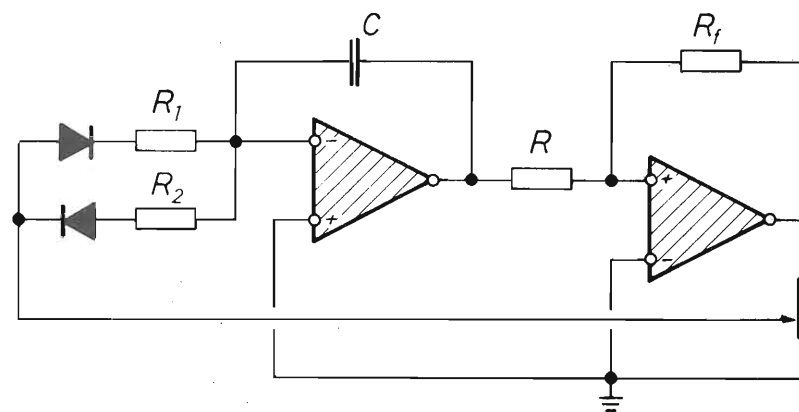
Dalla (1) ci si rende conto che per variare la frequenza sarà necessario variare la pendenza della rampa, mentre per variare il duty-cycle occorrerà fare in modo che la pendenza della rampa in salita sia diversa da quella in discesa, *mantenendo costante la frequenza*.

Quindi, per variare la pendenza della rampa sia in salita che in discesa ovvero per variare la frequenza, potremo variare il valore della V_e o della capacità C .

Variando la capacità si potrà variare il range di funzionamento in frequenza, variando la V_e si otterrà una regolazione fine della frequenza stessa.

Per ottenere la variazione del duty-cycle occorre fare in modo che la pendenza sia diversa al variare del suo segno e quindi al variare del senso della corrente che circola nel ramo di reazione

dell'integratore e, di conseguenza, al variare del segno della V_e . Otteniamo allora il circuito seguente:



dove i due diodi hanno il compito di discriminare il senso della corrente e quindi fare in modo che nella (1) la R sia sostituita dalla R_1 per V_e positive e dalla R_2 per quelle negative, ottenendo così la variazione di pendenza al variare del segno della tensione entrante nell'integratore.

Il potenziometro in serie all'uscita del comparatore serve per variare il valore della tensione da mandare all'integratore e quindi la frequenza dell'onda.

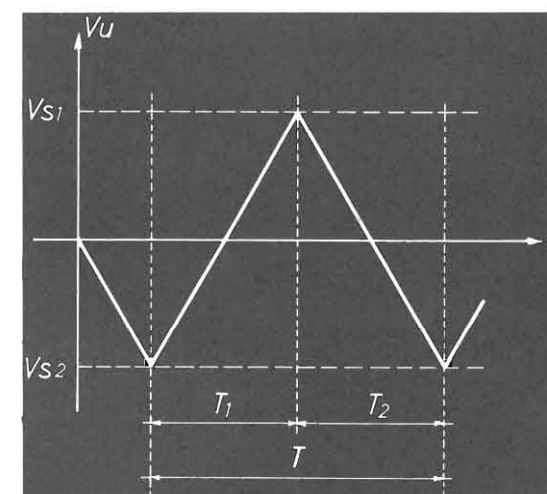
Come sottolineato in precedenza, il duty-cycle deve variare mantenendo la frequenza costante. Ci si rende subito conto

dalla (1) che variando la R si varia la pendenza e quindi si varia anche la frequenza!

Occorre quindi fare attenzione a questo fatto; vediamo come.

Se chiamiamo V_{s1} e V_{s2} le due tensioni di soglia del comparatore possiamo dire:

$$V_{s1} = \frac{\alpha V_m}{RC} T_1 + V_{s2}$$



da cui:

$$V_{s1} - V_{s2} = \Delta V = \frac{\alpha V_m}{RC} T_1$$

dove con ΔV si intende la tensione picco-picco di uscita del generatore e con αV_m , la frazione di V_e che viene mandata all'ingresso dell'integratore attraverso il potenziometro P_1 .

Volendo variare il duty-cycle a frequenza costante bisogna che sia, sempre in riferimento alla figura precedente:

$$\Delta V = \frac{\alpha V_m}{R_1 C} T_1 = \frac{\alpha V_m}{R_2 C} T_2$$

dato che $\frac{1}{f} = T = T_1 + T_2$, si ha:

$$T = \frac{\Delta V C}{\alpha V_m} (R_1 + R_2)$$

Da questa ultima relazione si capisce che variando R_1 e R_2 per variare il duty-cycle è necessario fare in modo che la loro somma resti costante per mantenere costante la frequenza.

Tutto ciò si può ottenere con il circuito seguente che sarà quello definitivo:

$$R_1 = R'_1 + \vartheta R_p$$

$$R_2 = R'_2 + (1 - \vartheta) R_p$$

dove con ϑ si indica la frazione di R_p destinata ad un ramo e con $(1 - \vartheta)$ quella restante per l'altro ramo.

Ovviamente ϑ può variare tra 0 e 1.

Si vede subito che in questo caso la somma di R_1 e R_2 è costante e non dipende da ϑ e quindi dalla variazione del duty-cycle.

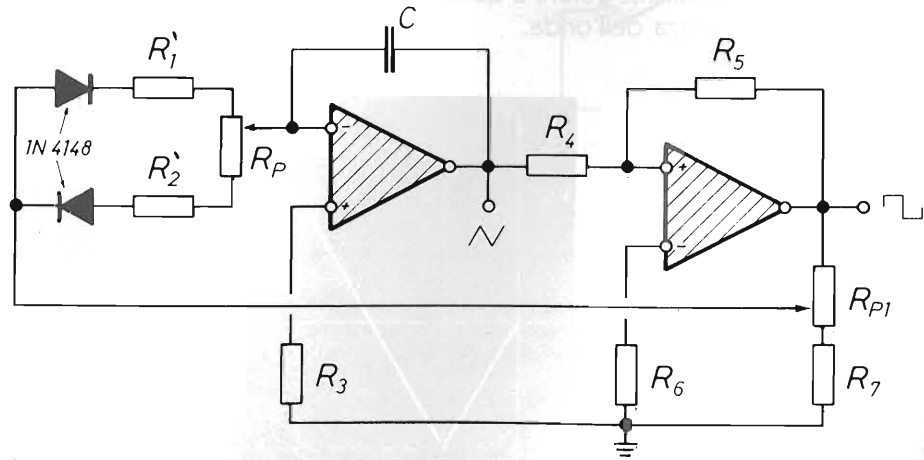
$$R_1 + R_2 = R'_1 + R'_2 + R_p = \text{cost}$$

Abbiamo così ottenuto la possibilità di variare il duty-cycle dell'onda mantenendo costante la frequenza.

Montaggio

Il montaggio di tale circuito non presenta particolari difficoltà, e potrà essere eseguito su base mille-fori o sul circuito stampato allegato a questo articolo.

Il valore dei componenti può essere cambiato senza problemi



- D1 = D2 = 1N4148
- R1 = R'2 = 33 kΩ
- R3 = 82 kΩ
- R4 = 12 kΩ
- R5 = 150 kΩ
- R6 = 10 kΩ
- R7 = 330 Ω
- C = 0.33 μF
- Rp = 150 kΩ
- Rp1 = 2.2 kΩ
- IC = LM324

Come si può vedere le resistenze dell'integratore ora sono date da:

facendo riferimento alle formule viste in precedenza.

In particolare potrete monta-

l'operazionale LM324 risulta possibile alimentare l'integrato con tensione singola, non fidatevi.

andrea commesani
 Via S. Pio V, 5A - 40131 Bologna - ☎ 051/550761 - Chiusura: Lunedì

MONACOR
 ITALIA

N° 1 IN EUROPA

BSC 4 - Caricabatterie solare L. 18.500 l.c.

Novità assoluta per camping, nautica... ovunque vi sia luce solare è capace di ricaricare 4 nichel tipo AA in 10/14 ore. Dimensioni: 66x30x97 mm. NOVITÀ MONACOR 88

LCR 3500 - Ponte digitale RCL L. 315.000 l.c.

Per misure rapide di induttanze, resistenze, capacità con precisione digitale. Misure dirette di tutti i valori. Connettori rapidi studiati per evitare false misure. Capacità: 0-200 mF in 7 scale. Induttanze: 0-2 H in 5 scale. Resistenze: 0-20 MΩhm in 6 scale. Display: LCD 3 1/2 DIGIT, 12 mm. Aliment. esterna o interna 9 V. Dimensioni 87x172x35. (Altri strumenti pagg. 163-185 Catalogo Monacor)

LCR 3000 A - Ponte di misura RCL L. 225.000 l.c.

Per misurare con precisione resistenze, condensatori, bobine e rapporto primario-secondario di trasform. audio. 6 campi di misura. Presa auricolare per rilev. acustico dello zero. Induttanze: 1 mH-111 H. Capacità: 10 pf-110 mf. Resist.: 0,1 Ohm-11,1 MΩhm. Aliment. batteria 9V. Dimens.: 200x100x160 mm. (Altri strumenti pagg. 163-185 Catalogo Monacor)

PT 140 - Minitester tascabile L. 17.400 l.c.

Comodo, robusto, scalo a specchio, 12 campi di misura. Vdc: 0-10/50/250/500, 2 kV. Adc: 0-0,5/50/250 mA. Res.: 0-100 KΩhm. Decibel: -20 + 56 dB. Batterie: 1,5V Mignon Om3. Dimensioni: 60x90x30 mm. (Altri Tester pagg. 175-182 Catalogo Monacor)

AES 5 - Altop. esterno per radiotel. L. 17.500 l.c.

Supercampato, resistente all'umidità, collocabile facilmente grazie alle sue mini-dimensioni, nitida riproduzione della parola. Potenza: 5W 40 Ohm. Freq.: 300/8000 Hz. Dimensioni: 75x65x55 mm. (Pag. 97 Catalogo Monacor)

DMT 870 - Multimetro digitale 3 1/2 LCD L. 59.900 l.c.

Cambio scale a cursore. Prova transistor e diodi. DCV: 0,2-1000V in 5 scale. ACV: 200-750V in 2 scale. DCA: 0,2-10A in 5 scale. Resist.: 2K-20 MΩhm in 5 scale. Imped.: ingr.: 10 MΩhm/DC-5kV/AC. Alimentaz.: batteria interna 9V. Dimens.: 69x145x32. (Altri multimetri pagg. 175-182 Catalogo Monacor)

MMX 24 - Mixer microfonic L. 79.900 l.c.

4 ingressi microf., mono con pan-pot e master, usabili anche come LINE. Circuitazione a basso rumore. Commut. mono stereo. Banda passante: 25-30000 Hz. Sensibil.: 1mV/150mV. Uscita: 0,775 mV/O dB. Alimentaz.: est. o batteria 9V interna. Dimensioni: 220x60x120 mm. (Altri mixer pagg. 27-32 Catalogo Monacor)

MPA 120 DC - Preamp. compress. microl. L. 25.900 l.c.

Modulo premontato preamplificatore con compressore di dinamica adatto anche per radiotelefoni. Banda passante: 30-30000 Hz. Ingresso: 2mV. Uscita: 1 Veff. costante. Alimentaz.: 9 Vcc=20 mA. Dimens.: 55x20x60 mm. (Altri moduli pagg. 237-243 Catalogo Monacor)

SIC 520 - Stazione saldatura 50W L. 110.000 l.c.

Controllo elettronico della temperatura della punta, indicata da 12 Led. Punta Long Life. Dimensioni: 120x95x180 mm. (Altri attrezzi pagg. 311-326 Catalogo Monacor)

LDM 815 - Grid Dip Meter L. 169.000 l.c.

Transistorizzato, alta qualità, utile e versatile per rapidi test su antenne, cavi, circuiti R.F. Chassis metallico molto pratico usabile comodamente anche con una sola mano. Oscilla su tutte le gamme senza interruzioni. Gomme di freq.: Mhz 1,5/4-3,3/8-6,8/18-18/47-45/110-100/250. Modulaz. interna: AM 2Khz ca. Alimentaz.: batterio int. 9V. Dimensioni: 175x65x50 mm. Peso: 500 gr. (Altri strumenti pagg. 163-185 Catalogo Monacor)

VMD 90 - Rilevatore metalli e tensioni L. 21.500 l.c.

Individua con precisione conduttori elettrici e tubi metallici incassati nei muri. Indispensabile in ogni casa. Indicatore luminoso e sonoro. Alta sensibilità. Alimentazione: Batteria 9V. (Pag. 318 Catalogo Monacor)

MD 806 - Cuffia mono/stereo L. 11.900 l.c.

Con regolazione di volume e commutatore mono/stereo. Impedenza 8 Ohm. Potenza 2x0,3 W. Peso 350 g. Cavo spirale, 1,5 mt. (Altre cuffie pag. 66-69 Catalogo Monacor)

AVC 607 - Amplificatore video e audio L. 185.000 l.c.

Videocontroller per duplicazioni video simultanea su 2 registratori. Speciale funzione Enhancer per regolare l'immagine nel modo preferito. Standard: NTSC-PAL-SECAM. Ingresso video: 1 VSS/75 Ohm - Uscita video: 0,5-1,5 VSS/75 Ohm. Stereo in: 0,1-0,3 Vss/47 KΩhm. Stereo out: 0,1-0,3/10 KΩhm. Aliment.: interno o esterno 9VCC. Dimensioni: 150x40x145 mm. (Pag. 41 Catalogo Monacor)

TM 12 - Megafono L. 89.500 l.c.

Grande nitidezza in 12 Watt. Comodo supporto a tracolla microfono separato, ingresso ausiliario per registratore. Dimensioni: 190x280 mm. Alm. est. o int. con 8 batt. UM 3. Peso Kg. 1. (Altri modelli pagg. 85/86 Catalogo Monacor)

AS 300 - Sirena allarme bitonale L. 19.900 l.c.

Dimensioni ridottissime, alta efficienza, basso consumo. Elettronica con 3 modi di nota. Alimentoz.: 9-16 Vcc-100 mA. Dimensioni: 43x39x58 mm. (allarmi vari pagg. 114-134 Catalogo Monacor)

OS 620 - Oscilloscopio doppia traccia L. (Telefonare)

Strumento ideale per ogni laboratorio, dotato di tester componenti. Banda passante: DC-20 Mhz. Sensibil.: 5mV-20V/div. Altri dati a richiesta. Peso: 7 Kg. ca. Ottimo rapporto prezzo/prestazioni. Dimensione: 294x352x162 mm. (Altri strumenti pagg. 163-189 Catalogo Monacor)

AVC 500 - Amplificatore audio/video L. 45.000 l.c.

Ottimo per compensare perdite di segnale durante duplicazioni e/o dovute a cavi lunghi. Regolatori separati audio video. Fornito di rifiniti cavi con connettori dorati (mt. 1,80). Standard: NTSC, PAL, SECAM. In video: 1V/75 Ohm. Out Video: 1V/75 Ohm 0-3 db. In audio: ca 200 mV. Out audio: 1,5 Veff. max. Ampioaudio: 0/18db 10/20000 hz. Alimentaz.: est. 12Vcc 5mA. (pag. 41 Catalogo Monacor)

DH95 N - Microfono da palmo PTT L. 12.500 l.c.

Ideale per C.B. Freq.: 200-10000 Hz. Sensibil.: 0,25 mV/1Khz. Impedenza: 500 Ohm. (Catalogo Monacor pag. 56)

DH95 H - Microfono da palmo L. 12.500 l.c.
Come DH95 N ma imp. 50 KΩhm.

AF 55 - Supporto magnetico antenna L. 29.500 l.c.

Robusto base per antenne CB. Risolve i problemi di emergenza. Imped.: 52 Ohm. Connett. S0239. Diametro 105x130. (Pag. 100 Catalogo Monacor)

Vendita per corrispondenza in contrassegno in tutta Italia - Prezzi IVA INCLUSA - Contributo fisso spese di spedizione L. 7.000 Venite a Bologna? Migliaia di prodotti vi attendono nel nostro fornitissimo negozio... UN VERO PARADISO DELL'HOBBYSTA - LUGLIO CHIUSO - AGOSTO APERTO

Richiedete il catalogo illustrato L. 3000 per contributo spese postali

COGNOME _____ NOME _____ VIA _____ CITTÀ _____ CAP _____ EF _____

UN SUCCESSO CHIAMATO

SIRIO antenne

Franco Fanti

TAIFUN 27

Questa antenna si presenta esternamente in modo poco appariscente e cioè, come una qualunque antenna veicolare, con uno stilo in fibra di vetro, avvolgimento elicoidale e con una base conica di appoggio sul tettuccio di un veicolo che le da una inclinazione di circa 45°.

Ma questa antenna ha qualche cosa di particolarmente rivoluzionario che la rende diversa dalle altre e per questa particolarità è stata brevettata.

Non sarebbe neppure necessario rammentarlo che le antenne sono costruite per essere utilizzate in una frequenza sulla quale si vuole operare e con un certo margine di tolleranza ai margini di questa.

Qualora ci si voglia spostare da questa frequenza, e quindi portare l'antenna in risonanza su una altra, si può, entro certi limiti, modificare la sua lunghezza fisica e questa funzione è assolta da un terminale denominato «stub».

Se però l'antenna ha dimensioni ridotte questa tecnica trova una certa difficoltà di applicazione.

La TAIFUN 27 ha risolto questo problema con un dispositivo (che è appunto og-

getto di brevetto) che permette alle antenne di piccole dimensioni di essere facilmente messe in risonanza sulla frequenza desiderata.

La tecnologia si basa su una bobina contenuta nella base ed all'interno della quale si muove assialmente un cursore che ne modifica la frequenza.

La parte centrale della base di quest'antenna ha un manicotto sul quale, agendo manualmente, si ottiene la traslazione assiale e micrometrica del cursore.

Si realizza così una perfetta risonanza sulle frequenze desiderate che può anche essere controllata con un misuratore di ROS di potenza, di conseguenza, si realizzano le migliori condizioni di trasmissione e di ascolto. Nessun problema di staratura dato che la rotazione del manicotto presenta un ottimo meccanismo di frizione e quindi nessuna conseguenza hanno le vibrazioni del veicolo.

Sembra «l'uovo di Colombo» ma sovente, semplici tecnologie permettono, come in questo caso, di ottenere notevoli risultati.

Ed è questo il continuo progresso che caratterizza la tecnologia delle antenne SIRIO.

NOVITÀ MONDIALE

NELLE TRASMISSIONI CB

ELETTRONICA
FLASH

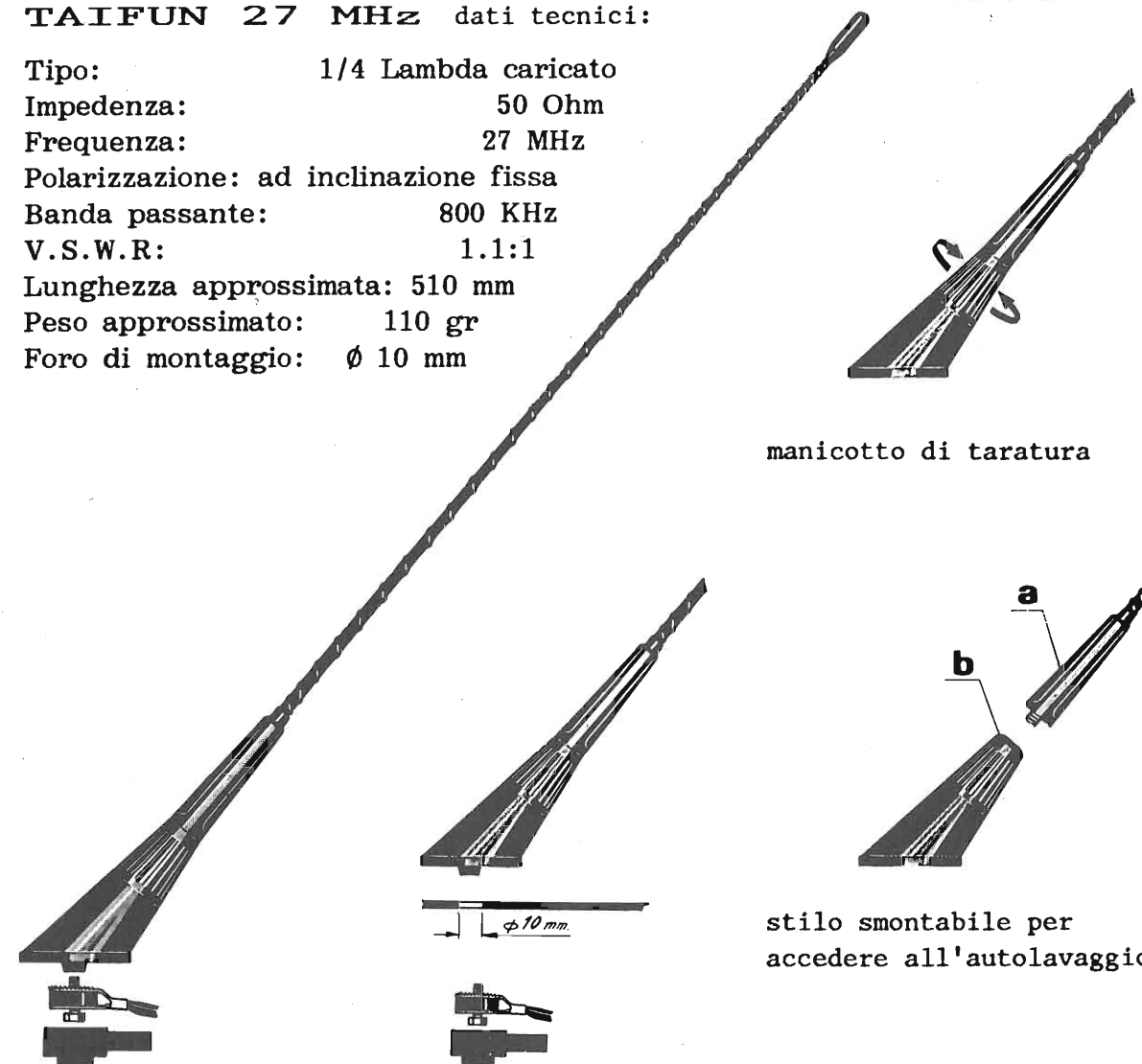
TAIFUN 27

NOVITA' MONDIALE NELLE TRASMISSIONI CB

SIRIO antenne

TAIFUN 27 MHz dati tecnici:

Tipo:	1/4 Lambda caricato
Impedenza:	50 Ohm
Frequenza:	27 MHz
Polarizzazione:	ad inclinazione fissa
Banda passante:	800 KHz
V.S.W.R.:	1.1:1
Lunghezza approssimata:	510 mm
Peso approssimato:	110 gr
Foro di montaggio:	∅ 10 mm



manicotto di taratura

stilo smontabile per accedere all'autolavaggio

DISTRIBUTORE ESCLUSIVO PER L'ITALIA MELCHIONI ELETTRONICA

ELETTRONICA
FLASH

DI.P. MARK III

RICEVITORE PER ONDE CORTE

Dino Paludo

Un ricevitore semplice e sicuro per chi desidera iniziare un hobby sempre interessante: l'ascolto delle stazioni in onda corta.

Mi ripresento ai lettori dopo una lunga assenza, dovuta ad impegni di lavoro, con un piccolo RX per la ricezione delle onde corte.

Il circuito è nato durante un week-end piovoso e «influenzato», caratterizzato da un attacco di mania autocostruttiva.

Si tratta di un rigenerativo ad oscillatore separato (un mio vecchio pallino) facilmente riproducibile anche dai meno esperti, ma con caratteristiche tali da poter veramente diventare un «classico».

Nonostante la semplicità, le prestazioni sono infatti eccezionalmente buone: ottima stabilità, sensibilità elevata e selettività da far arrossire più di una supereterodina, mancanza di tendenza alla saturazione, nessuna criticità nel montaggio.

Riguardo alle prestazioni, tanto per darvene un'idea posso dire che tutte le varie stazioni europee tipo BBC, Mosca, Bucarest, Radio Europa Libera, Varsavia, Tirana (e chi più ne ha più ne metta) si ricevono con uno stilo di 80 cm. di lunghezza o un pezzetto di filo della stessa lunghezza collegato alla presa di antenna.

La Svizzera sui 4 MHz o la radio nazionale spagnola sui 6 MHz, ad esempio, «entrano» come fossero delle stazioni locali. Anzi si ricevono decisamente meglio di quanto si senta la rete 2 della RAI in alcuni punti del Bel Paese.

Portando poi il «pezzo di filo» a tre o quattro metri di lunghezza (parlo sempre di pezzo di filo buttato sul pavimento o sul mobile più vicino, non di un'antenna vera e propria!) incominciano ad entrare stazioni di servizio radiotelefonico, stazioni del

Medio Oriente e Nordafrica, la solita radio Pechino, eccetera.

Il tutto in un posto basso e scalognatissimo ai fini della ricezione.

Non ho ancora avuto modo e tempo di collegare il Mark III ad un'antenna «vera» o di effettuare ascolti notturni (quando le Broadcast europee vanno a nanna e lasciano sgombro il campo permettendo l'ascolto di stazioni più deboli e lontane), ma viste le premesse direi che veramente vale la pena di costruirlo. Basta comunque con i discorsi «promozionali», andiamo a vedere il circuito.

Il circuito

Il ricevitore nasce da una felice intuizione e dall'unione di alcuni circuiti base ottimizzati per la massima resa.

A) Un amplificatore-separatore, con FET più transistor bipolare PNP, a larga banda, alta stabilità e alta impedenza di ingresso tratto dalla bibliografia National.

B) Un oscillatore Hartley a FET, che portato «quasi» all'oscillazio-

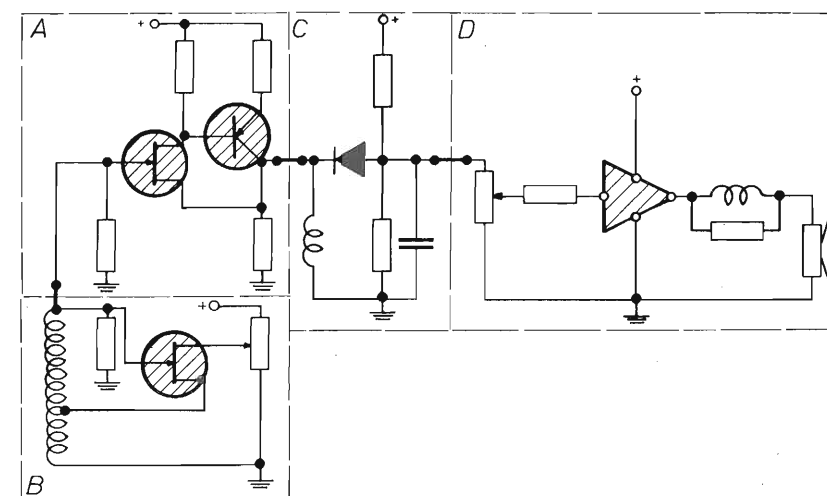


figura 1

HB 27B: 1/2 onda
Frequenza: 27 MHz
Larghezza di banda: 160 canali
Potenza max: 1000 Watt

HB 27C: 5/8 onda
Frequenza: 27 MHz
Larghezza di banda: 160 canali
Potenza max.: 1000 Watt

cte
INTERNATIONAL

42100 Reggio Emilia - Italy
Via R. Sevardi, 7
(Zona Ind. Mancasale)
Tel. 0522/47441 (ric. aut.)
Telex 530156 CTE I
Fax 47448

a Milano
Via Bacchiglione, 20/A
Tel. 02/537932

ne aumenta il Q (fattore di merito) del circuito a livelli eccellenti.
 C) Rivelatore con diodo al germanio, leggermente polarizzato per aumentare la sensibilità.
 D) Amplificatore di bassa frequenza a prova di autoscillazioni, parte importante in ogni circuito del genere.

Parlavo prima di felice intuizione: da esperienze precedenti avevo constatato come il circuito a moltiplicatore di Q desse ottimi risultati in fatto di sensibilità e selettività. Purtroppo le difficoltà nascevano nel momento in cui lo si abbinava ad amplificatori non perfettamente stabili o lineari alle varie frequenze.

Quindi criticità nell'innesco, resa limitata ecc.

Il circuito A, proposto dalla National come separatore video a larga banda si è rivelato ottimale anche per questo uso.

Una caratteristica interessante dell'insieme che ne è uscito consiste nel fatto che, grazie alla bassissima criticità, possiamo coprire buona parte delle onde corte con una sola bobina.

A questo punto siamo pronti per vedere lo schema completo del MARK III.

Come funziona

Il segnale captato dall'antenna viene selezionato («selettivizzato» sarà un neologismo che può funzionare?) dal circuito accordato bobina+varicap, quindi mandato all'ingresso del FET F1 per l'amplificazione.

Contemporaneamente, però, una piccola parte del segnale viene prelevata tramite C3 e portata al gate di F2. Quest'ultimo è però collegato al circuito accordato anche con il source (tramite C4 ed L2). Di conseguenza, se la tensione sul drain è sufficiente a permetterlo, F2 oscilla.

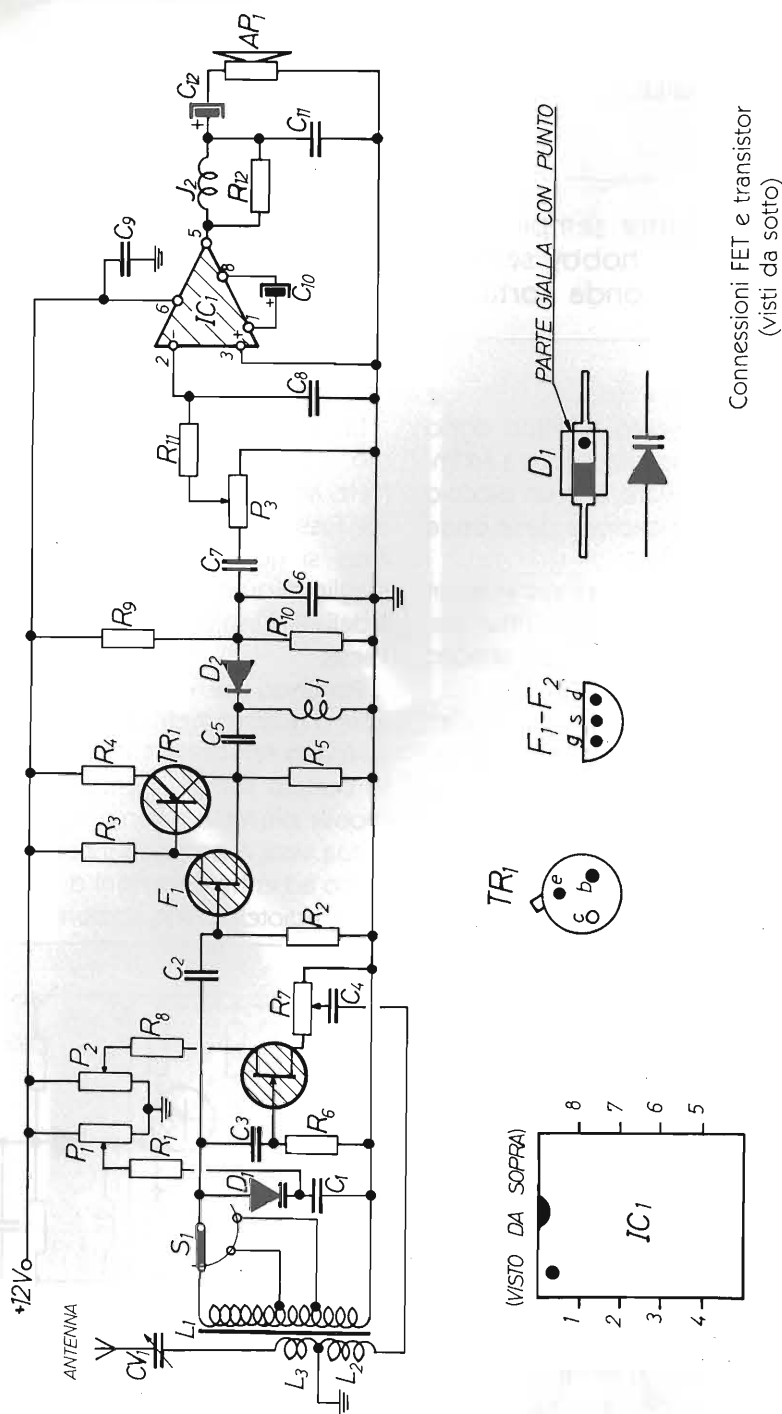
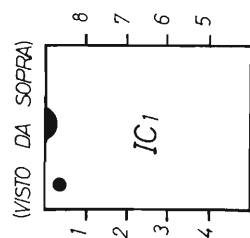
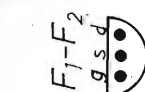
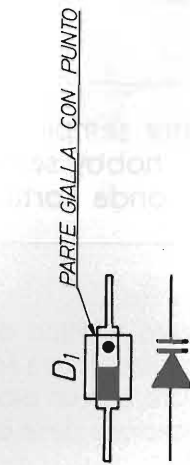


figura 2

Connessioni FET e transistor
(visti da sotto)



- F1 = F2 = BF245
 TR1 = BFX48 (2N4034)
 D1 = BB109G, varicap
 D2 = diodo al germanio per rivelazione (qualsiasi)
 IC1 = LM386N
 SPKR = altoparlante da 8 Ω di impedenza oppure
 PH = cuffia da 8 Ω
 J1 = impedenza AF da 1 mH
 J2 = impedenza «choke» VK 200
 S1 = commutatore 1 via 3 posizioni
 R1 = 100 kΩ
 R2 = 2,2 kΩ
 R3 = 1 kΩ
 R4 = 100 Ω
 R5 = 1 kΩ
 R6 = 33 kΩ
 R7 = 1 kΩ trimmer
 R8 = 1 kΩ
 R9 = 470 kΩ
 R10 = 12 kΩ
 R11 = 10 kΩ
 R12 = 47 Ω
 tutte le R da 1/4 W
 C1 = 100 nF
 C2 = 47 pF
 C3 = 10 pF
 C4 = 220 pF
 C5 = 47 pF
 C6 = 2,2 nF
 C7 = 22 nF
 C8 = 2,2 nF
 C9 = 100 nF
 C10 = 10 μF/25VL
 C11 = 50 nF
 C12 = 470 μF/25VL
 CV1 = variabile a mica per radioline a transistor
 P1 = 10 kΩ potenz. lineare
 P2 = 1 kΩ potenz. lineare miniatura
 P3 = 10 kΩ potenz. logaritmico miniatura
 L1 = v. tabella e testo
 S1 = interruttore di rete
 T1 = trasformatore primario 220V, secondario 15 o 18V 200/300 mA
 RS1 = ponte raddrizzatore al silicio, oppure 4 diodi 1N4007
 C1 = 2200 μF/50VL (o più)
 C2 = 330 nF/50 VI
 C3 = 100 nF/50VI
 IC1 = integrato stabilizz. di tensione 7812 (di qualsiasi marca)

Ma se regolano la tensione di drain in questione (e lo possiamo fare in modo molto fine con P2) possiamo mantenere F2 in uno stato di quasi oscillazione, nella stretta regione in cui il circuito accordato non è ancora sede di tensioni oscillatorie ma il suo fattore di merito è già aumentato al punto di essere pronto a provarle.

In una parola, anche le piccole tensioni dei segnali in arrivo vengono aumentate, e alla fine è quello che interessa a noi. (Sì, lo so, la spiegazione è venuta fuori un po' contorta, ma provate voi a spiegare in cinque righe come funziona un circuito rigenerativo senza dire semplicemente «il segnale ritorna indietro e viene riamplicato» come si usava dire ai vecchi tempi!)

Tiriamo comunque avanti.

Siamo rimasti al punto in cui il segnale viene amplificato e ottimizzato, ed è così che esce dalla coppia F1-TR1 per entrare tramite C5 nel circuito rivelatore (D2 e accessori).

Anche la configurazione circuitale relativa a D2 è un pochino particolare.

Il diodo viene infatti leggermente polarizzato, mediante il partitore di tensione R9-R10, con una tensione di circa 0,25 volt.

In questo modo si ottiene un aumento di sensibilità riguardo ai segnali deboli.

Anzi, la sensibilità ne viene aumentata al punto che è meglio non salire sopra la capacità indicata (47 pF) per quanto riguarda C5, pena il rischio di saturazione del diodo sotto segnali forti.

Al rivelatore segue poi un integrato LM 386N per l'amplificazione del segnale in bassa frequenza.

Anche questo circuito ricalca quello consigliato dalla casa costruttrice dell'integrato per applicazioni in circuito a radiofrequenza.

Ha una stabilità eccellente, veramente a prova di inneschi e auto-oscillazioni.

La potenza di uscita è di circa 300 mW, e considerando che la maggior parte degli ascolti interessanti avvengono in cuffia (vanno benissimo quelle economiche, piccoline, da walkman per intenderci) direi che è più che sufficiente.

Particolari costruttivi e osservazioni sul circuito

Il cablaggio del tutto può avvenire su una delle classiche basette millefori, senza particolari problemi vista la mancanza di criticità del tutto, e considerando che l'organo di sintonia è costituito da un varicap e non più da un condensatore variabile, ingombrante e scomodo da fissare.

Cercate ad ogni modo di tenere il più corti possibile i collegamenti della bobina, del commutatore e dei componenti relativi ai due FET, come d'altra parte si cerca di fare in tutti i cablaggi a RF di buona famiglia.

Riguardo al varicap fate attenzione che è collegato in modo «contrario» a quanto si usa fare di solito, ossia con l'anodo e non con il catodo verso il lato «caldo» della bobina.

Questa configurazione permette di sfruttarne al massimo le variazioni di capacità, e soprattutto permette di avere il potenziometro di sintonia completamente freddo (per la radiofrequenza, naturalmente...) essendo

collegato verso il lato a massa del circuito accordato.

Varicap: può essere usato un qualsiasi tipo con capacità massima 40÷60 pF.

Potenziometro di sintonia: l'ideale sarebbe un potenziometro multigiri, che però costa come tutto il resto del circuito messo insieme, o quasi.

Consiglio quindi l'uso di un potenziometro «normale» (non miniatura) munito di una manopola piuttosto grossa.

Per la sintonia può anche essere usato (ovviamente) un condensatore variabile.

Potrebbero andare bene quei variabili doppi, ad aria, che si usavano «ol'time» sulle radio a transistor di una certa qualità e che sono reperibili con una certa facilità nel surplus. Si adopererà la sezione con meno lamine, che normalmente presenta una capacità intorno ai 60 pF.

Nel caso in questione si eliminerà, oltre al varicap, anche il relativo circuito di polarizzazione, ossia C1, R1, P1.

S1: Un buon compromesso tra qualità e prezzo sono quei commutatori piccolini, rotondi, mi pare di costruzione giapponese.

CV1: Il condensatore di accoppiamento dell'antenna. È un classico variabilino a mica per radioline, con le altrettanto classiche due sezioni, di cui una presenta una capacità di circa 120 pF e l'altra di circa 60 pF.

Se usate un'antenna piuttosto corta unite le due sezioni in parallelo, come mostra il disegno di figura 3.

Se usate invece un'antenna di una certa lunghezza usate solamente la sezione con meno lamine e quindi meno capacità. Questo per non «caricare» troppo il circuito accordato.

Munite poi il variabilino di manopolina (che finezza questi diminutivi...) e montatelo sul pannello con gli altri comandi. Nelle caotiche bande «broadcast» (radiodiffusione) dei 49, 41, 31 e 25 metri ricevibili con il D.I.P. Mark III sarà necessario tenerne la capacità al minimo per una migliore selettività. Viceversa aumenteremo la capacità stessa per i segnali più deboli.

Con un'antenna «seria» CV1 può essere un variabilino da 20 o 30 pF di capacità massima.

FET e transistor: i migliori risultati si ottengono con i componenti indicati. Nulla vieta comunque di compiere esperimenti, anche se inizialmente mi terrei a quanto indicato.

Solo se aveste qualche problema nella reperibilità dei componenti potete partire con una diversa scelta. Rammentate comunque che in questo circuito nulla è critico. Perciò per F1 e F2 potrete provare i vari BF244, 2N4416, 2N3819, E300 e simili. Per TR1 altri PNP per AF che si possono sperimentare sono i vari BF324, BF372, BF414, BF379, 2N4035 eccetera.

R7: È un piccolo trimmer resistivo. Va montato sulla basetta e andrà regolato una tantum, come vedremo più avanti.

I condensatori: che siano di buona qualità. Ceramici quelli da C1 a C5. Ceramici o poliestere gli altri.

Che cosa rimane ancora? Ah, sì, la bobina.

Vista la duttilità del circuito oscillatore/Q multiplier ho coperto la gamma di onde corte che mi interessava con una sola bobina anziché con tre, con relativa e decisa semplificazione nella commutazione delle gamme.

Le frequenze coperte sono all'incirca le seguenti (naturalmente legate alla fedeltà di esecuzione della bobina e al cablaggio):

Gamma 1 (tutta la bobina inserita): 3,5÷6 MHz

Gamma 2 (inserita la presa a 45 spire): 5÷8,5 MHz

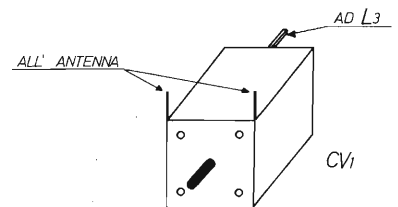


figura 3

Gamma 3 (inserita la presa a 18 spire): 8÷15,5 MHz

È chiaro che si possono costruire altre bobine, in relazione alle proprie necessità.

In particolare per salire di frequenza consiglio di diminuire il diametro del supporto per avere una bobina più snella (per ragioni tecniche e non di dieta...).

Mantenere il rapporto tra 6÷1 e 10÷1 tra L1 ed L2, cercando l'ottimale (esempio: 30 spire per L1, tra 3 e 5 spire per L2).

Non consiglio solo di usare varicap o variabili di capacità più alta per la sintonia.

Non perché il circuito dia dei problemi (ho provato fino a 100 pF) ma per non incorrere in difficoltà di centraggio delle stazioni, soprattutto alle frequenze più alte.

Ritornando alla nostra bobina originale, la sua costruzione non presenta particolari difficoltà. Si avvolgono prima le 80 spire di L1, creando le prese alla 18ª e 45ª spira con l'artificio di attorcigliare il filo smaltato. Si fissa il tutto con lo scotch o ancora meglio con lo smalto per le unghie

(del colore che volete...).

Dal lato di massa si avvolgono poi le sei spire di L2 sopra ad L1.

Si blocca anche L2 e sopra ancora si avvolge L3, usando della trecciolina sottile per collegamenti.

Si puliscono i contatti con tela smeriglio fine e voilà, la bobina è pronta.

Per avere un'idea dell'insieme osservare la figura 4.

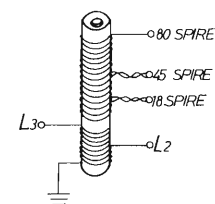


figura 4

Il nucleo andrà appena appena inserito dal lato di massa, quindi sotto L2 ed L3.

Ha la funzione di permettere piccole variazioni di frequenza in fase di taratura e inoltre «ap-

piattisce» la resa dell'oscillatore alle varie frequenze.

Messa a punto e uso del ricevitore

Abbiamo dunque cablato il nostro RX e abbiamo controllato che tutti i collegamenti siano OK: inseriamo l'antenna e diamo tensione.

Posizioniamo P3 per il massimo volume, P2 (reazione) quasi tutto a destra, P1 (sintonia) in modo che sul varicap ci siano zero volt e quindi la capacità sia massima.

S1 andrà posizionato in modo da avere tutta la bobina inserita.

A questo punto, con un cacciavite (o con le dita, secondo il modello montato) regoliamo R7 in modo che la reazione inneschi dolcemente con P2 ruotato appunto quasi tutto a destra. Se la reazione innesca ruotando P2 verso sinistra invertite i collegamenti massa/alimentazione ai suoi capi.

Controllate che l'innesco della reazione avvenga regolarmente su tutta la gamma di frequen-

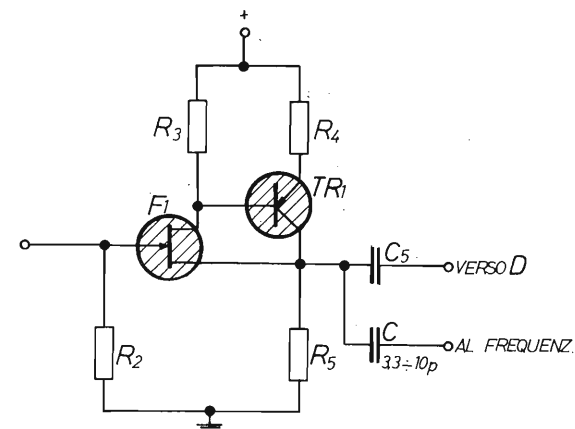


figura 5

za ricevibile, ritoccano eventualmente R7 per la migliore «dolcezza» di innesco.

Possiamo ora incominciare a sintonizzare qualche stazione. Man mano che la capacità del varicap diminuisce dovremo ritoccare P2, perché la reazione innesca di più quando il rapporto impedenza/capacità sale.

Con l'esperienza impareremo a tenere P2 regolato appena sotto il punto di oscillazione: è comunque un'operazione facile perché se la taratura è eseguita bene l'innesco è veramente molto dolce.

Chi possiede un frequenzimetro può eseguire facilmente la taratura della frequenza ricevibile.

Abbiamo infatti a disposizione un circuito che oscilla e un altro circuito che presenta alta impedenza di ingresso e bassa di uscita. Per farla corta basta collegare il frequenzimetro come da figura 5.

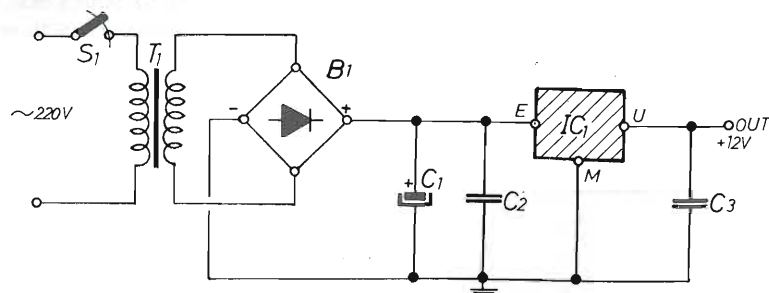


figura 6

Scegheremo per C la minima capacità sufficiente a permettere la lettura.

Regolare poi P2 in modo da far innescare le oscillazioni e il gioco è fatto.

Per l'alimentazione del tutto si userà un qualsiasi alimentatore in grado di fornire 12V e almeno 100 mA (l'assorbimento massimo

del nostro circuito è di circa 50 mA).

Volendo rendere totalmente indipendente il ricevitore si può comunque costruirne uno semplice seguendo la farsariga di figura 6.

A questo punto mi pare di non aver dimenticato nulla di importante: buon ascolto.



TELERADIO 15ª MOSTRA MERCATO NAZIONALE MATERIALE RADIANTISTICO e delle TELECOMUNICAZIONI

**PIACENZA
QUARTIERE FIERISTICO
10-11 SETTEMBRE 1988**

ORARIO DI APERTURA
SABATO: 9,00/12,30 - 14,30/19 - DOMENICA: 9/12,30 - 14,30/18

SETTORI MERCEOLOGICI

- Materiale radiantistico per radio-amatori e C.B.
- Apparecchiature telecomunicazioni Surplus
- Elettronica e Computer
- Antenne per radioamatori e per ricezione TV
- Apparecchiature HI-FI
- Telefonia

Collateralmente alla manifestazione:
«RADIO ED ELETTRONICA NELLE IMMAGINI E NEGLI SCRITTI - MOSTRA DOCUMENTARIA»

Per informazioni e adesioni: **ENTE AUTONOMO MOSTRE PIACENTINE** - Quartiere Fieristico
Via Emilia Parmense, 17 - 29100 PIACENZA - Tel. (0523) 60620

LA POTENZA IN SSB

Luciano Mirarchi

Si descrivono i vari metodi per incrementare la potenza di uscita di un ricetrasmittitore in SSB ed il circuito di un clipper a livello audio.

Ciò che più sconcerta il radioamatore medio è il vedere l'ago del wattmetro ballonzolare avanti e indietro senza meta precisa durante il parlato in SSB: mentre in FM con un bel colpo di portante si legge un valore e ci si mette l'anima in pace, in SSB la potenza varia a seconda di ciò che si dice e spesso l'unico modo per avere «un numero» è fischiare come un cardellino o pubblicizzare un noto detersivo di tre lettere che comincia con O!

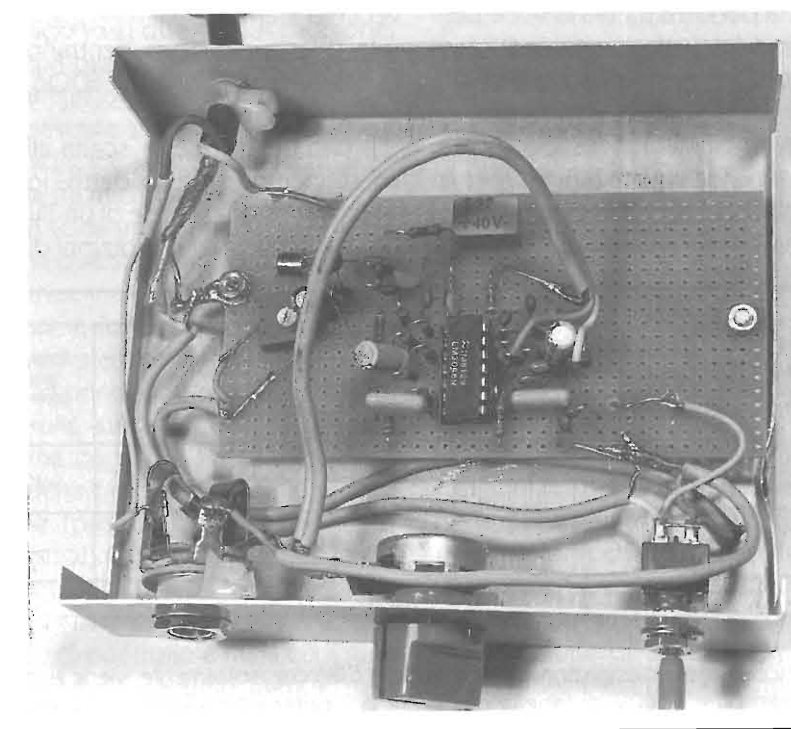
Certo esiste il dual tone test, che insieme all'oscilloscopio dà una lettura finalmente affidabile, ma una volta usatolo per la messa a punto del TX lo si ripone nel cassetto perché ci interessa vedere mentre si parla quanto esce e queste prove «statiche» ci lasciano sempre quell'alone di dubbio: ma perché se questo TX con il dual tone o in tune mi dà 150 watt fissi e stabili quando parlo la lancetta del wattmetro arranca intorno ai 70-80 come trattenuta da una forza misteriosa? Il perché lo si può forse comprendere guardando la figura 1A. La lancetta del wattmetro

70-80 watt dell'esempio precedente.

Ovviamente, se disponessimo di un qualcosa di più veloce della lancetta potremmo effettivamente vedere l'andamento della potenza ma purtroppo l'unica cosa più veloce è il pennello elettronico dell'oscilloscopio. Questa situazione di «mediatura» (averaging) si riflette anche in fase di ricezione di questo segnale trasmesso.

Ai fini infatti della comprensibilità ciò che conta è il valor medio della potenza trasmessa e non il suo picco massimo che, essendo di brevissima durata, contiene un'energia molto bassa. Pertanto non serve aumentare solo il valore di picco, che è quello che fanno i comuni microfoni preamplificati (vedi figura 1B) perché prima o poi si porterà lo stadio finale in saturazione (Flat topping) con distorsioni, spurie ed intermodulazione.

L'unico modo per aumentare



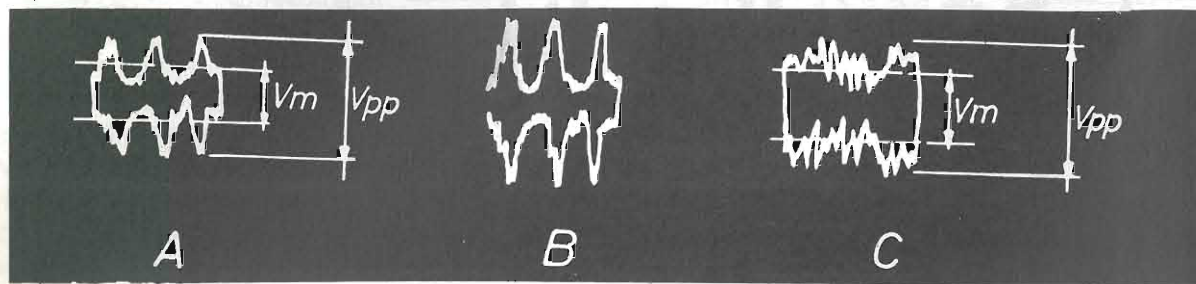


figura 1A - Inviluppo tipico senza alcun trattamento.

figura 1B - Inviluppo come da uso di microfono preamplificato. Si incrementano molto i picchi ma poco il valor medio.

figura 1C - Con l'ausilio di un processore si è aumentato il valore medio pur non eccedendo il valore di picco per non incorrere in distorsioni.

lavoro, ad un TX in SSB con picchi elevati ma potenza media molto bassa. La dissipazione di placca della valvola è quindi bassa il che vuol dire fisicamente un tubo più piccolo ed un costo molto più basso (almeno all'estero). Viceversa un tubo trasmettente è più generosamente dimensionato e la potenza dissipabile dalla placca è maggiore in rapporto alla potenza in uscita: teniamo sempre a mente che la potenza dissipata è la differenza fra la potenza assorbita e quella erogata (vedi tabella 1).

Quando andiamo ad integrare nel tempo, poiché la placca ha una sua massa metallica che accumula il calore sviluppato in piccoli intervalli e lo cede all'esterno lentamente, vediamo che, anche se ci sono picchi di elevata potenza, il valore medio risultante di potenza assorbita, ed anche erogata, è abbastanza basso.

la comprensibilità della nostra emissione è quindi di incrementare la potenza media, portando il picco appena al punto di flat topping. Il metodo tuttavia non è scevro da inconvenienti che analizzeremo per avere un quadro completo dei vantaggi/svantaggi del sistema.

Innanzitutto si può osservare che man mano che si incrementa la potenza media la voce perde di naturalezza perché l'inviluppo diventa sempre più diverso dall'originale: sono quelle voci cavernose, compresse e schiacciate che sentiamo in giro per le bande (soprattutto i tedeschi): in una parola «innaturali».

In secondo luogo c'è un sovraccarico dello stadio finale del trasmettitore che spesso non è dimensionato adeguatamente: facciamo un esempio.

Nel caso di un apparato con finale a valvole, nella quasi totalità dei casi queste non sono delle valvole trasmettenti vere e proprie ma bensì tubi finali di deflessione orizzontale di TV Color di vecchio stampo.

In questa categoria rientrano quasi tutte le valvole: 6DQ6, 6HF5, 6JB6, 6JM6.

Il perché di questa scelta di adattamento è presto detto: lo stadio finale orizzontale di un TV Color è simile, per condizioni di

Valvola	Potenza dissipabile placca	Potenza dissipabile griglia schermo	Classe funzionamento	Tensione anodica	Tensione griglia schermo	Tensione griglia controllo	Corrente anodica	Potenza pilotaggio	Potenza di uscita
6JB6	17,5W	3,5W	AB1	500V	200V	-42V	85 mA	0,2W	35W
6146B	35W	3	AB1	750V	200V	-48	125 mA	0,1W	61W

Dati caratteristici di funzionamento

Si noti la bassa dissipazione di placca della 6JB6 che, solitamente, viene alimentata a ben oltre i 500V di tabella per avere più potenza in uscita.

Tutto ciò per il parlato normale. Se in qualche modo aumentiamo la potenza media la valvola non avrà più il tempo di «riposare» e smaltire il calore all'esterno fra un picco e l'altro e superando la massima dissipazione di placca, in breve tempo si avrà la distruzione del tubo stesso. E questo è il secondo inconveniente dell'aumento della potenza media.

Da molti sentiamo dire che lo speech processor «si mangia le valvole!»! Ciò è particolarmente vero se non si interviene a modificare lo scambio termico fra valvole ed esterno, cosa abbastanza facile piazzando una ventola sullo stadio finale. Non fidatevi di quelle ventoline in dotazione agli apparati giapponesi; meglio una bella PAPST a 5 o 6 pale.

Per gli stadi finali a transistor il discorso è simile perché anche qui c'è un parametro che è la potenza dissipabile di collettore, solo che ben difficilmente la si supera, anche con lo speech processor. Solitamente qui il problema è costituito dal dissipatore di alluminio dello stadio finale che è sottodimensionato (per costare poco!) ed anche qui una bella PAPST risolve il problema. Certo fra valvola e transistor la vince quest'ultimo perché una volta trovato un equilibrio termico a furia di ventole o, per i casi disperati, sostituendo il dissipatore, la vita è illimitata mentre per le valvole, pur ventilate, la vita in ogni caso si accorcerà ma... questo è il prezzo della gloria!!!

D'altro canto un discorso simile (anzi peggiore!) vale per la RTTY dove, se un TX in tune fornisce 150W, la potenza massima utilizzabile senza morte prematura delle valvole, al più potrà

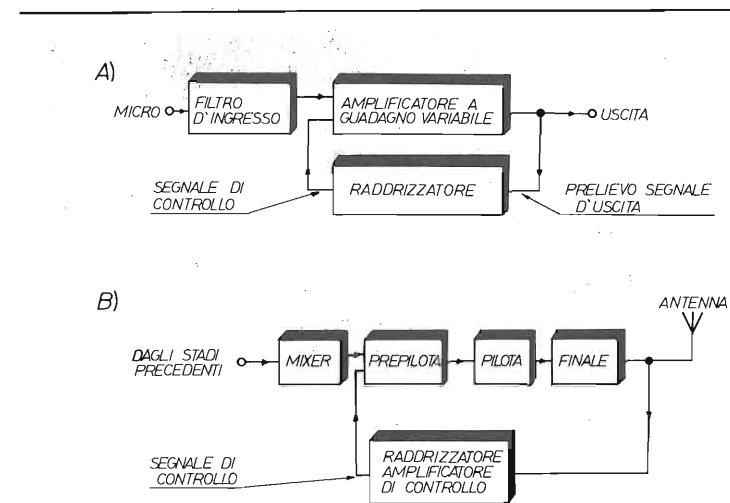


figura 2 - Compressore della dinamica

essere 40W e ciò proprio perché se i tubi finali non sono critici per un parlato con valor medio elevato, figuriamoci per il regime continuo della RTTY.

Come incrementare la potenza

Essenzialmente i metodi si dividono in due grandi categorie, compressione della dinamica e limitazione di ampiezza, e per ciascuna si può agire a livello audio (cioè interponendo qualcosa fra microfono e TX) o a livello RF (cioè interponendo qualcosa fra due stadi del TX dove già c'è un segnale a RF in SSB). Vediamo come funzionano i metodi per compressione.

Il principio è quello di un controllo automatico di guadagno: una parte del segnale in uscita viene raddrizzato e tale tensione (proporzionale al livello di uscita) regola il guadagno di un amplificatore.

In assenza di segnale la tensione di controllo è nulla ed il guadagno è massimo mentre man mano che il segnale in ingresso

supera una certa ampiezza si ha una tensione di controllo che, riducendo l'amplificazione, riporta l'uscita ad un determinato livello.

Il principio è applicabile sia a livello audio (ed ecco il compressore di dinamica) sia a livello di RF che è poi il classico ALC presente in quasi tutti gli apparati. Questo sistema potrebbe sembrare il toccasana perché riducendo l'amplificazione durante i picchi di modulazione e tenendola alta quando il livello è basso, si dovrebbe avere la potenza in uscita pressoché costante.

Purtroppo oltre un certo (modesto) miglioramento non si va poiché, per le costanti di tempo presenti nel compressore o nell'ALC, la tensione di controllo non riesce a seguire fedelmente l'andamento della voce.

La diminuzione di amplificazione dovuta ad un picco si prolunga nel tempo facendo perdere le «valli» successive al picco mentre all'inizio del picco stesso la tensione di controllo non è abbastanza lesta da intervenire facendolo solo alcuni istanti

più tardi. Le costanti di tempo sono paragonabili ad un'inerzia meccanica: ci vuole tempo per andare a regime e non si ferma di colpo. Questo inconveniente è comune a tutti i compressori o ALC e se ne possono minimizzare gli effetti solo con una buona messa a punto e tenendo basso il rapporto di compressione, il che vuol dire però poco incremento della potenza media.

Ben più efficaci sono i metodi per limitazione di ampiezza detti anche clipper o tosatori. Come si vede dalla figura 3, si tratta di amplificare il segnale facendolo passare poi per un circuito che, limitandone l'ampiezza, tosa tutti i picchi in eccesso.

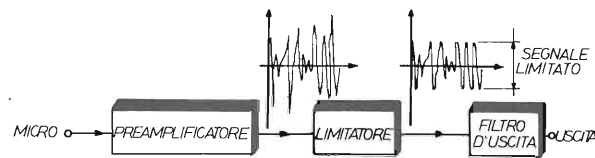


figura 3

Una volta prefissata la soglia di limitazione si può agire sull'amplificazione per aumentare il livello medio mentre i picchi non supereranno mai il livello stabilito.

Questo sistema, in realtà molto efficace, ha però un inconveniente gravissimo: la forma d'onda in uscita è fortemente distorta a causa dei drastici tagli ai picchi di modulazione e l'esempio

ro»? Perciò un certo grado di infedeltà nella riproduzione della nostra voce ce lo dobbiamo tenere e basta.

Diverso è il discorso delle armoniche che, oltre a contribuire ad aumentare la distorsione di cui prima, inquinano l'etere e vanno perciò filtrate. Osserviamo innanzitutto che se tosiamo un segnale audio le armoniche cadranno anche in banda audio

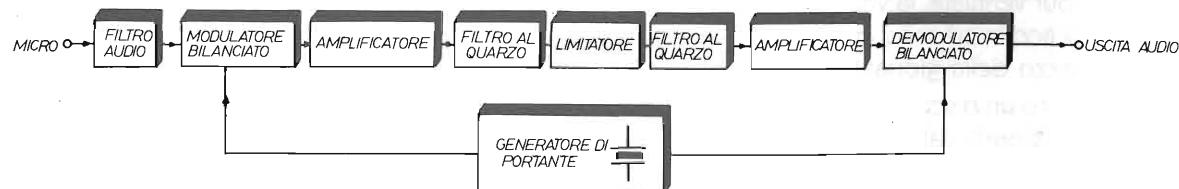


figura 5 - Schema a blocchi di un RF speech processor.

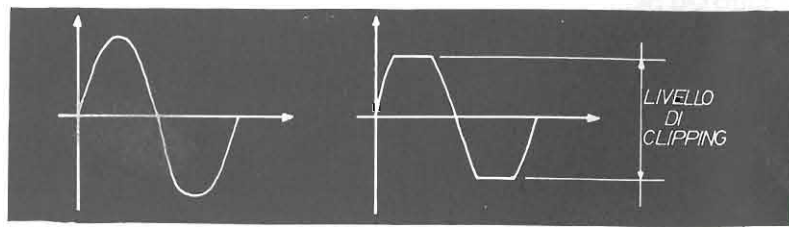


figura 4

di figura 4 vi potrà meglio visualizzare il tutto.

Forma d'onda distorta significa essenzialmente due cose: distorsione della voce e generazione di armoniche.

Per la distorsione della voce c'è niente da fare, ma d'altronde dobbiamo fare i DX o partecipare al concorso «L'ugola d'o-

(300-3000 Hz) e non c'è filtro che le possa mai eliminare; ad esempio un segnale a 400 Hz avrà le armoniche a 800, 1200, 1600, 2000, 2400 e 2800 che non ce le toglie nessuno di torno e che, mescolate al resto dell'informazione audio, faranno un guazzabuglio indicibile.

Tutto questo è valido da 300 a 1500 Hz, ove però si concentra la maggior parte dello spettro di emissione della voce umana, mentre già la seconda armonica di un 1600 Hz cade a 3200 e può essere filtrata.

Se l'operazione di limitazione la si fa però in RF (per es. a 9 MHz) sul segnale SSB le varie armoniche cadranno a 9 MHz di distanza (cioè avremo 18, 27, 36 MHz etc.) e pertanto saranno facilmente filtrabili mentre un eventuale guazzabuglio cadente nelle vicinanze del segnale a 9 MHz si può eliminare con un filtro a quarzo.

Siamo arrivati alla figura 5 dove il segnale audio viene tramutato in SSB dal modulatore bilanciato e primo filtro a quarzo, poi amplificato e quindi limitato in

ampiezza dai diodi in antiparallelo. Segue poi un secondo filtro ed un demodulatore che ci restituisce il segnale audio da infilare nell'apparato RTX.

Il sistema testé descritto è il migliore senz'alcun dubbio, consente incrementi di potenza di 6 dB e da prove fatte in HF la comprensibilità migliora al punto di lavorare con 100W ciò che prima si faceva con 300-400W. Purtroppo costa proprio assai!!! Solo i due filtri a quarzo sono più di 200 klire e fra ammenniccoli vari oltre 300.000 lire prendono il volo: decisamente troppo!

Scendendo a livello audio la spesa è più abbordabile (circa 20-30.000 lire) e, anche se il risultato è un po' peggiore, adottando qualche accorgimento si può comunque avere un buon effetto.

Innanzitutto il segnale audio va filtrato in ingresso per limitarne la banda ai famosi 300-3000 Hz: meno segnali partecipano alla tosatura e meno guazzabuglio si genera.

Per quanto concerne il limitatore vero e proprio ho fatto le prime prove con lo schema di figura 6 riproposto anche da vari Autori (Bibl. 1).

Esso funziona subito ma purtroppo non si può spingere il livello di clipping perché la distorsione diventa inaccettabile. Ciò è dovuto essenzialmente alla caratteristica non lineare dei diodi che si comportano in maniera di-

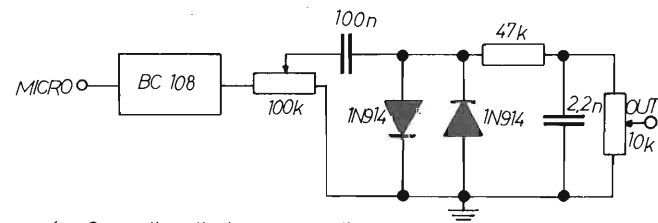


figura 6 - Semplice limitatore audio.

versa ai diversi livelli di segnale in ingresso ed inoltre, essendo i diodi sempre leggermente diversi fra loro, il clipping non sarà simmetrico fra semionda positiva e semionda negativa. Qualcuno ha proposto di dare un certo Bias ai diodi in modo da farli lavorare scostati dal ginocchio della caratteristica, ma non si è risolto granché (figura 7). Un passo avanti notevole si è fatto con il circuito di figura 8 proposto da DJ4BG (Bibl. 2) che ha il vantaggio di tosare simmetricamente con un duty cycle di 1:1 il che significa avere in uscita solo le armoniche pari del segnale in entrata che vale a dire metà della spazzatura che provoca distorsione.

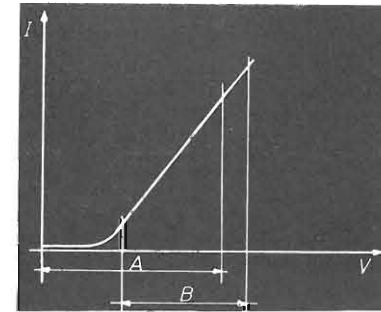


figura 7 - Caratteristica di un diodo. Se il limitatore lavora nella zona A (diodi senza bias) la curva non è lineare. Se invece si applica una piccola bias ai diodi ci si sposta nella zona B che è quasi lineare.

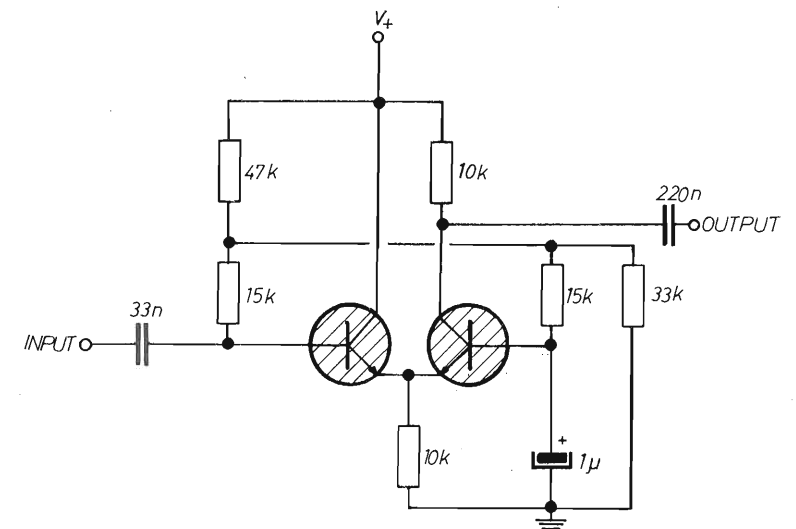


figura 8 - Limitatore differenziale proposto da DJ4BG (Bibl. 2).

Per raggiungere un perfetto bilanciamento del limitatore è però indispensabile che i due transistor abbiano le stesse identiche caratteristiche e ciò si può avere facilmente utilizzando un array di transistor. Non molto noto in giro, esso si presenta come un normale integrato dual in li-

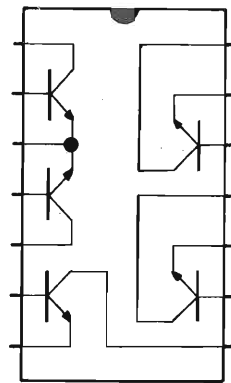


figura 9 - Disposizione transistor internamente al TCA991-CA3046.

ne con all'interno 5 transistor NPN, simili grosso modo ad un BC108, che, essendo ricavati da un unico substrato di silicio hanno caratteristiche identiche (figura 9).

Dopo molte prove ed esperimenti ho adottato lo schema di DJ4BG (Bibl. 3) che è risultato il più completo. Come si vede nella figura 10 esso utilizza un array di transistor più 2 transistor esterni per lo stadio finale.

Schema elettrico

Si può dividere in tre grossi blocchi: filtraggio e amplificazione di entrata (TR1, TR2, TR3), limitatore vero e proprio (TR4, TR5), filtraggio di uscita (TR6, TR7). Il gruppo R1, C1 filtra eventuali residui di RF sempre presenti nella stazione radioamatoriale mentre TR1 e TR2 preamplificano il segnale d'ingresso. R7, R8, R9, R10, C4, C5, C6 formano un filtro passa basso a circa 3 kHz mentre per attenuare le frequenze basse (< 300 Hz) si sono scelti valori di condensatori di accoppiamento un po' più bassi del solito.

Il punto di lavoro dei transistor in questione è stabilizzato con una retroazione dal partitore di

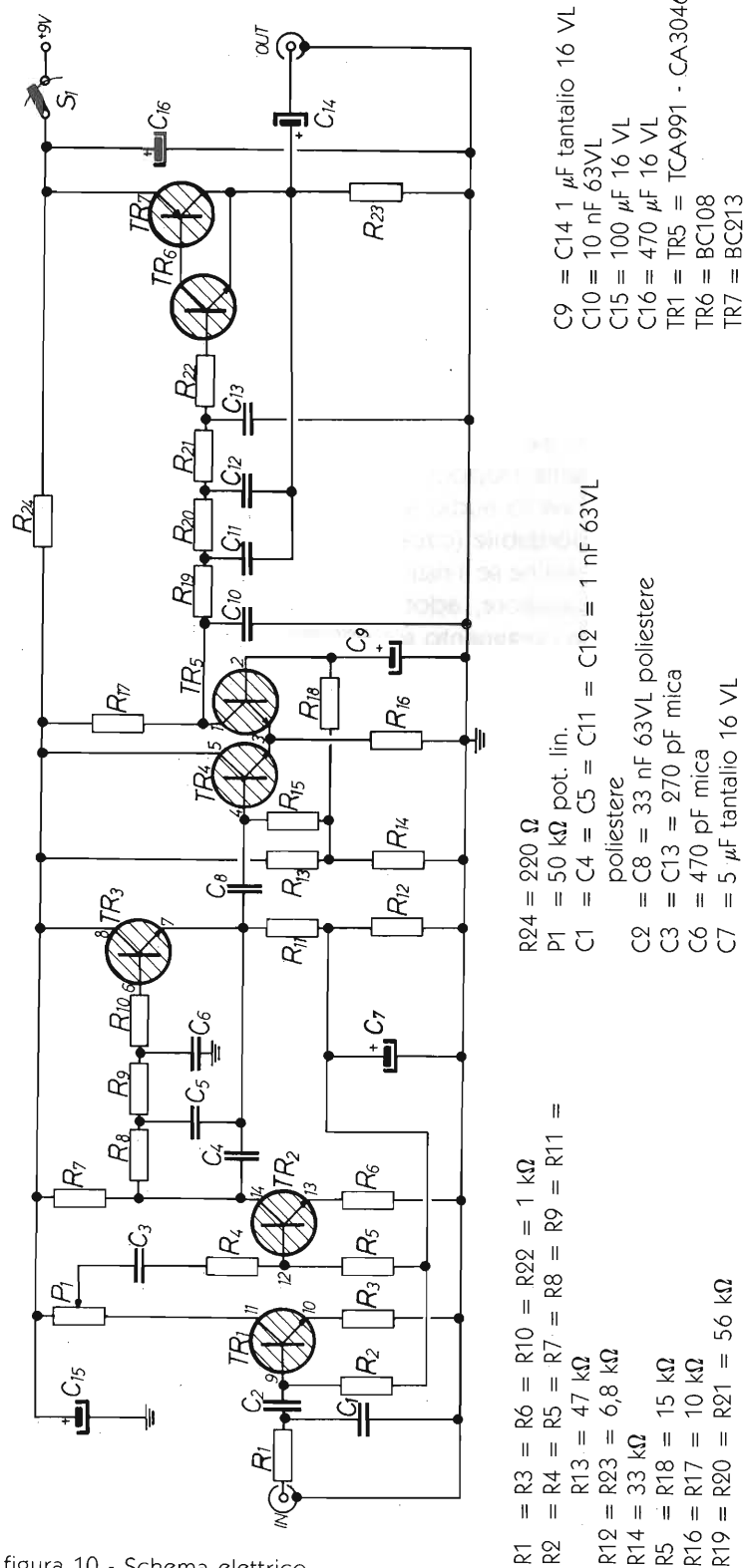


figura 10 - Schema elettrico.

emettitore di TR3. Giungiamo quindi allo stadio clipper vero e proprio con TR4 e TR5 in configurazione differenziale sulla cui peculiarità si è già detto.

Il compito di filtrare le armoniche generate dal processo di limitazione non è semplice: dovendo trattare dei segnali ad onda pressoché quadra e con fronti di salita molto ripidi, il filtro deve essere di tipo Chebyshev. Con altri tipi di filtro, infatti, l'onda quadra in ingresso provoca delle autoscillazioni in corrispondenza dei punti di commutazione, tanto più marcati quanto migliore è il Q del filtro.

Conviene pertanto accontentarsi di un po' di ripple in banda (tipico del Chebyshev) in cambio dell'immunità da queste autoscillazioni (overshoot) e di un fianco di risposta del filtro piuttosto ripido. Il guadagno totale si aggira sui 68 dB che consente di usare anche microfoni dinamici a basso livello mentre il segnale in uscita piuttosto consistente

(3 Vpp) potrebbe rendere necessario il partitore di uscita di figura 11.

Realizzazione pratica

Sia il mio esemplare che quello realizzato da Vito IW8BCQ sono stati montati su basetta millipunti con il filo speciale il cui isolante fonde col calore e ciò perché in definitiva è risultato di gran lunga più veloce che fare uno stampato: ciò nonostante, se qualcuno lo realizzerà me ne mandi un disegno.

I valori dei componenti devono essere rispettati scrupolosamente anche se, in casi di necessità, non trovando l'integrato TCA991, si possono usare transistor sciolti BC108 di sicura provenienza (niente «paccottiglia» delle fiere, quindi!).

L'assorbimento totale si aggira sui 3mA ed una pila da 9 volt dovrebbe durare abbastanza a lungo da sconsigliare un'alimentatore a rete con i problemi di ronzio che ne conseguono.

Non ci sono particolari problemi di disposizione dei componenti perché siamo in bassa frequenza e, una volta finito, il circuito andrà racchiuso in un contenitore metallico con effetto schermante facendo attenzione a collegare la calze da un lato solo per evitare ground loop (vedi figura 12).

Comunque: quassì cosa a 'isposizione!

Se i componenti sono tutti nuovi e di buona qualità, specie i condensatori che mai dovranno essere ceramici (tranne in emergenza C3, C6, C13) il circuito funzionerà al primo colpo. Per la messa a punto consiglio di fare prima qualche prova su un oscilloscopio perché, anche se non indispensabile, vi farà rendere conto praticamente di come funziona tutto il circuito.

In mancanza, comunque, il solito collega compiacente ci sarà di grande aiuto: parlando a circa 20 cm dal microfono si aumenta gradualmente P1 fino ad avere un modesto effetto di compressione della voce. Si lascia tutto così perché poi, in caso di QSO in cattive condizioni di comprensibilità un riflesso naturale ci porta ad avvicinarci al microfono ed alzare la voce col risultato di aumentare il clipping ed incrementare la potenza media che è proprio quello che volevamo.

C'è da notare infine, che usando il clipper si può anche scollegare l'ALC con un'altro piccolo incremento di potenza, perché i picchi non potranno mai superare il livello prefissato in fase di messa a punto.

Comunque: quassì cosa a 'isposizione!

Bibliografia

- Bibl. 1 - Radio Handbook 1986.
 Bibl. 2 - VHF Communication n. 4/70.
 Bibl. 3 - VHF Communication n. 1/71.

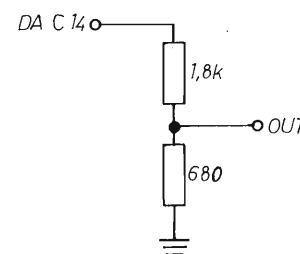


figura 11 - Partitore per ridurre il livello di uscita.

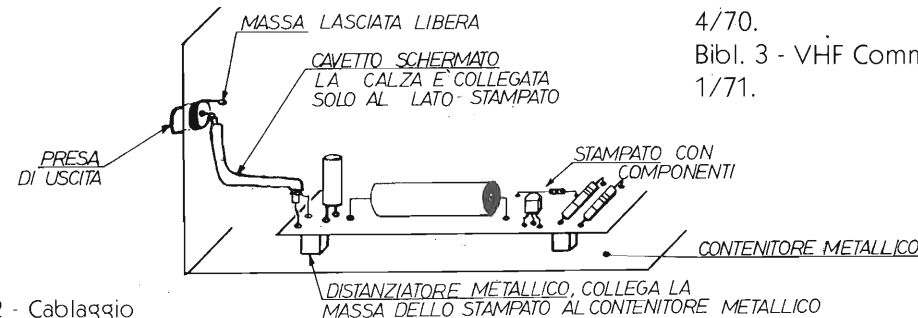


figura 12 - Cablaggio



a cura di IK4GLT Maurizio Mazzotti

Luglio, agosto, due mesi stupendi dedicati al sole e all'aria aperta, carichi di voglia di ferie.

Che c'è di più bello in questo periodo se non sognare di poter dedicare il proprio tempo libero ai nostri hobbies preferiti?

Immaginiamo di trovarci sdraiati, con la schiena dolcemente a ristoro sull'erba di un prato in montagna, o sulla sabbia dorata in riva al mare, e con occhi fissi al cielo a nutrirsi di luce e di azzurro, fra mille coriandoli d'ossigeno che intrecciano nell'anima la stupenda danza della vita.

Ragazzi quando mi lascio prendere la mano non mi accorgo di scivolare nel poetico.

Perdonatemi questa velleità e facciamo un passo indietro. Dove eravamo rimasti? Ah, sì, eravamo con gli occhi fissi al cielo, scansiono tutto il resto e, con meno poesia ma più realismo, guardando l'infinito con spirito radiantistico ci vien da pensare: Uh, quanto spazio per disperdere le onde radio, come starà la precaria fascia di ozono, responsabile della propagazione DX? Chissà se c'è un'antenna capace di irradiare energia solo verso l'orizzonte senza sprecarla verso l'alto.

Già, perché solo quella porzione di radiofrequenza che colpisce l'orizzonte è in grado, incontrando le fasce ionizzate, di compiere, per riflessione, il balzo più lungo, mentre quella che viaggia perpendicolare ci ritorna proprio sulla testa senza alcun vantaggio. Il fenomeno è analogo al gioco di sponde sul biliardo, anche se non rigorosamente esatto a causa della curvatura delle fasce. Queste considerazioni ci affasciano e ci preoccupano, specie in questo periodo in cui non si fa altro che parlare dell'indebolimento progressivo della fascia di ozono (ozono = ossigeno ionizzato con tre atomi nella molecola al posto di

due) dovuto, pare, anche se stento a dar credito a questo allarmismo, alla dispersione del freon, gas contenuto nelle bombolette spray e nei compressori dei frigoriferi, il quale, essendo molto volatile e leggero salendo verso l'alto non appena incontra l'ozono lo ritrasforma in ossigeno, annullando le sue capacità schermanti e riflettenti.

Questo ci sprona allo studio di particolari antenne con bassi angoli di radiazione riferiti al piano verticale, la soluzione più semplice viene data da antenne yagi, le quali hanno la proprietà di stringere sempre più questo angolo in diretta proporzione al numero degli elementi. Il rovescio della medaglia è che per frequenze relativamente basse, come per esempio la 27 MHz meglio nota come banda CB, l'ingombro di simili antenne diventa proibitivo per molti e in più, essendo queste antenne di tipo direttivo, occorre dotarle di un rotore robusto dal costo piuttosto elevato.

Da tutto ciò la ragione della SIRTEL votata alla realizzazione di antenne che, pur non essendo direttive, riescono a raggranellare decibel di guadagno con conseguente restringimento dell'angolo di radiazione.

Viene garantita però, sia l'omnidirezionalità che il limitato ingombro, ricorrendo a configurazioni diverse dal classico dipolo a mezza onda o dalla ground plane in quarto d'onda, le quali hanno lobi di apertura angolari rispettivamente di circa 180 e 90 gradi puri. Cioè, teoricamente, senza extra lobi angolari parassiti, i quali, al contrario, si manifestano, inevitabili, in maniera più o meno accentuata su tutti i sistemi direttivi pluri-elementi, e certo non a vantaggio. Ebbene, a questo punto viene spontaneo lo stimolo alla ricerca, partendo da una configurazione che attualmente si è rivelata particolarmente valida sotto molti aspetti. Avrete già immaginato che si vuol parlare della 5/8, la quale, per il guadagno, si avvicina al dipolo ad onda intera (solo 0,5 dB in meno), e rispetto al dipolo isotropico a 1/2 onda il guadagno sale a 5,5 dB.

Questi parametri, vanno considerati come puramente teorici, e chiaramente riferiti ad antenne non trappolate, ma nonostante la pratica sia sempre più avara della teoria, dopo diverso tempo, speso in capillari test e ricerche, alla SIRTEL nasce, e viene perfezionata col modello GOLDEN, la S2000, quell'antenna che per prestazioni, non solo si avvicina, ma addirittura supera, anche se di poco, il guadagno teorico dei 5,5 dB!

La particolare efficienza di quest'antenna è confermata da diversi tentativi di imitazione da

parte della concorrenza. Questo non ci contraria affatto, anzi, ci lusinga, e non vogliamo negare con un pizzico d'orgoglio, che questo torni a nostro vanto, in quanto, con estrema evidenza, riteniamo sia logico pensare che nessuno si sognerebbe di imitare qualcosa di mediocre, ma solo qualcosa di eccellente!

A tal proposito ci sia concesso credere che il pubblico accorto ami possedere l'originale e non una malacopia.

È vero, ci si può anche accontentare, ma, le numerose testimonianze ce lo confermano. Mol-

ti dopo aver sostituito la vecchia antenna con una S2000 si sono visti aprire le porte del DX, di quel DX che credevano fosse appannaggio solo delle grandi potenze, e divenuto invece realizzabile con soli 5 omologatissimi watt: propagazione permettendo!

Per comodità del lettore riportiamo un estratto del catalogo sulla S2000, precisando che il modello GOLDEN si differenzia dal modello standard per il trattamento anodizzato color oro degli elementi esterni, consigliabile in prossimità di zone marittime o molto umide.

ANTENNA PER STAZIONE BASE

S 2000. Assoluta innovazione per questo modello d'antenna in 5/8 di lunghezza d'onda. Realizzata per una estrema robustezza e senza alcun compromesso, per ottenere il massimo di rendimento e durata, per chi desidera il meglio. Il basamento stagno in Nylon BASF dentro un tubo trasparente molto spesso, la bobina realizzata in tubo di rame trattato antiossidante, i giunti di tenuta a copertura degli elementi telescopici, gli anelli terminali contro le scariche elettrostatiche ed il piano di terra ad otto radiali, sono la somma della qualità e delle caratteristiche elevatissime di questa antenna verticale per stazione base. Oggi sicuramente il meglio. Antenna dell'anno e Campione mondiale di durata Dx nella Repubblica Federale tedesca.

Tipo: 5/8 λ elicoidale

Frequenza: 26-28 MHz

Impedenza: 50 Ω

Polarizzazione: verticale

R.O.S.: < 1,2/1

Potenza applicabile: 2 kW

Guadagno: 5,5 dB sul dipolo isotropico

Larghezza di banda: 1500 kHz

Lunghezza: 550 cm

Fissaggio: su palo da 35 a 45 mm

Connettore: UHF PL 259

La distribuzione delle antenne SIRTEL è affidata a: **G.B.C.** e tutti i suoi punti vendita

IM.EL.CO.

Via Gaurico n. 247/b

00143 - ROMA - EUR

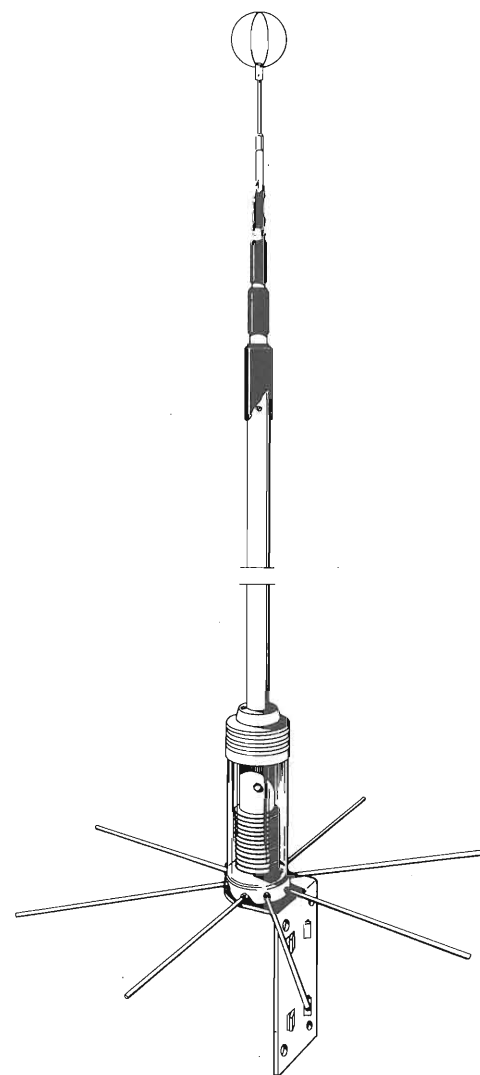
Tel. 06/5031572

LEAR s.n.c.

Strada Nazionale per Carpi, 1070

41100 - LESIGNANA - MODENA

Tel. 059/339249



OMOLOGATO **ZODIAC**[®]

M-5050

**Ricetrasmittitore
40 canali AM-FM**



Ricetrasmittitore veicolare **omologato** di dimensioni molto contenute, che introduce una novità rispetto ad altri modelli similari. Infatti il cambio dei canali avviene mediante la semplice pressione di due pulsanti posti sul pannello frontale: un pulsante consente l'escursione in salita delle frequenze, mentre l'altro ne consente l'escursione in discesa.

Dotato di ANL per la riduzione delle interferenze, e di comando di squelch regolabile.

GENERALI

Numero dei canali: 40
Frequenza: 26,965 ~ 27,405 MHz
Spaziatura dei canali: 10 KHz
Temperatura di lavoro: -10°C ~ +50°C
Alimentazione: 13,8 Vcc nomin.
Assorbimento di corrente in RX: 250 mA in stand-by
< 1,5 A a volume max

Dimensioni: 130L x 34H x 174P mm
Peso: 860 gr ca.

TRASMETTITORE

Potenza RF di uscita: 4 W max
Modulazione: AM/FM
Percentuale di modulazione: 90% (AM)
Impedenza antenna: 50 Ω
Deviazione in FM: ± 1,5 KHz

RICEVITORE

Sensibilità: 1 μV a 10 dB S/N
Regolazione dello squelch: 1 mV
Selettività: < 60 dB a + 10 KHz
Reiezione immagine: 55 dB
Frequenze intermedie: I: 10,695 MHz - II: 455 KHz
Uscita audio: 2,5 W max su 8 Ω

MELCHIONI ELETTRONICA

20135 Milano - Via Colletta, 37 - tel. (02) 57941 - Filiali, agenzie e punti di vendita in tutta Italia
Centro assistenza: DE LUCA (I2 DLA) - Via Astura, 4 - Milano - tel. (02) 5696797

L'ELETTO- AGOPUNTURA

Giuseppe Fraghi

Nel numero 4/88 e 6/88 di E.F. è stato presentato un sofisticato apparecchio per Magnetoterapia ed Elettroagopuntura. Procediamo ora, come promesso anche alle molteplici richieste pervenute, al suo uso, attraverso una minuziosa ed esauriente trattazione delle principali malattie che è possibile curare senza dover ingerire alcun tipo di medicinale. L'argomento non è certamente elettronico, ma ne è pertinente il mezzo. Per raggiungere lo scopo è sufficiente stimolare elettricamente i punti di agopuntura nei modi indicati nella trattazione. Le finalità sono, nientemeno, il «ripristino dell'organismo al suo ruolo di naturale equilibratore della salute». Con questo non si vuole supplire o sostituirsi a una Rivista Medica, ma solamente informare.

Prima di addentrarci nel vivo della materia è necessario fare una piccola introduzione storica della disciplina, consapevole che ciò sia di grande utilità per coloro che sull'argomento hanno una scarsa conoscenza.

L'agopuntura non costituisce una novità, si tratta di un metodo terapeutico empirico che ha più di 4000 anni di vita. Consiste nell'infiggere degli **aghi d'argento o d'oro** in determinati punti, localizzabili con precisione: l'argento ha un potere disperdente, l'oro è tonificante. La scelta del metallo è condizionata dal tipo di patologia rilevata, e subordinata al tipo di azione che ad essa è correlata. L'infissione degli aghi determina la stimolazione dei recettori sensitivi della cute e delle strutture più profonde, come quelle delle inserzioni di muscoli, tendini e legamenti.

A questo proposito dobbiamo chiarire il concetto di **energia**, circolante incontinuità nell'organismo su dei percorsi prestabiliti definiti «**meridiani**». L'idea era la seguente: si distinguono due for-

ze che mantengono la vita: lo YANG e lo YIN. Esse sono attive contemporaneamente nel corpo, ma antagoniste tra loro. Il completo equilibrio rappresenta lo stato ideale di salute. In caso di malattia l'equilibrio tra i due viene ad essere alterato; bisogna pertanto ripristinare lo stato di salute attraverso l'infissione degli aghi nei punti dove questo deficit energetico è presente.

L'infissione degli aghi nei punti di agopuntura produce un aumento di sostanze adrenergiche, una variazione del contenuto di acetilcolina ed un aumento di leucociti nel sangue. Bisogna sottolineare che con l'agopuntura non si possono trattare malattie e disturbi funzionali irreversibili e che difetti d'organo, o insufficienze dovute a causa organica non possono essere guarite. L'agopuntura è inefficiente, quindi, nei tumori, nelle malattie sistemiche organiche, nelle insufficienze epatiche e renali e nei gravi stati di carenza energetica.

Ai nostri giorni si conoscono 361 punti situati sui meridiani, chiamati **punti di meridiano**, e 359

punti fuori meridiano. Collegando punti affini per la sintomatologia e vicini per topografia tra loro, se ne ricava il tragitto del meridiano. I meridiani sono da intendersi come dei canali immaginari in cui si ammette che scorra l'energia fisiologica.

Il punto di agopuntura è misurabile elettricamente e perciò evidenziabile oggettivamente, il suo diametro è di 2-3 mm. Mediante la stimolazione di un punto si eliminano i disturbi funzionali ad esso corrispondenti.

I meridiani in agopuntura sono 12 ed ognuno di essi svolge, oltre al trasporto di energia, una sua azione propria che lo contraddistingue.

1) **Meridiano del cuore:** esso ha un'azione chiaramente psichica — è contrassegnato da «9» punti — il suo simbolo di abbreviazione è la «C».

2) **Meridiano dell'intestino tenue:** esso è attivo sulle mucose ed è spasmolitico — è contrassegnato da 19 punti — simbolo di abbreviazione «IT».

3) **Meridiano della vescica:** si tratta del meridiano dell'escrezione — è contrassegnato da 67 punti — simbolo di abbreviazione «V».

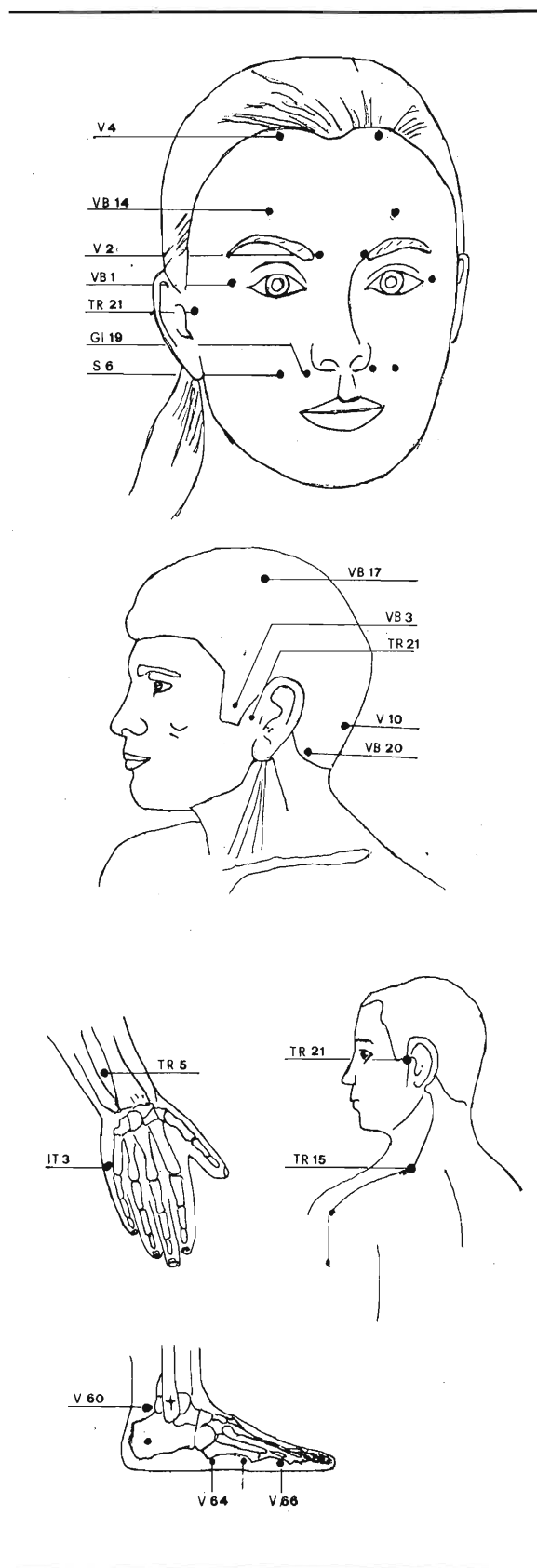
4) **Meridiano del rene:** meridiano dell'escrezione, la sua azione è apprezzabile sul sistema circolatorio mediante l'attività surrenalica — è contraddistinto da 27 punti — simbolo di abbreviazione «R».

5) **Meridiano dei vasi sanguigni:** gli viene attribuito il ruolo di deposito dell'energia congenita e costituzionale dell'individuo. Esso ha una marcata azione sulla circolazione e sulla sessualità — è contraddistinto da 9 punti — simbolo di abbreviazione «VS».

6) **Meridiano del triplice riscaldatore:** le principali indicazioni sono di sostenimento della funzione respiratoria, digestiva ed urogenitale — è contrassegnato da 23 punti — simbolo di abbreviazione «TR».

7) **Meridiano della vescica biliare:** ha una vasta azione sia spasmolitica che psichica — è contrassegnato da 44 punti — simbolo di abbreviazione «VB».

8) **Meridiano del fegato:** meridiano dell'anabolismo — è contrassegnato da 14 punti — simbolo di abbreviazione «F».



9) **Meridiano dei polmoni:** esso è attivo in tutte le affezioni dell'apparato respiratorio e del trattamento delle stasi — è contrassegnato da 11 punti — simbolo di abbreviazione «P».

10) **Meridiano del grosso intestino:** è il meridiano attivo sulle mucose ed organo di eliminazione — è contrassegnato da 20 punti — simbolo di abbreviazione «GI».

11) **Meridiano dello stomaco:** equilibratore psichico, come anche attivo sulla digestione e la circolazione — è contrassegnato da 45 punti — simbolo di abbreviazione «S».

12) **Meridiano milza/pancreas:** meridiano principale per il tessuto connettivo — è contrassegnato da 21 punti — simbolo di abbreviazione «MP».

Ad essi si aggiungono i due vasi che non sono dei meridiani veri e propri e non sono inclini nella normale circolazione dell'energia, ma sui quali possiamo trovare dei punti molto importanti.

13) **Vaso della concezione:** il suo decorso è la linea mediana ventrale, la sua azione è in generale somatica, attivo dal punto di vista cardiopolmonare — è contrassegnato da 24 punti — segno di abbreviazione «VC».

14) **Vaso governatore:** il suo decorso è la linea mediana dorsale; nella parte inferiore ha prevalentemente un'azione somatica, attivo in particolar modo sul tratto urogenitale, nel tratto superiore è attivo sulla psiche — è contrassegnato da 27 punti — segno di abbreviazione «VG».

Fondamenti sulla regolazione

L'elettroagopuntura è un metodo che per la terapia unisce i fondamenti dell'agopuntura cinese alle possibilità della moderna elettronica. Dell'agopuntura cinese vengono usate le vie di conduzione dell'energia, descritte come Meridiani, ed i punti dell'agopuntura che giacciono sopra di essi.

Compito dell'elettroagopuntura è di eseguire la terapia, anziché con degli aghi, con degli impulsi di corrente a bassa frequenza, dette oscillazioni di rilassamento.

Passiamo in rassegna, ora, alcune regole generali. Innanzitutto sveliamo la funzione terapeutica del comando **oro/argento** rimasta senza spiegazione durante la presentazione dello strumento per

Magnetoterapia ed Elettroagopuntura apparso sul numero precedente. Vediamola.

Con il deviatore in posizione ORO viene applicata, sui punti terapeutici di agopuntura, una corrente impulsiva di tipo **positiva** - tale corrente ha sull'organismo un'azione «**tonificante**».

Con il deviatore commutato in posizione **argento** viene indotta sui punti di agopuntura una corrente impulsiva **negativa**. Essa produce nell'organismo un'azione **disperdente**. Quindi corrente **negativa** = azione **disperdente** = terapia con **ago d'argento**.

L'organismo a seconda della patologia esistente, avrà bisogno, attraverso la stimolazione dei relativi punti di agopuntura, di essere **tonificato**, oppure di essere sottoposto ad azione **disperdente**.

Sia nel primo che nel secondo caso l'elettrodo «**attivo**» (cioè quello che deve essere applicato nel punto di agopuntura) è sempre quello collegato alla boccia di uscita **nera** dello strumento.

In linea generale tutte le algie, quindi anche le emicranie e le cefalee, oggetto della presente trattazione, sono trattate in **argento**, cioè con impulsi di corrente negativa.

Altra regola generale da tenere sempre presente è la scelta della frequenza di stimolazione che non deve essere assolutamente casuale per la buona riuscita della terapia, ma direttamente correlata alla manifestazione patologica.

Per malattie a carattere esclusivamente **acuto** si useranno frequenze di stimolazione alte (50-100 Hz) — per manifestazioni di quadri morbosi a prevalente contenuto **cronico** si prediligeranno le basse frequenze (2-10 Hz). — non esiste comunque una distinzione netta della definizione di cronicità od acutezza del quadro morboso, ma solo una prevalenza dell'uno rispetto all'altro.

A questo proposito è importante sottolineare che è errato mantenere fissa, per tutta la durata della terapia, la frequenza di stimolazione anche per un altro motivo: l'organismo reagisce, attraverso i suoi organi, con una sensibilità sua peculiare che è in relazione alla frequenza di trattamento. Con una analogia elettronica si può dire impropriamente che l'organo ha una sua propria frequenza di sintonia dove risultano più accentuati gli effetti terapeutici.

Spieghiamo ora con due esempi come in pratica ci si deve comportare in presenza delle due forme di patologia. Con malattie a decorso **acuto** bisogna posizionare la manopola di regolazione

della frequenza dello strumento verso il suo valore massimo (100 Hz), bisogna regolare, quindi, l'ampiezza (volt agopuntura) fino ad avvertire un leggero formicolio — gli elettrodi vanno posizionati l'uno (elettrodo collegato al negativo) sul punto di agopuntura da trattare e l'altro (elettrodo collegato al positivo) tenuto stretto in mano dallo stesso lato, però, del punto di agopuntura in questione. Per il trattamento si possono usare sia gli elettrodi a disco sia il puntale da tester con il quale, all'inizio, se non siete degli esperti agopuntori, troverete difficoltà nella localizzazione del punto di agopuntura, ma in compenso avrete, come vantaggio, una notevole riduzione dei tempi di trattamento risultando l'azione più concentrata ed energica.

Dopo alcuni minuti di terapia con i 100 Hz, si inizierà a portare la frequenza di stimolazione su un valore più basso (90 Hz), dopo qualche minuto si procederà ad un'ulteriore diminuzione della frequenza (80 Hz), e procedere così fino al valore di 30 Hz stabilito come limite inferiore per il trattamento delle affezioni acute. Giunti a questo punto si dovrà ripetere l'operazione inversa, si dovrà cioè risalire fino alla massima frequenza.

La durata della terapia sarà in relazione alla gravità della malattia, generalmente 10-30 minuti sono più che sufficienti.

Se lo stato di acutezza dovesse ancora persistere, ciò, è da imputarsi alla cattiva centratura del punto di agopuntura. Bisogna pertanto porre particolare attenzione alla sua esatta localizzazione.

Nel prossimo numero, comunque, per sopperire a questa eventualità, sarà presentato un semplice ma efficace rivelatore di punti, con il quale sarà possibile l'esatta localizzazione del punto di agopuntura.

Con le malattie a carattere **cronico** il procedimento da adottare, pur essendo simile nella metodologia operativa, cambia nell'uso delle frequenze di stimolazione. Si inizierà ora con frequenze intorno ai 30 Hz e via via si calerà fino alla minima prevista dall'apparecchio che risulta essere intorno ai 2 Hz.

Privilegiamo comunque, con tempi di trattamento più lunghi, l'uso delle frequenze comprese tra i 2 ed i 10 Hz perché sono quelle maggiormente attive nella cura della manifestazione patologica cronica. Il numero dei trattamenti è in relazione alla gravità della malattia e alla sua natura. Generalmente con patologia **acuta** sono suffi-

cienti poche sedute terapeutiche per rimuovere completamente la malattia; nel caso di situazione **cronica** i tempi di trattamento si allungano notevolmente, ma già nelle prime sedute si avvertirà comunque un notevole miglioramento.

Avvertenza: nelle prime sedute, a causa della reazione organica, si potrà avvertire un aggravamento della patologia; la cosa è normalissima, non allarmarsi pertanto e proseguite pure nella terapia. Altra raccomandazione che non mi stancherò di ripetere fino alla noia: non ci si rassegni ai primi segni di insuccesso, non si nasce esperti agopuntori, spesso sono necessari molti giorni di pratica per arrivare a dei risultati positivi. Daltronde bisogna considerare che la reazione dell'organismo alla pratica di elettroagopuntura sarà all'inizio più modesta, poiché abituato da sempre alla normale routine di assuefazione da medicinali, inibito alla sua naturale funzione di mediatore tra le insidie provenienti dall'esterno (agenti patogeni), e capacità di naturale regolatore della funzionalità interna.

Vi renderete conto, qualora tale pratica entri nel vostro sistema di cura, come l'organismo acquisti un notevole e generale rafforzamento delle sue capacità reattive e refrattarie nei confronti dell'attecchimento della sindrome patologica.

Queste sono verità, purtroppo, che non sono contemplate in alcun testo di medicina, ma appartengono alla sacrosanta realtà, che potrete voi stessi toccare con mano praticando questo tipo di disciplina medica alternativa. Da aggiungere, inoltre, i notevoli vantaggi derivati dall'eliminazione d'uso dei medicinali, che sono spesso causa di alterazioni organiche e gravi intossicazioni.

La terapia: cefalea ed emicrania

In campo antalgico l'elettroagopuntura è decisamente superiore alla medicina tradizionale — mentre questa si limita ad una azione di sola eliminazione della crudescenza patologica, l'elettroagopuntura si basa, invece, oltre che sull'eliminazione della situazione di manifesta disfunzionalità, anche della rimozione delle cause scatenanti il quadro morboso, e che spesso rimangono ignote ad una superficiale anamnesi medica.

In questo contesto una terapia elettrica deve essere inquadrata nell'ambito di «**livelli di azione**»: esisterà quindi un'«**azione locale**», con trattamento dei punti locali («locus dolendi»: punti locali dolorosi); un'«**azione regionale**», con stimo-

lazione di punti attigui della zona dolente; un'«**azione sopraregionale**», con interessamento di punti fuori zona ma che agiscono nel suo interno; un'«**azione generale**» con l'interessamento di punti che agiscono fuori zona, ma che hanno una spiccata influenza sull'equilibrio generale dell'organismo.

La medicina classica generalmente si ferma al primo livello d'azione, «quella locale». Solo in casi rari viene coinvolta anche «un'azione regionale». Questo quadro analitico evidenzia i limiti che la medicina tradizionale presenta spesso in molti campi patologici ed in particolare nella «patologia del dolore», dell'apparato digerente, e dell'apparato respiratorio per nominare solo alcune tra le principali affezioni in cui l'agopuntura è, da sempre, maestra incontrastata.

Cefalea frontale

Seguendo i principi sopra affermati, si stimoleranno i punti di agopuntura inerenti la patologia secondo una trama comprendente tutti i «**livelli di azione**». Per l'azione locale si stimoleranno i punti V 2, VB 14; per l'azione regionale e sopraregionale si tratteranno i punti GI 4, P 7; per l'azione generale il punto V 60. (4° livello). Dove non specificato i punti vengono trattati in **argento** (deviatore oro/arg. dello strumento in posizione argento).

Cefalea occipitale

Per il 1° livello si stimoleranno i punti VG 15 e V 10 per il 2° e 3° livello i punti TR 15 e GI 4, per il 4° livello il punto V 60.

Cefalea temporale

Per il 1° livello si stimolerà VB 20 per gli altri livelli VB 17, TR 5 e V 60.

Cefalea bilaterale

Per il 1° livello si stimolerà VG 15 per gli altri livelli si agirà sui punti GI 4, TR 5 e V 60.

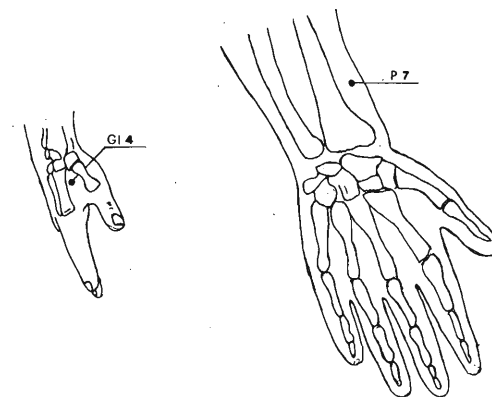
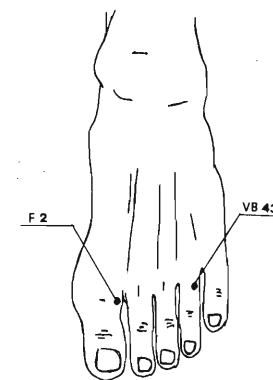
Semplice emicrania

Il trattamento dell'emicrania è uguale a quello della cefalea.

Bisogna tener presente, ora, che esiste anche una forte componente «neurovegetativa» che dobbiamo curare e quindi stimolare quei punti particolarmente attivi sul SNV che sono V 10 e VB 20 e sul controllo della psiche che sono VC 15 e VG 19.

Durante una crisi bisogna usare in argento, P 7, GI 4, V 2, VB 14, F2, GI 11. Fuori dalla crisi

utilizzare anche i punti VB 20 e V 10 che come detto hanno una forte azione sul sistema neurovegetativo.



Emicrania frontale

Per il 1° livello bisogna stimolare i punti VB 14 e V 2; per il 2° e 3° livello i punti GI 4 ed S 36; per il 4° livello V 60.

Emicrania parietale

Per il primo livello stimolare VB 3 e VB 17; per il 2° livello V 2; per il 3° e 4° livello VB 43, V 64 e V 66.

Emicrania cervicale

Stimolare per il 1° livello V 10 e VB 20; per il 2° livello V 2, V 4, VG 13 e VG 19; per il 3° e 4° livello TR 15, GI 4, V 60, IT 3.

Sinusiti frontali

Per il primo e secondo livello stimolare V 2 e VB 14; per il terzo e quarto livello P 7 e GI 4.

Sinusiti mascellari

Per il 1° e 2° livello **GI 20, S 6**; per il 3° e 4° livello **P 7, GI 4**.

Cefalea causata da super lavoro intellettuale

In questo caso bisogna agire sui seguenti punti: **VB 1, VB 14, VB 20, TR 21 e GI 4**.

L'elenco dei punti da trattare è abbastanza nutrito e ciò costituisce senz'altro motivo di sconforto per coloro che vorrebbero la cosa facile e breve — ma se osserviamo più attentamente la questione ci accorgiamo con grande gioia che in verità i punti da trattare sono essenzialmente 3 o 4 per ogni singola patologia — in ogni caso è bene precisare che non è assolutamente necessario trattare tutti i punti richiesti per ogni singola sintomatologia dolorosa, ma ci si dovrà basare solo su quelli che soggettivamente avremo riscontrato essere più efficaci, tenendo sempre presente, però, la logica dei **livelli d'azione**. In un trattamento, quindi, non si sceglieranno solo ed esclusivamente punti appartenenti ad un solo livello, ma si cercherà sempre la pluralità d'azione.

Ricordo che tutti i punti dei dodici Meridiani sono bilaterali poiché il nostro corpo è diviso in due parti uguali — pertanto si potrà trattare indifferente l'uno o l'altro. Solo i due **vasi** (Vaso Governatore e Vaso della Concezione) presentano dei punti singoli essendo localizzati nella linea mediana dorsale e ventrale del corpo.

Punti e localizzazioni

In quest'ultima parte della trattazione vengono analizzati, Meridiano per meridiano d'appartenenza, tutti i punti trattati, analizzandoli attraverso le loro principali indicazioni terapeutiche e descrivendone anche la precisa localizzazione. A questo scopo ci si può avvalere dell'aiuto delle tavole illustrative per una migliore individuazione dei punti.

Prima di passare in rassegna i punti bisogna fare una importantissima precisazione a riguardo della logica terapeutica: il trattamento con elettroagopuntura può essere fatto anche prima della manifesta crudescenza patologica — si può fare, cioè, opera di prevenzione per tutte quelle alterazioni che sappiamo essere di abituale o periodica insorgenza, ed ottenere così una progressiva ridu-

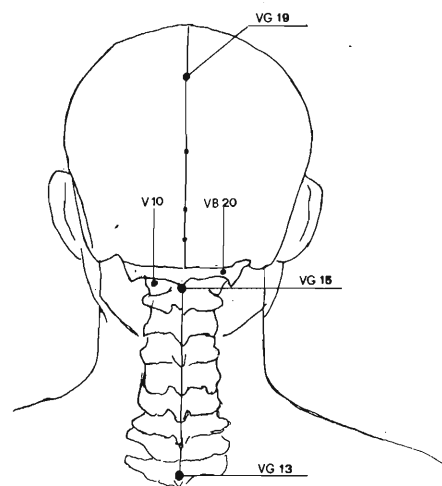
zione fino alla completa eliminazione della patologia.

Questo metodo operativo non può essere applicato nel caso della medicina tradizionale poiché non avrebbe senso anticipare mediante trattamento con medicinali, una ipotetica futura Emicrania o Cefalea, in quanto privo di alcuna validità effettiva, anzi otterremmo solo un affaticamento dell'organismo da sovraccarico di medicinali e non ultimo quello dell'insorgenza, comunque, della manifestazione dolorosa.

In tale contesto (di prevenzione patologica) il trattamento con Elettroagopuntura sarà limitato solo agli ultimi Livelli dell'Azione: agiremo quindi sui punti del 3° Livello (Azione Sopraregionale) e sul 4° Livello (Azione Generale). Il 1° Livello (Azione Locale) ed il 2° (Azione Regionale) verranno inclusi nel trattamento solo all'insorgenza della malattia, se avverrà.

Le frequenze da adottare in queste circostanze sono circoscritte in un campo utile e definito: 2-10 Hz, ricordandosi di seguire sempre il criterio della variabilità della frequenza. Facciamo un esempio: ammettiamo di essere frequentemente soggetti ad **emicrania frontale** oppure a **sinusite frontale** — in questi casi basterà agire solo sui punti indicati come 3° e 4° **livello** che sono per l'**emicrania GI 4, S 36 e V 60**, e per la **sinusite P 7** ed ancora **GI 4** che essendo già stato trattato verrà ora escluso.

Passiamo, ora in rassegna tutti i punti trattati attraverso le loro principali indicazioni.



Meridiano dell'intestino tenue

Unico punto trovato di questo meridiano è il punto **IT 3**. Vediamolo.

IT 3: è un punto **CARDINALE** quindi molto importante — in una delle prossime puntate verrà chiarita l'importanza che questi punti Cardinali hanno nella regolazione dell'energia. L'indicazione principale di questo punto è la spasmolisi, inoltre esercita una forte azione sulle mucose. È molto usato come punto Cardinale cioè come primo od ultimo punto di un trattamento per l'aumento dell'energia sia fisica che psichica.

LOCALIZZAZIONE: esso si trova, a pugno chiuso, sull'estremità della piega cutanea dietro la articolazione metacarpo-falangea del mignolo.

Meridiano della vescica: troviamo qui ben tre punti, vediamoli.

V 2: è uno dei punti principali per il trattamento delle cefalee e delle sinusiti. È un punto molto importante e pertanto molto usato.

LOCALIZZAZIONE: sulla punta interna del sopracciglio.

V 4: è usato prevalentemente come punto di sostegno della cefalea frontale, più di rado nelle vertigini.

LOCALIZZAZIONE: quattro dita sopra il precedente (**V 2**) e due dita lateralmente alla linea mediana.

V 10: punto molto importante. Esso ha un forte effetto sul naso (sinusiti) e sull'orecchio. Ha anche una grande influenza su tutte le Cefalee e in tutte le sindromi cervicali.

LOCALIZZAZIONE: sotto la protuberanza occipitale, subito sotto il processo trasverso dell'atlante, in una depressione facilmente palpabile.

V 60: punto di grandissima importanza.

Punto «**maestro**» per tutti i dolori cioè tutti i dolori ovunque compaiono possono essere influenzati da **V 60**. È impiegato con notevole successo nell'ischialgia e nei crampi muscolari dell'estremità inferiore nonché nella muscolatura sacrospinale del dorso.

LOCALIZZAZIONE: tra malleolo esterno e tendine d'achille.

V 64: utilizzato nelle situazioni depressive, nei dolori lancinanti di testa, le nevralgie e soprattutto nelle cefalee.

LOCALIZZAZIONE: sul bordo esterno del piede dietro il tubercolo del quinto dito.

V 66: punto usato molto raramente; attivo co-

munque nella cefalea e nella gastrite.

LOCALIZZAZIONE: bordo esterno del piede davanti all'articolazione metacarso-falangea del 5° dito.

Meridiano del triplice riscaldatore: i punti da analizzare sono 3.

TR 5: è un punto **cardinale** quindi molto importante. È il punto principale per il trattamento delle affezioni reumatiche. Attivo in tutte le cefalee condizionate da fattori atmosferici; nelle paresi delle estremità superiori.

LOCALIZZAZIONE: tre dita al di sopra della piega dorsale del polso, tra radio e ulna.

TR 15: punto usato molto frequentemente per il reumatismo e le nevralgie delle estremità superiori, della spalla e nel torcicollo.

LOCALIZZAZIONE: situato sul margine superiore del trapezio, al centro della spalla.

TR 21: punto **maestro** per tutte le affezioni dell'orecchio. Attivo nelle paresi facciali e nella nevralgia del trigemino.

LOCALIZZAZIONE: si trova nella fossetta tra il trago e l'inserzione superiore del padiglione auricolare.

Meridiano della vescica biliare

VB 3: punto importante per la sua azione regolatrice sulla irrorazione sanguigna del cranio; viene quindi usato nelle cefalee e nelle emicranie; attivo nelle sordità, odontalgie, paresi facciali.

LOCALIZZAZIONE: davanti all'orecchio sul bordo superiore dell'arcata zigomatica nella sua parte centrale.

VB 1: indicato spesso nelle sinusiti, ma usato soprattutto nelle congiuntiviti.

LOCALIZZAZIONE: nell'angolo tra l'arcata orbitaria ed osso malare.

VB 14: con questo punto si possono sedare le coliche delle colecisti. È attivo anche nella cefalea frontale, nei tic e nella congiuntivite.

LOCALIZZAZIONE: tirando una verticale dal centro della pupilla il punto sta a due dita sopra il sopracciglio.

VB 17: viene usato nella cefalea e nel ronzio auricolare.

LOCALIZZAZIONE: tre dita dalla linea mediana sulla verticale passante per il punto più alto del padiglione auricolare.

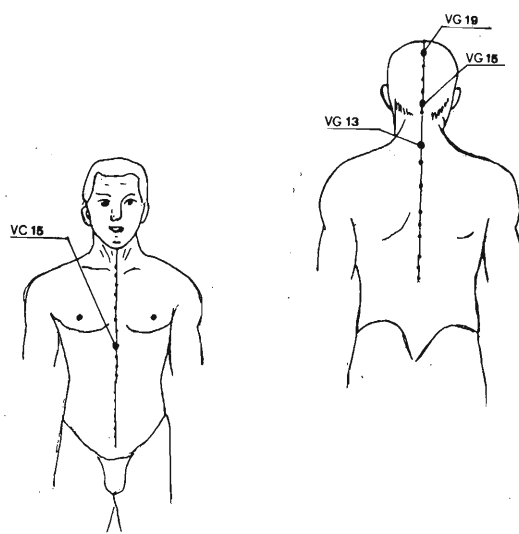
VB 20: punto con azione sul simpatico insieme a **V 10** viene usato per la regolazione del si-

stema vegetativo. Uno dei punti principali nel trattamento dell'emicrania e della cefalea e nelle sinusiti. Di uso comune per il trattamento dell'influenza e delle faringolaringiti.

LOCALIZZAZIONE: si trova sul margine inferiore dell'occipite, dietro la mastoide, in una depressione.

VB 43: usato nelle stipsi atoniche e nelle cefalee.

LOCALIZZAZIONE: all'estremità dello spazio interdigitale, tra 4° e 5° dito, più vicino all'articolazione metatarso-falangea del 4° dito.



Meridiano del fegato

F 2: esso ha un'intensa azione antispastica ed una forte azione spasmolitica. Usato anche nelle cefalee.

LOCALIZZAZIONE: nello spazio interdigitale tra l'alluce e il 2° dito, contro il bordo dell'alluce.

Meridiano dei polmoni

P 7: punto **cardinale**. È il punto principale per tutte le stasi e per tutte le affezioni della regione toracica; è punto periferico per il trattamento dell'asma, bronchiti e pertosse; usato anche per la cefalea, particolarmente quella frontale e per il mal di gola.

LOCALIZZAZIONE: tre dita sopra la piega del polso sull'arteria radiale.

Meridiano del grosso intestino

GI 4: è uno dei punti terapeutici più importanti.

Ha un largo spettro d'azione nell'analgesia. Punto antifebbrile ed antalgico; efficace inoltre nelle cefalee e sinusiti.

LOCALIZZAZIONE: nell'angolo dell'articolazione tra 1° e 2° metacarpo sul bordo del 2° metacarpo.

GI 11: punto antipirettico, utile nei gonfiori e dolori di gomito, braccia e spalla. Efficace nella cura delle sinusiti ed emicranie.

LOCALIZZAZIONE: all'estremità esterna della piega di flessione del gomito.

GI 20: indicato in tutte le affezioni del naso, sinusite mascellare, paresi facciali, nevralgia del trigemino, analgesia degli incisivi e canini superiori.

LOCALIZZAZIONE: tra l'osso nasale e mascella, in una fossetta.

Meridiano dello stomaco

S 6: usato principalmente nelle odontalgie, nelle paresi facciali nevralgie trigeminali, congiuntiviti, sinusiti mascellari.

LOCALIZZAZIONE: si trova sulla linea perpendicolare che passa attraverso il centro della pupilla, alla stessa altezza della narice del naso.

S 36: uno dei punti più importanti dell'agopuntura classica. È un equilibratore psichico, agisce sulla timidezza, tristezza, preoccupazioni, complessi di inferiorità, carenza di energia, cefalea, vertigini, malattie mentali, mal di gola, asma, bronchite, malattie dell'apparato digerente. È insomma uno dei punti con il più ampio spettro d'azione e difficilmente manca in un trattamento.

LOCALIZZAZIONE: 4 dita al di sotto del bordo inferiore della rotula e mezzo dito trasverso lateralmente.

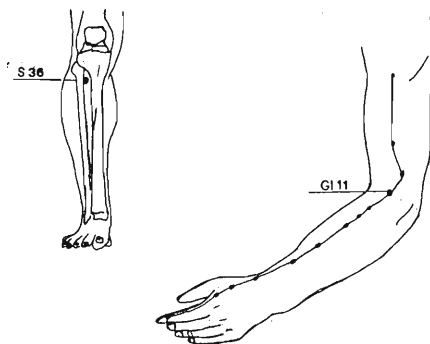
Vaso della concezione

VC 15: punto molto importante. Ha azione in tutte le psicoastenie ed in tutti gli stati di esaurimento da tensione psichica. È attivo nelle emicranie, ulcere e coliti.

LOCALIZZAZIONE: sta nel centro dello sterno, sull'apice dell'apofisi xifoidea.

Vaso governatore

VG 13: punto molto importante; esso ha un'influenza su tutti i Meridiani YANG. Agisce principalmente sulle sindromi cervicali e sulle cefalee e le nevralgie della regione scapolare. Punto antipirettico e tonificatore dell'organismo in caso di mancanza completa d'energia.



LOCALIZZAZIONE: sulla linea mediana dorsale sotto l'apofisi spinosa C7.

VG 15: attivo in caso di febbre, influenza, cefalea, malattie mentali, odontalgie.

LOCALIZZAZIONE: sotto il tubercolo dorsale dell'atlante.

VG 19: ha un'azione sedativa, agisce sull'emicrania e cefalea nonché sulle sinusiti e vertigini.

LOCALIZZAZIONE: si trova dietro la sommità del capo, in una depressione.

Si conclude, così, questa prima parte dedicata alle **cefalee** ed alle **emicranie**. Nel prossimo

numero sarà presentato, come anticipato, oltre ad uno strumento che rivela i punti d'agopuntura, anche la seconda parte delle terapie mediche dedicata questa volta alle affezioni delle vie respiratorie. Argomento oltremodo interessante ed attuale di analisi delle malattie di comune interesse e di grande diffusione tipo bronchiti, tosse, faringiti, asma, broncopolmoniti, influenza. Alla prossima dunque.

Bibliografia

J. Bischko - Introduzione alla Agopuntura - Piccin editore.

J. Bischko - Corso superiore di Agopuntura - Piccin editore.

G. Sembianti - Trattato di riflessoterapia e Agopuntura - Piccin editore.

E. Petricek - Agopuntura in Odontoiatria - Piccin editore.

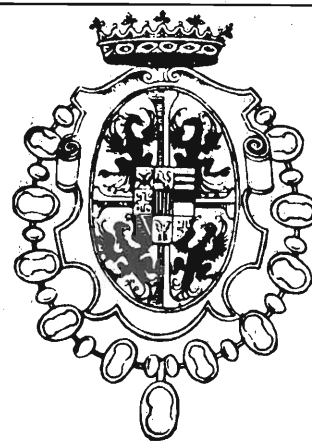
F. Mazzetti - Atlante di Agopuntura - Ediz. Cortina.

H. Leonhardt - Fondamenti dell'Elettroagopuntura secondo Voll - Piccin editore.

R. Voll - La posizione topografica dei punti di regolazione dell'Elettroagopuntura - Piccin editore.

F.R. Bahr - Auricolare medicina - Piccin editore.

Ch. Regimbeau - Riflessoterapia manuale ed elettrica vertebrale - Marrapese editore.



GRUPPO RADIANTISTICO MANTOVANO

14^a FIERA

DEL RADIOAMATORE
E DELL'ELETTRONICA

GONZAGA (MANTOVA)

1 e 2 OTTOBRE '88

LA PIÙ PRESTIGIOSA E RICCA FIERA ITALIANA NEL SETTORE VI ATTENDE

GRUPPO RADIANTISTICO MANTOVANO - VIA C. BATTISTI, 9 - 46100 MANTOVA

Informazioni c/o - Segreteria - Tel. 0376/588.258 dal 21/09/88

— Ampio parcheggio —

BANCA POPOLARE DI CASTIGLIONE DELLE STIVIERE (MN)

□ LA BANCA AL SERVIZIO DELL'ECONOMIA MANTOVANA DA OLTRE CENT'ANNI

□ TUTTE LE OPERAZIONI DI BANCA

Filiali: Volta Mantovana - Cavriana - Goito - Guidizzolo - S. Giorgio di Mantova.

ELETTRONICA
FLASH

Vi attende
al suo Stand

A PROPOSITO DI «L'INTERFERENZA DI RADIO LONDRA NELLE TRASMISSIONI EIAR»

(Elettronica Flash, 1987 n. 1, pg. 34)

G.W. Horn, I4MK

Da l'intervista della «Stefani» all'ing. Saverio Bernetti, direttore dei Servizi Tecnici dell'EIAR (Radio Industria, 1942 n. 85 pg. 3).

«... La cosa è semplice: si tratta di una lontana stazione radiofonica nemica ad onde medie di notevole potenza che trasmette, al momento voluto, sulla esatta lunghezza d'onda di una nostra stazione... Poiché le trasmissioni sulle onde medie sono ricevibili, alle maggiori distanze, solo nelle ore serali e notturne, la voce comincia a sentirsi debolmente verso le ore 20 e aumenta più tardi... Come ho già detto, interferire colle proprie trasmissioni quelle di un'altra stazione è sempre possibile, quando non si vogliono rispettare precisi patti internazionali: il nemico, con queste interferenze, per primo ha infranto dette convenzioni e si espone così alle nostre legittime rappresaglie.

... Sulla possibilità di neutralizzare queste trasmissioni nemiche sono in corso dei provvedimenti. Questi, peraltro, richiedono particolari accorgimenti (N.d.R. chissà poi quali). Infatti, dato che la stazione interferente impiega una modulazione a portante soppressa, la neutralizzazione si presenta più laboriosa che in altri casi e può danneggiare la qualità (N.d.R. eufemismo) delle stesse nostre trasmissioni.

... Così come i nostri tecnici hanno potuto stabilire che la stazione disturbatrice è in territorio nemico, del pari si è anche individuata la voce del miserabile rinnegato che si presta a parlare dalla stazione stessa: egli è sempre quello che durante la guerra di Spagna parlava da Radiò Mosca contro i legionari italiani e contro le vittoriose legioni di Franco».

Contrariamente alle affermazioni di Enzo Biagi, quanto dichiarato dall'ing. Bernetti comprova

... IL PIACERE DI SAPERLO ...

dunque l'autenticità (almeno iniziale) dell'interferenza in oggetto; nel contempo apre uno spiraglio sulla questione concernente la relativa provenienza.

Infatti l'indagine condotta presso la BBC esclude che il segnale interferente venisse irradiato da trasmettitori siti in Gran Bretagna. Del resto, all'epoca, di detta interferenza nelle trasmissioni EIAR (specificatamente nelle «cronache del regime» di Mario Appellus) diede notizia anche il Times con un semplice trafiletto di poche righe, il che non sarebbe avvenuto o lo sarebbe stato in ben altra forma se l'iniziativa fosse stata del governo inglese. Inoltre, come si è potuto accertare, nessun segnale del genere (orribilmente distorto, in quanto a portante soppressa) è stato avvertito dai radioascoltatori inglesi.

Quindi, escludendo che l'interferenza avesse origine in Italia a livello di alta o bassa frequenza, non resterebbero per la sua, ma assai poco credibile, origine che Malta, Gibilterra o una nave in navigazione nel Mediterraneo.

L'individuazione dello speaker conclamata dall'ing. Bernetti, potrebbe farci concludere che il segnale interferente proveniva in effetti dall'URSS. Avverso tale ipotesi stanno comunque l'enorme distanza, l'allora occupazione tedesca di parte del territorio, la necessità di grandi potenze nonché il possesso e la familiarità con tecnologie di trasmissione avanzate (DSBSC). Di contro, la vastità del territorio, la bassa densità di popolazione, la scarsa disponibilità di radiorecettori domestici, lo stato di guerra, ecc. potrebbero spiegare perché il segnale non fosse avvertito, se non forse sporadicamente o marginalmente, dai cittadini di quell'immenso e, in quei giorni, duramente martoriato paese.

«COMPUTER E RADIOAMATORI» IK8AOC — Vincenzo Amarante e Alfonso Martone

Presentazione

Andrei ad iniziare, con questo, una serie di articoli dedicati all'uso del computer in campo radioamatoriale. I lettori che già mi conoscono, sanno che l'utilizzare appieno il computer nello shack è una filosofia che ho sempre apprezzato e che ho tentato più volte di comunicare loro. Riprendo ora il discorso interrotto, visto che ormai pare che anche i più restii ad avere la tastiera vicino al... tasto si stanno pian piano convincendo che può essere effettivamente utile un computer sul tavolo di stazione.

Il problema è ora quello di scegliere quale sia il computer più adatto ad essere accolto come aiutante di stazione: ho preferito abbandonare quasi del tutto il discorso «Commodore» perché già troppo inflazionato. Oltretutto quest'ultimo elaboratore, anche se è ancora il più diffuso tra i radioamatori, con l'avanzare poderoso della tecnica inizia ad essere un po' antiquato come caratteristiche.

Non me ne vogliamo i seguaci della Commodoremania, apprezzo sempre questo computer che ha segnato una tappa decisiva nella escalation tecnica del radioamatore e che ha permesso a tantissimi di avere il primo approccio con il mondo del computer. Comunque ben vengano idee ed informazioni sull'utilizzo del Commodore nello shack.

I più esperti già avranno capito che la mia scelta è caduta sull'IBM-PC. Questo computer si sta allargando infatti a macchia d'olio nelle case, visto l'ottimo rapporto prezzo-prestazioni e le sue indiscusse qualità.

Naturalmente parlo dell'IBM-PC, come modello; è chiaro che mi riferisco alle migliaia di «compatibili» e non al modello originale, che nonostante gli ultimi ribassi mantiene sempre un prezzo abbastanza altino.

Un compatibile di «prima scelta» (discuteremo più avanti delle differenze tra compatibili)

al momento lo si riesce ad avere per L. 1.300.000 con due drive da 5" e 1/4, scheda grafica a colori, uscita stampante, 256K di RAM espandibili a 640 ecc. Il pregio di questo elaboratore è che è completamente espandibile, e dato che è nato per essere espanso, è oltremodo interessante per il radioamatore che così può sbizzarrirsi a collegarlo con le proprie apparecchiature.

Gli articoli affronteranno il discorso Radioamatore-Computer in due parti: la prima sarà dedicata esclusivamente al radioamatore, con informazioni e programmi specifici per l'uso nella stazione radio; la seconda parte, invece tratterà il computer da un punto di vista più generico con la pubblicazione di consigli, trucchi del mestiere, e programmi di utilità.

Come è di mia abitudine sono a completa disposizione dei lettori che avessero problemi e/o curiosità concernenti l'argomento non espressamente trattati sulla rivista.

«Il PC» conosciamolo meglio

Il PC della nota IBM è ormai diventato uno standard tra i computer: tutte le case costruttrici di elaboratori producono almeno un «IBM-compatibile»; i modelli in commercio di «compatibili» sono perciò un'infinità ed è facile trovarsi con l'imbarazzo nella scelta.

I più economici e a mio avviso più affidabili rimangono comunque i compatibili Made in Taiwan e cioè quelli che a prima vista non hanno nessun marchio. Dico «affidabili» non perché sono fatti meglio o con materiali di qualità superiore, ma perché sono gli unici sicuramente compatibili al 100% con il buon vecchio IBM-PC o XT. Per quanto riguarda la qualità dei materiali impiegati invece c'è il discorso della prima e seconda scelta che ho menzionato prima.

Quelli di seconda scelta sono i compatibili importati e venduti direttamente come sono, e cioè con tutti i componenti Made in Taiwan. Ora i Taiwanesi sono maestri della copia, ma purtroppo per questioni di economia alcune parti dei loro «cloni» non sono per niente all'altezza delle sorelline occidentali. Parlo della tastiera e dei drive per floppy-disk; sono infatti sì perfettamente uguali agli originali, però scarseggiano molto in qualità.

Le tastiere montano tasti che dopo un po' cominciano a «dare i numeri» per i contatti di pessima qualità, e i drive per floppy disk hanno una

meccanica molto delicata che spesso ricade su errori di lettura/scrittura o addirittura crea tremendi «grippaggi» dei motorini step by step.

Le ditte importatrici «serie» sostituiscono le tastiere con altre aventi tasti «Cherry» o similari e i drive con elementi NEC o TEAC, la cui qualità è indiscussa.

Questi compatibili così «modificati» vengono detti di prima scelta. Naturalmente questi ultimi hanno anche un prezzo maggiore, ma di solito è ampiamente giustificato dalle prestazioni.

Come dicevo prima, il prezzo di un compatibile di prima scelta è di circa L. 1.200.000-1.500.000 contro le L. 700.000-1.000.000 (dicembre '87) per quelli di seconda scelta.

Vediamo ora quello che ci interessa più da vicino, e cioè come deve essere il PC del radioamatore.

Per prima cosa deve avere almeno due drive per floppy (il radioamatore usa molto il computer per archiviare dati: Log di stazione, chiamate per RTTY, Amtor ecc.), anche se l'ideale sarebbe un hard disk. Poi è importante che abbia più memoria possibile; più memoria c'è, più veloci sono i calcoli, gli ordinamenti.

La cosa più importante però è una, o meglio due, porte seriali (RS232); solo così è infatti possibile collegare apparecchiature quali modem e TNC. A tale scopo sarebbe utile montare anche un'interfaccia parallela che è indispensabile ad esempio per collegarsi ad un rotore per il movimento azimutale-zenitale per l'inseguimento di satelliti.

Una stampante la consiglio vivamente: una delle cose più tediose per un radioamatore è l'aggiornamento del log di stazione, la stampa di QSL; se lo può fare il computer è più comodo, no?

Prima di entrare nel vivo di questa puntata vorrei fare una precisazione riguardo alla disponibilità di programmi per radioamatori per il PC: c'è la tendenza a credere che il mercato del software per radioamatori sia un poco scarno per questo elaboratore. Effettivamente non c'è paragone con le centinaia di programmi radioamatoriali disponibili per il Commodore e per l'Apple, però quelli che al momento sono disponibili (io ne ho circa una quarantina) sono molto ben fatti e si nota subito una professionalità diversa da quelli finora visti in circolazione.

Oltretutto c'è un evento molto interessante da

notare: gli Americani, che sono i principali fornitori di software radioamatoriale del mondo, fino a questo momento hanno usato come computer «nazionale» per lo shack di stazione il famoso TRS-80 (a parte sempre i Commodoriani e i «Melani»). Purtroppo anche per questo computer che ha fatto storia in America è arrivato il marchio di «obsoleto», ed il computer che i nostri colleghi d'oltreoceano hanno scelto per sostituire il vecchio TRS, guarda caso è proprio il PC!

Come conseguenza di ciò su «73» e su «QST» già si vede un sempre maggior interesse per il PC con pubblicazioni di interfacce, programmi e tanti annunci economici.

Entriamo ora nel vivo della puntata con la presentazione della «leccornia» mensile.

Dicevo precedentemente che uno dei compiti più onerosi per un radioamatore è l'archiviazione dei QSO e la gestione del Log di stazione e delle QSL. A tale scopo abbiamo preparato un programma che alleggerisce di molto il radioamatore dall'espletamento delle funzioni sopracitate. Coloro che già mi conoscono ricorderanno che tempo fa ho pubblicato proprio su questa rivista un programma per la gestione del Log di stazione realizzato per il buon vecchio Spectrum (GESTLOG). Così io e Alfonso Martone abbiamo ripreso l'idea creando il GESTLOG2.

Esaminiamo ora le caratteristiche principali del programma, per poi analizzarlo più in dettaglio:

Sistema Operativo MS DOS ver. 3.00 e superiori.

Linguaggio utilizzato: D Base III+ (per chi non l'avesse possiamo fornire la versione compilata).

Capacità di memorizzazione QSO: dipendente solo dal tipo di supporto magnetico utilizzato.

Lunghezza totale (sorgenti) 78 Kbytes.

Funzioni possibili:

Gestione archivio QSO.

Gestione archivio QSL.

Gestione archivio Prefissi dei Paesi.

Elaborazione statistiche varie.

Stampa del Log di stazione.

Come si può intuire dalle caratteristiche, il programma è abbastanza complesso ed ha richiesto parecchie ore per la stesura.

Abbiamo preferito il D Base III+ come linguaggio di programmazione per avere una gestione dei file semplificata in fase di programmazione, e anche perché questo ottimo prodotto della Ashton Tate è ormai così diffuso tra gli utilizzatori MS-DOS che è quasi più usato del GWBASIC!

Il programma parte con il comando «DO GESTLOG2»; una volta caricata parte delle procedure costituenti il programma, si presenterà il menù iniziale (figura 1).

Come si può notare già a prima vista lo schermo è stato suddiviso in quattro finestre, ognuna delle quali ha una precisa funzione che rimarrà costante per tutta la durata del programma.

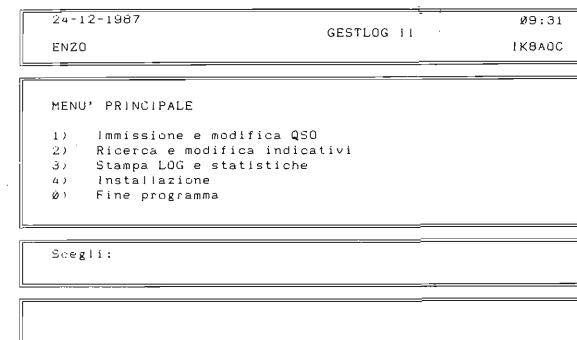


figura 1

La prima finestra, guardando dall'alto verso il basso, è una intestazione, ed in ogni momento visualizza la data, l'ora, il nome del programma, l'indicativo ed il nome dell'operatore.

La seconda finestra è la più importante: in questa, infatti, vengono visualizzati tutti i menù e sottomenù e le maschere per l'input e l'output dei dati da e nell'archivio.

La quarta finestra è dedicata all'immissione dei comandi di «navigazione» tra i menù e le conferme all'immissione di comandi «pericolosi».

L'ultima finestra in basso infine visualizza tutti gli eventuali messaggi di errore.

Bene, una volta fatta conoscenza con il nostro nuovo programma, vediamo ora come renderlo operativo per i nostri scopi.

Una piccola precisazione: noi diamo per scontata la conoscenza delle funzioni basilari del D Base III+, ovvero come farlo partire, come configurarlo, come caricare un programma ecc. Ribadisco che per chi non disponesse o non sa-

pesse usare il DB3, è disponibile la versione compilata del programma. Naturalmente quest'ultima non è modificabile né listabile.

La prima operazione da effettuare dopo aver caricato per la prima volta il programma è la configurazione iniziale, peraltro molto semplice: dal menù iniziale (figura 1) battere «4». Una volta nel menù di installazione con il comando «1» (figura 2) viene richiesto il nome e l'indicativo dell'operatore, che da quel momento verrà memorizzato su disco e non sarà più neces-

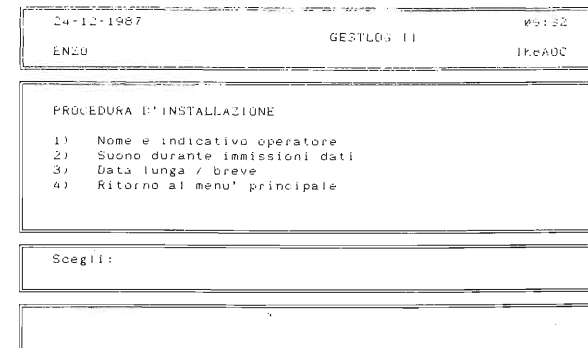


figura 2

sario reinserirlo. In quest'ultimo menù si possono notare anche altri comandi: «2» permette di eliminare il suono di avvertimento durante la memorizzazione dei dati utile, ad esempio, per gli utilizzatori «notturni»; il «3» cambia il formato di visualizzazione della data.

A questo punto il programma è pronto per lavorare.

La funzione che analizzeremo per prima naturalmente è quella che sarà più usata e cioè l'immissione e modifica QSO («1» dal menù principale).

In figura 3 si vede come si presenta la maschera. Con il comando «1» si va nell'immissione vera e propria dei dati (figura 4), con i tasti funzione è possibile discriminare il tipo di dato da immettere; alcuni dei quali sono dati per default se non immessi direttamente (RST, Banda ecc.). Naturalmente alla fine del collegamento sarà necessario convalidarlo (o annullarlo) con il tasto F9 (F10).

Sempre dal menù immissione e modifica QSO il comando «2» permette la ricerca e la modifica dei QSO usando come chiave il prefisso e il «3» usando invece la chiave Nazione. Il comando «4» permette la visualizzazione o no dei collegamenti fatti con paesi «Deleted».

24-12-1987	GESTLOG II	09:03
ENZO		IK8AOC

IMMISSIONE E MODIFICA QSO	
1)	Immissione nuovi QSO
2)	Ricerca e modifica per prefisso
3)	Ricerca e modifica per paese
4)	Cancellazione paesi ON/OFF
5)	Ritorno al menu' principale

Scegli:

figura 3

Veniamo ora alla descrizione dei comandi utilizzabili sotto il menù «Ricerca e modifica prefissi» (figura 5): con «1» si può rendere «deleted» o no il singolo prefisso. Il comando «2» permette la visualizzazione completa delle informazioni relative ad un prefisso, ovvero il Paese, la capitale ecc. Per ricercare un prefisso è sufficientemente

24-12-1987	GESTLOG II	09:06
ENZO		IK8AOC

Nominativo: EA4JAU		OPERATORE: MIGUEL	
Citta': MADRID		Data e ora: 24-12-1987 09:05	
Modo emissione: SSB		RST dato: 5,9 ricevuto: 5,9	
Banda: 20 metri		QSL mandata: NO ricevuta: NO	
Note:			

F1: nominativo	F2: operatore	F3: citta'	F4: modo emissione	F5: banda
F6: RST	F7: data e ora	F8: note	F9: convalida	F10: annulla

Scrivi il nome dell'operatore e premi Enter.
--

figura 4

te indicare anche solo le prime lettere che naturalmente devono essere significative.

Nel menù «Stampa Log e statistiche» (figura 6) abbiamo tre opzioni: la «1» permette la stampa del Log di stazione vero e proprio: per default la stampa è dei collegamenti effettuati nell'ultimo mese, ma si può dare una qualsiasi data di inizio e di fine stampa.

L'opzione «2» è estremamente utile e permette di stampare un sottoinsieme dei collegamenti effettuati data una certa chiave (indicativo, prefisso, ecc.). Il «3» dà la possibilità di effettuare

controlli statistici su tutto l'archivio: ad esempio il numero di collegamenti effettuati con un

24-12-1987	GESTLOG II	09:16
ENZO		IK8AOC

RICERCA E MODIFICA PREFISSI	
1)	Cancellazione prefisso ON/OFF
2)	Ricerca e "ZOOM"
3)	Ritorno al menu' principale

Scegli:

figura 5

Paese, il numero di Paesi collegati, il numero di Paesi collegati per frequenza, ecc. Quest'ultima caratteristica è molto utile per il conseguimento di diplomi.

Come si vede il programma permette un gran

24-12-1987	GESTLOG II	09:28
ENZO		IK8AOC

STAMPA LOG E STATISTICHE	
1)	Stampa LOG
2)	Stampa collegamenti per chiave
3)	Statistiche
4)	Ritorno al menu' principale

Scegli:

figura 6

```

100
110 *****
120 * LOADER per OLICONV.COM
130 * CRCS Soft 1987
140 *****
150
160 OPEN "oliconv.com" FOR OUTPUT AS #1:X=0
170 FOR N=1 TO 112:READ A$:A=VAL("&h"+A$):X=X+A
180 PRINT#1,CHR$(A);:NEXT N:CLOSE#1
190 IF X>10756 THEN PRINT"Errore di checksum!!":STOP
200 END
210 DATA EB,3B,00,9D,EA,00,00,00,00,9C,00,FC,00,74,16,00
220 DATA FC,0D,74,05,00,FC,0C,75,EA,2E,00,3E,5C,00,00,74
230 DATA E2,D1,E9,EB,DE,3C,04,7C,DA,2E,C6,08,5C,00,00,3C
240 DATA 07,7C,D0,B0,06,2E,C6,06,5C,00,01,EB,C6,FC,BE,02
250 DATA 01,BF,5C,00,B9,3D,00,F3,A4,33,C0,8E,C6,2C,A1,40
260 DATA 00,26,8B,1E,42,00,A3,5F,00,09,1E,61,00,88,10,25
270 DATA BA,63,00,CD,21,BA,97,00,CD,27,4D,20,00,00,00,00
280

```

figura 7

Microsoft MACRO Assembler
Version 3.00

= 00A6
0000

0100
0100 EB 3B

0102 00

0103 9D
0104 EA 00 00 00 00

0109 9C
010A 80 FC 00
010D 74 16
010F 80 FC 0D
0112 74 05
0114 80 FC 0C
0117 75 EA
0119 2E: 80 3E 005C R 00
011F 74 E2
0121 D1 E9
0123 EB DE

0125 3C 04
0127 7C DA
0129 2E: C6 06 005C R 00
012F 3C 07
0131 7C D0
0133 B0 06
0135 2E: C6 06 005C R 01
013B EB C6

013D FC
013E BE 0102
0141 BF 005C

Page 1-1
12-18-87

```

; OLICONV - Emulazione scheda grafica
; Olivetti 640x400
;
; CRCS Soft 1987 13-10-87
;

```

```

; Per assemblare:
; EDLIN/EDIT/... OLICONV.ASM
; ASM/MASM/CHASM/... OLICONV,,CON;
; LINK OLICONV,,CON;
; EXE2BIN OLICONV.EXE OLICONV.COM
;

```

```

spi equ 256-92+2
oliv segment
assume cs:oliv,ds:oliv
org 100h
ini: jmp short exa

```

```

; flag modo schermo (0/1)
flag db 0

```

```

; salto al gestore originale dos o bios
x11: popf
x10 db 0eah,0,0,0,0

```

```

; nuovo gestore
sre: pushf
cmp ah,0
jz ah0 ; "screen mode"
cmp ah,0dh
jz ahd ; funzione "plot"
cmp ah,0ch
jnz x11 ; funzione "point"
ahd: cmp cs:[flag-spi],0
jz x11
shr cx,1 ; dimezza ordinate
jmp x11 ; ed esegue

```

```

; settaggio modo video ("screen mode")
ah0: cmp al,4
jl x11
mov cs:[flag-spi],0
cmp al,7
jl x11 ; modi video CGA ok
mov al,6 ; modo non standard
mov cs:[flag-spi],1
jmp x11

```

```

; installazione programma residente
; 1: accorcia codice
; a soli 224 bytes (PSP incluso)

```

```

exa: cld
mov si,258
mov di,92

```

figura 8/A

```

0144 B9 003D          mov cx,offset exa-offset ini
0147 F3/ A4          rep movsb

; 2: sistema nuovo vettore int 10h
0149 33 C0          xor ax,ax
014B 8E C0          mov es,ax
014D 26: A1 0040     mov ax,word ptr es:[40h]
0151 26: 8B 1E 0042  mov bx,word ptr es:[42h]
0156 A3 005F R       mov word ptr [x10+1-spi],ax
0159 89 1E 0061 R   mov word ptr [x10+3-spi],bx
015D B8 2510         mov ax,2510h
0160 BA 0063 R     mov dx,offset sre-spi
0163 CD 21         int 21h

; 3: rimane residente (solo 224 bytes)
; e torna al dos
0165 BA 0097 R     mov dx,offset exa-spi
0168 CD 27         int 27h
016A                oliv ends
                        end ini

```

figura 8/B

Segments and Groups:

Name	Size	Align	Combine Class
OLIV	016A	PARA	NONE

Symbols:

Name	Type	Value	Attr
AH0	L NEAR	0125	OLIV
AHD	L NEAR	0119	OLIV
EXA	L NEAR	013D	OLIV
FLAG	L BYTE	0102	OLIV
INI	L NEAR	0100	OLIV
SPI	Number	00A6	
SRE	L NEAR	0109	OLIV
X10	L BYTE	0104	OLIV
X11	L NEAR	0103	OLIV

49694 Bytes free

```

Warning Severe
Errors Errors
0 0

```

figura 8/C

numero di operazioni sull'archivio di stazione e spero che molti possano apprezzare tali comodità.

Il programma è nella sua prima versione e perciò è sicuramente suscettibile di miglioramenti e/o modifiche; naturalmente apprezzerò molto suggerimenti per migliorarlo. D'altronde solo usando un programma lo si può valutare a dovere.

Purtroppo data la grossa mole del listato mi è impossibile pubblicarlo, poi reputo una fatica inutile battere 3600 righe di programma quando quest'ultimo è disponibile già memorizzato su un comodo dischetto! Per gli interessati al programma sarà sufficiente inviarmi un dischetto vergine (preferibilmente già formattato sulla propria macchina ad evitare problemi di incompatibilità) che sarà mia cura restituire a stretto giro di posta con memorizzato il programma in oggetto. Se possibile gradirei l'affrancatura per il ritorno (HII!).

Passiamo ora alla parte dedicata ad un'utilizzazione non prettamente radioamatoriale del nostro PC.

Tempo fa mi è capitato un programma che permetteva di progettare cucine componibili: non che mi interessasse di progettare cucine, ma questo programma aveva una bellissima grafica tridimensionale; purtroppo però aveva un problema, e cioè girava solo sull'Olivetti M24. Ora sappiamo che l'Olivetti è IBM compatibile, però ha la scheda video un poco particolare e alcuni programmi fatti appositamente per quella scheda video non girano sulle varie CGA o Hercules.

La differenza fondamentale è che lo standard IBM vuole 200 righe orizzontali e l'Olivetti invece lavora anche con 400, a parte un diverso indirizzamento; così caricando un programma che vuole la scheda Olivetti su un IBM compatibile il tutto si blocca e bisogna resettare il computer.

Dato che ci sono molti programmi che lavorano in grafica sulla scheda 640x400 sopramenzionata, penso di fare cosa gradita a coloro che vogliono utilizzarli sulla CGA a pubblicare un programmino che effettua tutte le conversioni automaticamente ed in modo completamente trasparente all'utente.

Il programma una volta caricato resta residente, e se riconosce l'indirizzamento della scheda a 400 linee divide per due le coordinate orizzontali e le manda alla scheda video, rendendo così possibile la visualizzazione.

Naturalmente la definizione orizzontale sarà molto più scarsa dell'originale, ma comunque il compromesso è più che accettabile. In figura 7 c'è il listato del loader in Basic: basta farlo girare una volta e da solo creerà il file OLI-CONV.COM da usare in seguito. Per gli appassionati del linguaggio macchina in figura 8 c'è il listato in assembler.

Naturalmente, per chi volesse, posso fornire il programma su disco.

Detto ciò per questo mese ci possiamo salutare. Nella prossima puntata analizzeremo quello che è disponibile come programmi per radioamatori per gli IBM compatibili, e verranno analizzati vari pacchetti di programmi di comunicazione per Packet Radio e/o RTTY. Infine, presenteremo qualche altra utilità come un programma per formattare i dischi a 360K con due tracce in più e un emulatore di stampante (per chi non ce l'ha!).

Come al solito restiamo a disposizione per qualunque chiarimento.

IK8AOC — Vincenzo Amarante
C.P. 127 — 80058 Torre Annunziata (NA)
Tel. 081/8622688 (Sabato e domenica mattina)

Alfonso Martone
Via Surripa, 56
80053 — Castellammare di Stabia
Tel. 081/8703806 (Tutti i giorni dopo le ore 14.30)

— ABBONANDOTI —
SOSTIENI ELETTRONICA FLASH

RONDINELLI

COMPONENTI ELETTRONICI

Via Riva di Trento, 1 - 20139 MILANO, Tel. 02/563069
fino al 31/3/88: Tel. 02/55189921

Vendita diretta al pubblico e per corrispondenza.

Prezzi speciali per Rivenditori, Costruttori, Riparatori: chiedere preventivi.
Per ottenere fattura (spesa min. 50 mila) comunicare i propri dati fiscali completi.
Ordine minimo Lire 30.000 più spese di spedizione. Pagamento contrassegno.

DISPONIAMO ANCHE DI: **Resistenze** 1/4W, 5% in confezioni 10 per tipo a L. 250. **Condensatori** elettrolitici 39.000 µF 50/75V a L. 9.000. **Integrati** di tutti i tipi: CA, CD, LM, M, MC, SN, SAB, TAA, TBA, TDA, µA, **Microprocessori e memorie**, AM7910-7911 per modem e tanti altri. Vasta gamma di **Integrati giapponesi** (ricambi per autoradio e ibridi di potenza), grande assortimento di **Contentori** (tutti i modelli Teko), serie completa **Altoparlanti CIARE** (diffusori professionali, Hi-Fi, per autoradio e filtri), **Accessoristica comple-**

ta (connettori, interruttori, boccole, spinotti, manopole, ecc.), **Strumenti** analogici e digitali (da pannello e multimetri), **Telecamere** e monitor, **Alimentatori** professionali (fissi e variabili), **Pinze tronchesini** professionali per elettronica, **Saldatori**, **Stazioni** di saldatura e dissaldatura, stagno, spray puliscicontatti, lacca protettiva, spray congelante, aria compressa, lacca fotocopianta positiva, olio mini-graffittato, antistatico, **Basette** forate sperimentali in vetronite in varie misure, basette forate sperimentali in bachelite da 100x160 mm.

TRANSISTOR

AF 239	L 1000	BF 198	L 200	INTEGRATI
BC 147 ÷ 149 (50 pz)	L 2500	BF 199	L 200	CA 3161/3162 (coppia)
BC 237	L 100	BF 245	L 570	CD 4001
BC 238	L 100	BF 255	L 200	CD 4011
BC 239	L 120	BF 272A	L 1300	CD 4013
BC 307	L 100	BF 459	L 700	CD 4014
BC 327	L 150	BF 679	L 550	CD 4016
BC 337	L 150	BFR 18	L 980	CD 4017
BC 527	L 380	BFX 34	L 1100	CD 4020
BC 537	L 380	BFX 56	L 2900	CD 4023
BC 546	L 100	BFX 91	L 1400	CD 4025
BC 547	L 100	BFW 30 (1.6 GHZ)	L 300	CD 4049
BC 548	L 100	BU 104S	L 4400	CD 4060
BC 558	L 100	BU 126	L 1300	CD 4066
BC 559	L 100	BU 205	L 3350	CD 4071
BD 135	L 540	BU 208A	L 2850	CD 4093
BD 136	L 540	BU 208D	L 4100	CD 4511
BD 137	L 540	TIP 31B	L 700	CD 4512
BD 138	L 540	TIP 32B	L 700	CD 4514
BD 139	L 540	TIP 33	L 1450	CD 4515
BD 140	L 540	TIP 34	L 1600	CD 4518
BD 239	L 750	TIP 35	L 2150	CD 4520
BD 240	L 750	TIP 36	L 2200	CD 40106
BD 535	L 850	2N 918	L 1750	LM 301AN
BD 539	L 950	2N 2484	L 600	LM 311P
BD 540	L 950	2N 3700	L 1400	LM 324P
BF 196	L 200	2N 2907	L 500	LM 339P

L 420	LM 358P	L 700	REGOLATORI DI TENSIONE
L 420	LM 1458P	L 750	µA 7805
L 650	LM 1488P	L 950	µA 7808
L 1100	LM 1489P	L 950	µA 7812
L 700	NE 555	L 450	µA 7815
L 750	SN 74LS00	L 450	µA 7824
L 1100	SN 74LS02	L 450	µA 7905
L 500	SN 74LS03	L 450	µA 7912
L 500	SN 74LS04	L 450	µA 7915
L 700	SN 74LS05	L 450	
L 750	SN 74LS09	L 450	
L 500	SN 74LS10	L 450	
L 700	SN 74LS244	L 1250	
L 1200	SN 74LS245	L 1400	
L 1200	TBA 810S	L 1550	
L 2200	TDA 1054	L 3300	
L 3000	TDA 2002	L 1750	
L 1000	TDA 2004	L 4200	
L 1000	TDA 2005	L 5100	
L 750	TDA 2030	L 3600	
L 1050	TDA 2040	L 5200	
L 950	µA 723P	L 1000	
L 750	µA 723HC	L 3200	
L 850	Z 80 CPU	L 4200	

NUOVA SEDE

MODIFICA AL KENWOOD TR 751-E ED AL TR 851

IW4BFF Gian Luca e IW4APP Andrea

Attivazione della funzione «tone-burst» sugli apparati TR 751-E e TR 851.

Fare QSO via ripetitore in VHF può essere molto comodo ed anche utile specialmente quando si è in movimento in auto. Con la nuova normativa PT. riguardo ai ripetitori in VHF è ora necessario inviare una nota a 1750 Hz per accedervi, mentre prima bastava premere il PTT e la sola portante era sufficiente per attivarli.

Chi ha l'apparecchio predisposto per la funzione TONE-BURST non ha problemi, infatti premendo il PTT viene generato il fatidico tono iniziale a 1750 Hz per 1/2 secondo o più. Chi invece, come il sottoscritto, è possessore di un TR 751 E, si ritrova senza questa utile e comoda funzione pur avendo un apparecchio dell'ultima generazione.

Per risolvere questo problema io avevo pensato di inserire nel microfono un circuitino che provvedesse alla funzione TONE-BURST, ma una volta aperto il micro mi accorsi che lo spazio interno disponibile era inesistente. Pensai allora di inserire il tutto

dentro l'apparecchio, ma anche in questo caso vi erano problemi di spazio. Consigliato da Andrea IW4APP, il quale avendo notato che nella versione EUROPA (quella in mio possesso) la funzione TONE-BURST non era abilitata, ma nella versione U.K. (Inglese) sì, mi suggerì di tagliare i diodi D4 e D5. Mi spiegò poi pazientemente che essendoci una matrice di diodi per programmare la CPU, bastava togliere o aggiungere qualche diodo sulla scheda CONTROL UNIT e l'apparecchio sarebbe stato abilitato o meno a certe funzioni, TONE-BURST compreso.

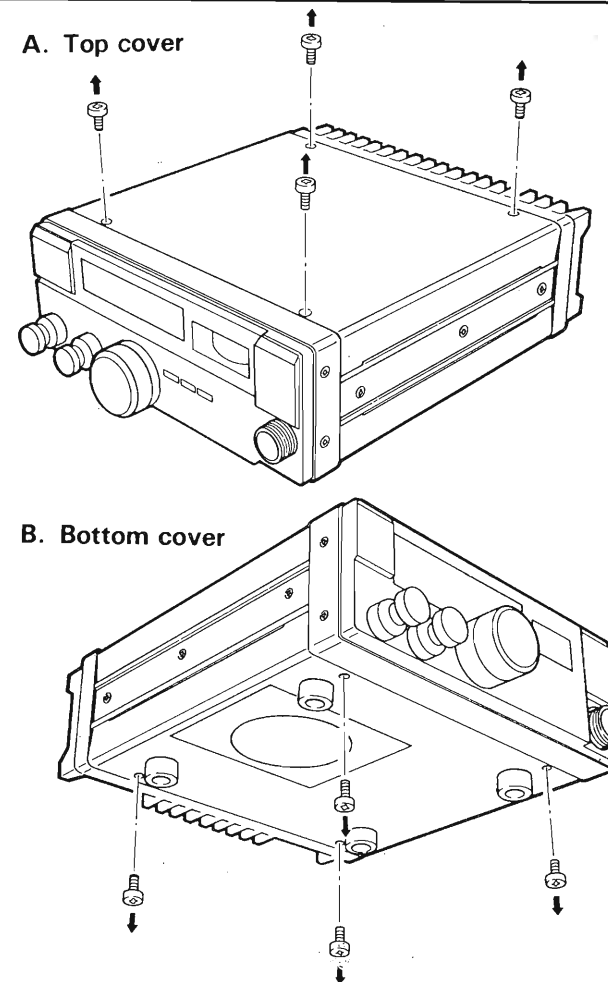
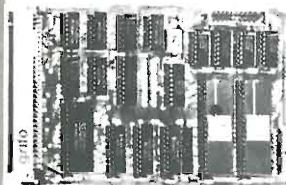


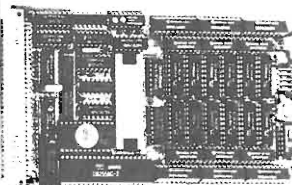
figura 1

HIO - Ø 1 Formato EUROPA
Interfaccia per Hard Disk
tipo SASI
Quattro linee RS232
Bus Abaco®



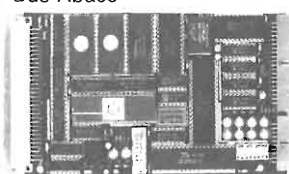
grifo
40016 S. Giorgio
v. Dante, 1 (BO)
Tel. (051) 892052

GDU - Ø 1 Formato EUROPA
Grafic Display Unit
Bus Abaco®

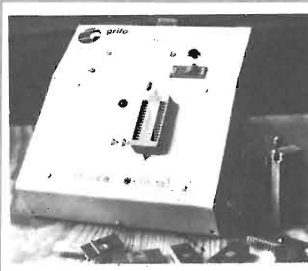


Scheda grafica per bianco
e nero ed a colori con 7220
Mappa video min. 32
KRAM, max 384 KRAM.
Uscita RGB e composito.

GPC® - Ø 2 Formato EUROPA
General Purpose Controller
Bus Abaco®



Potentissima scheda di controllo programmabile in BASIC - ASSEMBLER - FORTH - PASCAL - ecc. Con A/D Converter ed EPROM Programmer incorporato.



Programmatore di EPROM PE200 per PC-Macintosh - ecc
Programma dalla 2508 alla 27512 comprese le EEPROM Adattatore per famiglia 8748 Adattatore per famiglia 8751

Voglio precisare che per questa modifica non occorre alcun intervento con il saldatore, e non c'è bisogno di alcuna taratura.

Entriamo dunque nel vivo delle operazioni da eseguire: togliete l'alimentazione all'apparecchio e rimuovete il coperchio superiore e quello inferiore svitando le 8 viti (figura 1). Fate attenzione a quando sfilate il coperchio inferiore perché su questo è alloggiato l'altoparlante ed i fili di questo non sono troppo lunghi, perciò è meglio staccare lo spinotto di questi dallo zoccolo sullo stampato. Ora svitate le due viti contrassegnate «B» (figura 2) e poi allentate le altre due viti «A» senza svitarle completamente. A questo punto tutto il frontale dovrebbe ribaltarsi in avanti senza nessuna difficoltà, permettendovi di accedere alla scheda sulla quale opererete la modifica (figura 3).

La scheda su cui interverrete è la CONTROL UNIT (siglata X53-1460-51).

Cercate ora di individuare su questa, D4 e D5, i due diodi da recidere che troverete subito seguendo la serigrafia sulla scheda (figura 3). Questi diodi sono montati in verticale come tutti gli altri che vi sono vicini, e basterà recidere a metà i terminali sporgenti con un tronchesino. Fatto questo, allontanate i terminali tagliati in modo che non vadano accidentalmente a toccare i diodi D4 e D5. Tutto qui!!

Potete ora risistemare il frontale per mezzo delle viti A e B, rimontate i due coperchi ricordandovi di inserire lo spinotto dei fili dell'altoparlante. Collegate l'apparecchio all'alimentazione, ma non accendetelo subito.

Prima di farlo occorre resettare la CPU, operazione rapida e semplice.

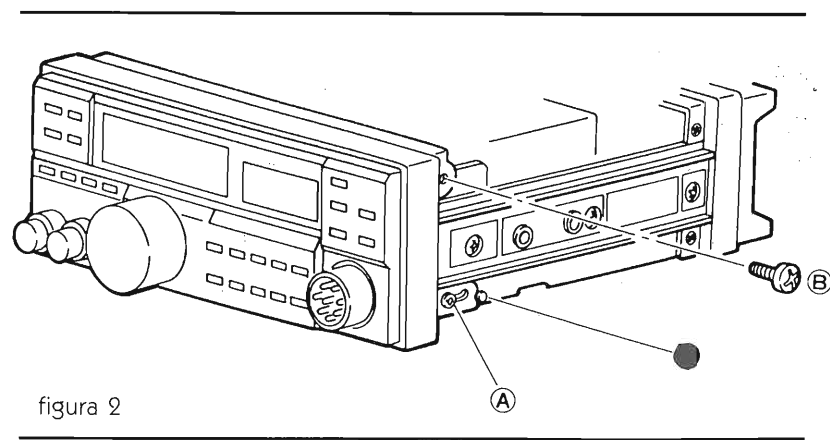


figura 2

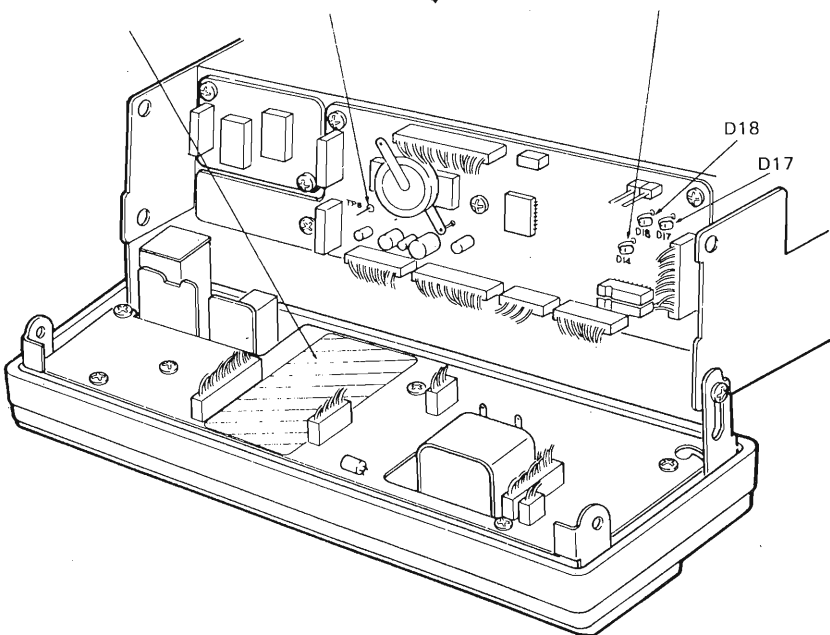


figura 3

Basta tenere premuto il tastino «8» (sul frontale dell'apparecchio) e contemporaneamente premere il pulsante di accensione ON-OFF. Una volta acceso il RTX, rilasciate il tastino «8» ed il gioco è fatto!

Inutile dirVi che tutte le memorie che avevate immesso nell'apparecchio prima del Reset ora non esistono più! Dovrete reinserirle nuovamente.

A questo punto controllate che, premendo il tastino TONE, sul display LCD compaia il sim-

bolo $\text{\textcircled{T}}$, e ripremendolo nuovamente il simbolo scompare.

Naturalmente, quando detto simbolo sarà presente sul display, la nuova funzione TONE BURST sarà attivata e, tutte le volte che premerete il PTT in FM, verrà generato il tono a 1750 Hz iniziale, della durata di 3/4 di sec.

Viceversa se il simbolo sul display non apparirà, la funzione sarà disattivata.

Bene, ora potrete provare ad attivare qualche ripetitore «a norme P.T.» e, se avrete seguito at-

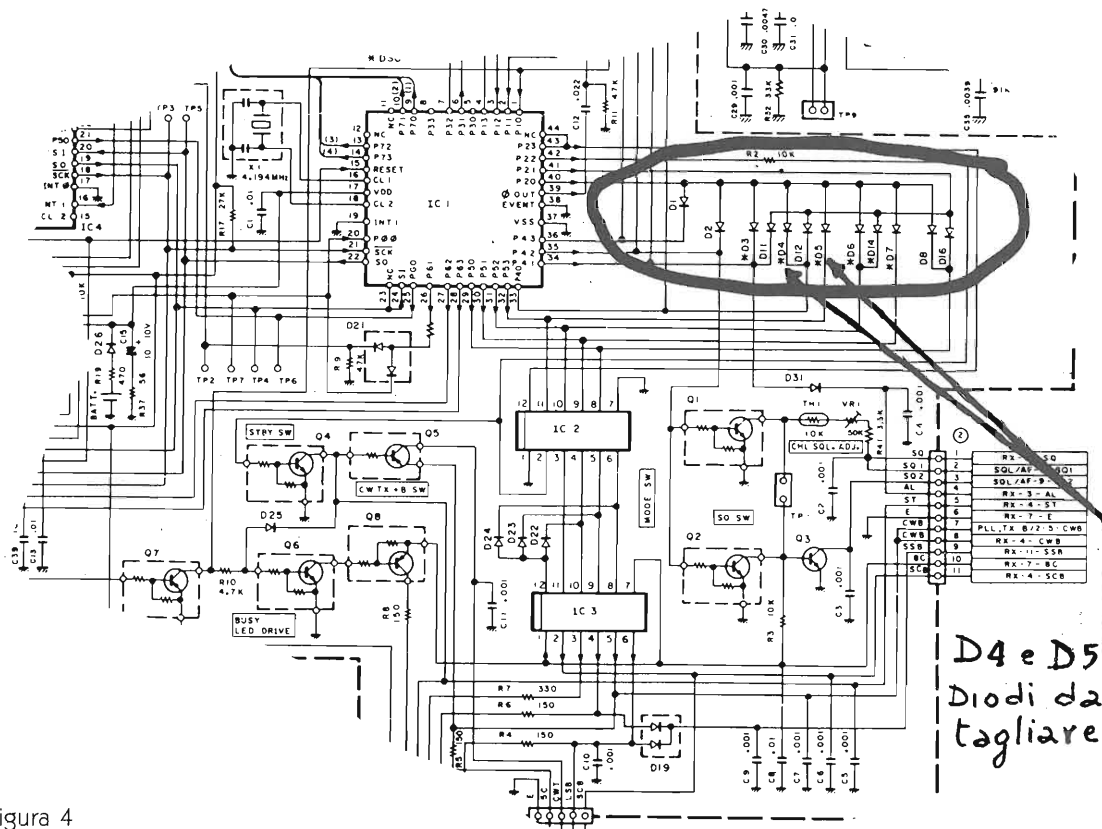


figura 4

tentamente queste mie note, vedrete che tutto funzionerà a dovere.

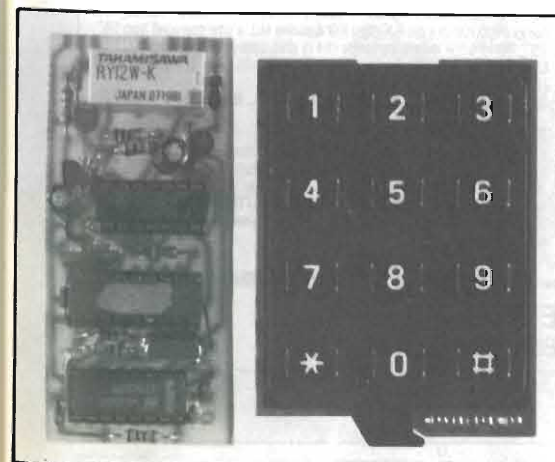
Vorrei farVi notare un'ultima cosa prima di lasciarVi: se il Vs. apparecchio è stato «allargato» oppure è uscito dalla Fabbrica con una copertura di frequenza da 142,000 a 148,000 (o anche 149,000) MHz, come nel caso dell'esemplare in mio possesso, dopo la modifica «perderete» la

parte bassa di frequenza. Più precisamente il vostro RTX ora, coprirà da 144,000 a 148,000 MHz. Non credo che ciò vi infastidisca più di tanto, visto e considerato che in cambio ora disponete di una funzione molto comoda, utile ma soprattutto «sicura» ai fini della guida in auto togliendovi il fastidio di dover premere ogni volta quel maledetto TONE tutte le volte che sarete in QSO via repeater.

Simile modifica può essere effettuata anche sul TR 851. Con D4 si ottiene la modifica dell'off-set da -7,6 MHz e -1,6 MHz a $\pm 1,6$ MHz. Con D5, invece, si ottiene l'abilitazione del tone-burst come visto in precedenza per il TR 751-E.

In necessità di ulteriori delucidazioni o consigli utili, siamo a vostra disposizione rivolgendovi direttamente in Redazione.

Buon lavoro e buoni QSO.



ELETTRA

ZONA INDUSTRIALE GERBIDO
CAVAGLIÀ (VC) - TEL. 0161/966653

TASTIERA DTMF L. 30.000
DECODER DTMF L. 120.000

12 TONI
ALIMENTAZIONE 5 V
USCITA BF

PANELETTRONICA S.R.L.
 VENDITA PER CORRISPONDENZA DI COMPONENTI
 ELETTRONICI PROFESSIONALI
 VIA LUGLI N°4 40129 BOLOGNA

MULTIMETRI - NUOVI MODELLI
 MODELLO 55 - 3-1/2 DIGIT CON FREQUENZIMETRO L. 106.000
 MODELLO 8015 - 4-1/2 DIGIT CON CAPACIMETRO L. 169.000
 MODELLO 8205 - 4-1/2 DIGIT CON FREQUENZIMETRO L. 180.000

PORTATE VALIDE PER TUTTI TRE I MODELLI TRANNE DOVE ESPRESSAMENTE SPECIFICATO

NOVITÀ

LED LAMPEGGIANTI
 = 5 mm - ALTA LUMINOSITÀ - ROSSO solo L. 2.030
 70 minicandele L. 1.850
 = 8 mm ROSSO L. 1.850
 = 10 mm ROSSO - ALTA LUMINOSITÀ solo L. 2.150
 800 minicandele

LED BICOLORI
 = 3 mm COMBINAZIONI DISPONIBILI:
 ROSSO/VERDE L. 730
 ROSSO/GIALLO L. 610
 VERDE/GIALLO L. 610
 = 5 mm COMBINAZIONI DISPONIBILI:
 ROSSO/VERDE L. 525
 ROSSO/GIALLO L. 525
 VERDE/GIALLO L. 525
 = 10 mm ROSSO/VERDE L. 950
 LED BICOLORE PER SEGNALAZIONE
 = 5 mm
 VERDE FISSO/ROSSO LAMPEGGIANTE L. 930

CONNETTORE VOLANTE 36 POLI TIPO CENTRONICS
 MASCHIO L. 2.400
 FEMMINA L. 2.400
 CONNETTORE PL 259 ARGENTATO L. 1.430
 ADATTATORE UG 273 FEMMINA BNC L. 1.800
 ADATTATORE UG 274 DUE VIE L. 1.800
 MASCHI BNC A UNA FEMMINA BNC L. 3.030

ATTENZIONE inviando L. 2.000 per rimborso spese postali Vi spediremo il ns. catalogo dove sono elencati gli oltre 6.000 articoli che abbiamo normalmente a magazzino. Siamo in grado di fornire industrie, anche per forti quantitativi. SCRIVETEICI PER OGNI VOSTRA NECESSITÀ Vi faremo avere disponibilità e prezzi

TENSIONE CONTINUA - IMPEDENZA D'INGRESSO: 10 MΩ SU TUTTE LE PORTATE

PORTATA	200 mV	2 V	20 V	200 V	1000 V
RISOLUZIONE	10 μV	100 μV	1 mV	10 mV	100 mV

TENSIONE ALTERNATA - IMPEDENZA D'INGRESSO: 10 MΩ SU TUTTE LE PORTATE CON IN PARALLELO 100 pF

PORTATA	200 mV	2 V	20 V	200 V	750 V
RISOLUZIONE	10 μV	100 μV	1 mV	10 mV	100 mV

CORRENTE CONTINUA - LA PORTATA 2A PRESENTE SOLO NEL MODELLO 8205

PORTATA	200 μA	2 mA	20 mA	200 mA	2A	20A
RISOLUZIONE	10 nA	100 nA	1 μA	10 μA	1 mA	

CORRENTE ALTERNATA - LA PORTATA 2A PRESENTE SOLO NEL MODELLO 8

PORTATA	200 μA	2 mA	20 mA	200 mA	2A	20A
RISOLUZIONE	10 nA	100 nA	1 μA	10 μA	100 μA	1 mA

RESISTENZA

PORTATA	200 Ω	2 kΩ	20 kΩ	200 kΩ	2 MΩ	20 MΩ
RISOLUZIONE	0.01 Ω	0.1 Ω	1 Ω	10 Ω	100 Ω	1 kΩ

FREQUENZIMETRO - IMPEDENZA INGRESSO: 10 MΩ

PORTATA	20 kHz	200 kHz	PRESENTI SOLO NEI MODELLI 8205 E 55
RISOLUZIONE	1 Hz	10 Hz	

CAPACIMETRO

PORTATA	2 nF	20 nF	200 nF	2 μF	20 μF	PRESENTI SOLO NEL MODELLO 8105
RISOLUZIONE	1 pF	10 pF	100 pF	1 nF	10 nF	

PROVA TRANSISTOR SIA PNP CHE NPN - MISURA IL GUADAGNO DA 0 A 1000
PROVA DIODI PROVA CONTINUITÀ ACUSTICO
 PROTEZIONE SU TUTTE LE PORTATE (CON INDICAZIONE SUL DISPLAY) TRANNE CHE SU QUELLA DEI 20A
 PUNTO DECIMALE SUL DISPLAY. INDICATORE LOW BATTERY. INDICATORE DI POLARITÀ. OROLOGIO AL QUARZO INCORPORATO
 PER I DUE MODELLI A 4-1/2 DIGIT AGGIUSTAMENTO MANUALE DELLO ZERO. COMPLETI DI BORSA PER IL TRASPORTO - PUNTALE - FUSIBILE RICAMBIO - BATTERIA 9V - TUTTI ACCESSORI COMPRESI NEL PREZZO

N.B. TUTTI I NOSTRI PREZZI SONO IVA COMPRESA - TRASPORTO ESCLUSO.

CONDIZIONI DI VENDITA NON SI EVADONO ORDINI INFERIORI A L. 15.000 SI ACCETTANO ESCLUSIVAMENTE PAGAMENTI CONTRASSEGNO O ANTICIPATI (versare l'importo sul conto corrente n. 19715408 ricordando di sommare le spese di spedizione) Contributo spese spedizione L. 7.500

PONTE LC SENZA LC

Ivano Bonizzoni

Strumento per la misura di impedenze e capacità incognite, col sistema del ponte resistivo e con l'ausilio di un generatore BF e di un oscilloscopio a doppia traccia per la visualizzazione.

Spesso capita di trovare schemi per la realizzazione di ponti L e C. Ma come avrete notato (a parte lo scarso interesse della misura della resistenza in quanto in qualsiasi multimetro digitale è già compreso un ohmetro più che attendibile), il problema in questi tipi di realizzazione consiste nella necessità di capacità e induttanze di confronto. Infatti sfido chiunque a procurarsi bobine

o capacità di alta precisione, a parte il costo! Un modo per eliminare l'ostacolo è quello di arrivare alla determinazione di L e C mediante un metodo che necessita di qualche calcolo e, per avere una buona precisione, di altra strumentazione, quale l'oscilloscopio (come visualizzatore), un generatore di BF ed eventualmente un frequenzimetro per il con-

trollo del suddetto.

Richiamo teorico

Una impedenza da determinare è posta in serie ad una resistenza (non induttiva) di valore noto.

Se applichiamo ai due componenti una tensione sinusoidale di un generatore di BF essi verranno percorsi dalla stessa corrente. I canali verticali A e B dell'oscilloscopio misureranno le due tensioni ai loro capi e cioè:

$$R \times I \rightarrow \text{canale A}$$

$$Z \times I \rightarrow \text{canale B}$$

Si rammenta che entrambi devono essere posti sulla stessa sensibilità di ingresso.

Possiamo quindi avere i seguenti casi:

Se $R=Z$ allora avremo $R I = Z I$ e le due tensioni sullo schermo saranno di uguale ampiezza.

Se Z è una reattanza induttiva avremo:

$$Z_L \cong 2\pi f L$$

due punti di riferimento per l'esperto

SEMCO

LABORATORIO COSTRUZIONI ELETTRONICHE

LABORATORIO COSTRUZIONI ELETTRONICHE

DISPONIBILITÀ IMMEDIATA

Electrical Characteristics

1. Capacitance range - 1 thru 1000 pf.
2. Capacitance tolerance - $\pm 1/2\%$, $\pm 1\%$, $\pm 2\%$, $\pm 5\%$, $\pm 10\%$, $\pm 20\%$. For capacitance values of 100 pF or less, the minimum standard available tolerance is ± 0.5 pF.
3. Dielectric strength — Minimum 200% of rated voltage for 5 seconds.
4. Insulation resistance — 1000 megohms uf. Need not exceed 100000 megohms at 25° C.
5. Min. Q at 1 MHz — See attached drawing.

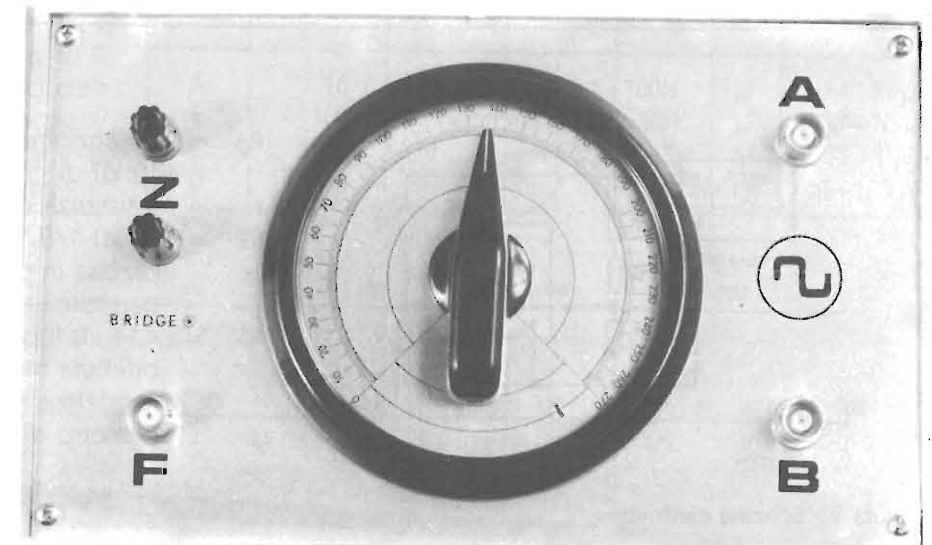
Rivenditore
 EBE s.a.s. - via Carducci, 2 - 93017 San Cataldo (CL)
 - Tel. 0934/42355

LABORATORIO COSTRUZIONI ELETTRONICHE
 Via Manzoni, 102 - 70027 Palo Del Colle / Bari - Tel. (080) 625271

CAVI - CONNETTORI - R.F.
 Per qualsiasi Vostra esigenza di cavi e connettori, il nostro magazzino è sempre rifornito di cavi R.F. (tipo RG a norme MIL e cavi corrugati tipo 1/4", 1/2", 7/8" sia con dielettrico solido che in aria) delle migliori marche: C.P.E., EUPEN, KABELMETL. Inoltre potrete trovare tutti i tipi di connettori e di riduzioni per i cavi suddetti. Trattiamo solo materiale di prima qualità: C.P.E., GREEMPAR, SPINNER.

SEMICONDUTTORI - COMPENSATORI
 Il nostro magazzino inoltre è a Vostra disposizione per quanto riguarda transistori e qualsiasi altro componente per i Vostri montaggi a R.F. Trattiamo le seguenti case: TRW, PHILIPS, PLESSEY, NATIONAL SEMICONDUCTOR, CONTRAVERS MICROELETTRONICS et. Siamo a Vostra completa disposizione per qualsiasi chiarimento o richiesta prezzo.

INTERPELLATECI AVRETE UN PUNTO DI RIFERIMENTO



Se Z è un condensatore:

$$Z_c = \frac{1}{2\pi fC}$$

Se V_1 e V_2 sono uguali avremo $R=Z$.

Si possono allora ricavare L oppure C a patto di conoscere il valore di f.

Mediante un generatore tarato o comunque controllato con un frequenzimetro ciò non è più un problema.

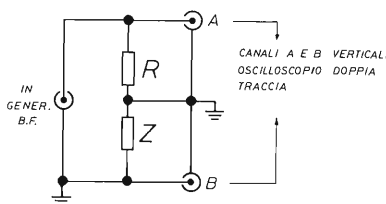


figura 1 - Schema di principio.

Lo schema di figura 1 può presentare qualche problema per via delle diverse masse degli strumenti (generatore ed oscilloscopio); risulta perciò più conveniente arrivare alla seguente conformazione:

Analizzando lo schema di figura 2 si nota come R possa variare tra r ed (r + Rv) e che il canale B misura la tensione ai capi di Z mentre A solo una parte della tensione del generatore.

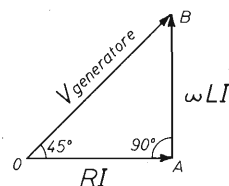
Per capirci meglio vediamo i seguenti diagrammi vettoriali.

La tensione ai capi di R = RI ed è in fase con la corrente I (\vec{OA}).

La tensione ai capi di L è sfasata di 90° in anticipo sulla corrente (\vec{AB}).

La somma delle due tensioni $\vec{OA} + \vec{AB} = \vec{OB}$ corrisponde alla tensione del generatore.

Se consideriamo di ottenere come precedentemente detto due tensioni uguali, sarà $\vec{OA} = \vec{AB}$ e quindi $RI = ZI$ avremo cioè un triangolo rettangolo isoscele gli angoli nei punti O e B saranno uguali e di 45°.



Ora applicando semplicemente Pitagora avremo che:

$$OB^2 = OA^2 + AB^2 \text{ ma dato che } OA = AB \text{ allora } OB^2 = 2AB^2 \text{ da cui } OB = AB\sqrt{2}$$

estraendo

$$AB = OB \frac{\sqrt{2}}{2} \cong OB \cdot 0,707$$

Questo significa che quando le tensioni ai capi di R e Z sono uguali, le suddette tensioni sono 0,707 volte quella del generatore di BF. Ora bisogna fare in modo, mediante R_1 ed R_2 di figura 2, di ottenere lo stesso rapporto.

La tensione del generatore è pure applicata ai Capi di $R_1 + R_2$ mentre il canale A misura solo la tensione ai capi di R_2 .

Avremo cioè:

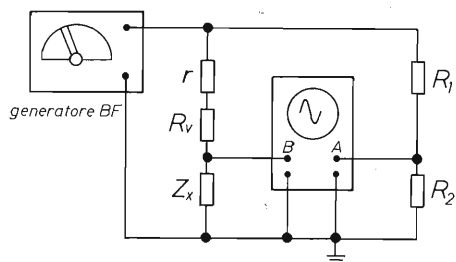
$$\frac{V \text{ generat.}}{R_1 + R_2} = \frac{A}{R_2}$$

da cui:

$$A = V \text{ generat.} \frac{R_2}{R_1 + R_2}$$

Se imponiamo a R_2 il valore di 10 kΩ, bisogna trovare un valore di R_1 tale per cui:

$$\frac{R_2}{R_1 + R_2} \cong 0,707$$



- R_v = potenziometro non induttivo da 10 kΩ di grande diametro
- r = resistenza da 100 Ω 1/2 W
- R_2 = 10 kΩ 1/2 W il più possibile precisa in quanto fa parte del partitore.
- R_1 = 4,14 kΩ il più possibile precisa, ottenuta mediante somma di più resistenze, controllandola con ohmetro digitale.

figura 2 - Schema elettrico.

sostituendo avremo:

$$R_1 \cong 4,14 \text{ k}\Omega$$

Ritorniamo al nostro valore di R, ricordando l'equazione dell'uguaglianza delle tensioni:

$$R \cdot I = Z \cdot I = L \omega I$$

$$RI = L \cdot 2\pi f I, \text{ semplific. } \times I$$

$$R = 2\pi f L \rightarrow \text{cioè: } L = \frac{R}{2\pi f}$$

Possiamo ora fare in modo di rendere il divisore $2\pi f$ una potenza di 10, in tale modo il calcolo di L sarà più facile.

Ad esempio:

$$L = \frac{R}{100} \text{ o } \frac{R}{1000} \text{ o } \frac{R}{10000}$$

si avrà cioè che per $2\pi f = 100$

$$f = \frac{100}{2\pi} \cong 16 \text{ Hz per cui se:}$$

$$2\pi f = 1000 \rightarrow f = 160 \text{ Hz}$$

$$2\pi f = 10.000 \rightarrow f = 1600 \text{ Hz}$$

$$2\pi f = 100.000 \rightarrow f = 16000 \text{ Hz}$$

In questo modo e per queste frequenze, se graduamo il potenziometro in ohm verremo ad avere una corrispondenza in Henry del valore di induttanza tenendo conto della virgola nei vari divisori usati.

La stessa cosa si può dimostrare nel caso del condensatore, l'unica cosa da ricordare è che C non è più proporzionale ad R, ma al suo inverso. Necessiteranno perciò due diverse scale.

La realizzazione pratica è di una semplicità disarmante.

È solo necessario reperire delle resistenze il più possibile precise ed un potenziometro il più grande (di diametro) possibile per avere una buona precisione di lettura.

L'esemplare è stato montato in una scatola Teko, su cui sono stati posti dei connettori BNC per i due canali A e B dell'oscilloscopio e per l'ingresso di BF, nonché una scala graduata commerciale.

Due morsetti serratilo servono per la connessione della L o C incognita. Una piccola attenzione merita la tracciatura della scala che andrà o disegnata sul pannello seguendo la procedura sottoindicata o, come nel presente caso, tracciata su diagramma a parte. La foto d'insieme e lo schema elettrico di figura 2 sono sufficienti per chiarire il montaggio.

Norme per la tracciatura delle scale

La resistenza R varierà da un minimo di 100 Ω ad un max di 10100 Ω.

Per tracciare la scala si deve mano mano misurare il valore complessivo di questa resistenza con un ohmetro digitale e marcare dei valori con questo criterio:

- 100 Ω → 1
- 250 Ω → 2,5
- 500 Ω → 5
- 1000 Ω → 10
- 1500 Ω → 15 e così via fino a
- 10000 Ω → 100
- 10100 Ω → 101

Questa scala varrà per l'induttanza.

Per la capacità, come già detto, dovremo considerare l'inverso (trattasi di conduttanza in mho).

Si dovrà cioè fare 100 diviso l'equivalente numero della scala diretta e tracciare quindi al di sotto la nuova numerazione.

Esempio: ad 80 della scala diretta corrisponde 1,25 della scala inversa, a 40 → 2,5 ecc.

Nel caso specifico, disponendo di una scala già costruita e tracciata in gradi, per evitare il suo rifacimento si è fatto un grafico comparativo.

Tabella riassuntiva scale di misura e campi di misura

Gamma	Frequenza (Hz)	Pot. multipl. K	L	Campo di misura	C	Campo di misura
A	16	1	H	1 ÷ 100H	μF	1 μF ÷ 100 μF
B	160	1/10	H	0,1 ÷ 10H	μF	0,1 μF ÷ 10 μF
C	1600	10	mH	10 mH ÷ 1H	nF	10 nF ÷ 1 μF
D	16000	1	mH	1 mH ÷ 100 mH	nF	1 nF ÷ 100 nF

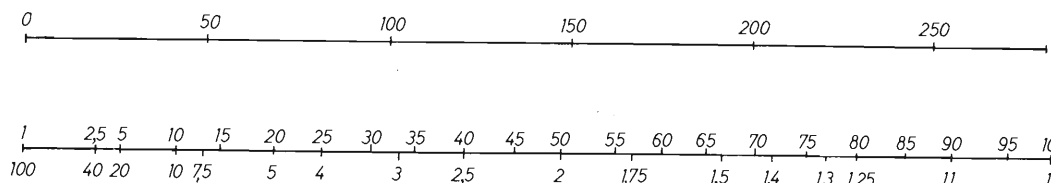


figura 3 - Scala di comparazione.

A piè di esso è una tabella riassuntiva delle varie scale e possibilità di misura. Il coefficiente K dà la corrispondenza (a seconda delle frequenze usate) tra la graduazione e l'effettiva misura.

Esempi di misura

Frequenza del generatore:
1600 Hz

Letture sulla scala graduata del ponte: 121 (che corrisponde a 40 ohm sulla scala diretta) per cui:
 $K=10$

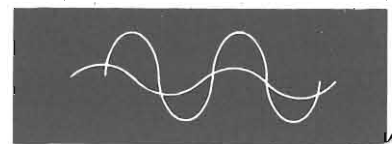
$L=40 \times 10 = 400 \text{ mH}$

Considerazioni sulla forma d'onda all'oscilloscopio

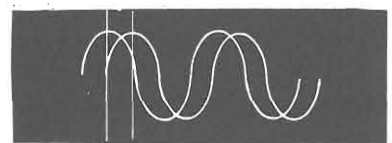
Per $R_1 = Z_1$ (punto di misura) lo sfasamento fra tensione segnale del generatore e tensione ai capi di Z è di 45° sia per L che per

C, per cui potremo avere i seguenti casi:

1°) segnali di differente ampiezza (fuori punto di misura)



2°) segnali con ponte in accordo e sfasati di 45° .



Si ricorda che procedendo accuratamente si possono raggiungere precisioni insperate rispetto ad altri strumenti.

N.B. Per chi non avesse un generatore di BF è la volta buona per realizzare quanto già pubblicato su Elettronica Flash (generatore con XR 2206), mentre per l'oscilloscopio non è necessario avere un «mostro»: basta un oscilloscopietto qualsiasi con un duplicatore di traccia.

Buon lavoro, e... a risentirci!

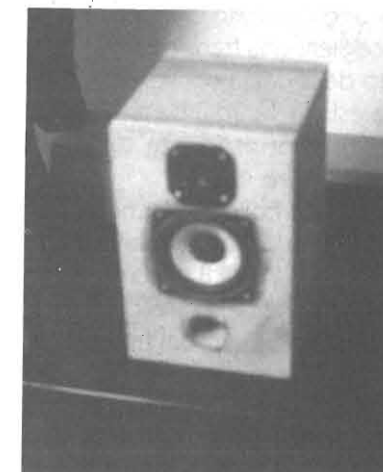
Bibliografia

- 1) F. Thobois / Le Haut-Parleur n° 1718.
- 2) D. Russo / Misure Elettriche e Laboratorio.

UN MINI DAL GRANDE SUONO

Massimo Cerchi

Guida alla realizzazione di un minidiffusore «bass-reflex» a due vie, caratterizzato da una eccezionale linearità ed estensione della risposta in frequenza. La potenza ideale dell'amplificatore da impiegare è dell'ordine della quarantina di Watt RMS anche se i diffusori possono tranquillamente «digerire», in regime impulsivo, potenze di gran lunga superiori. Ben vengano «finalini» ad alta dinamica, capaci di seguire perfettamente il segnale musicale: questi diffusori non hanno paura! (Nel loro piccolo ovviamente, non pretendiate di ascoltare a livello naturale l'elicottero inciso su «The Wall» dei Pink Floyd: per quello provvederemo prossimamente).



Molto noto ed anche veritiero è infatti il motto della Linn (nota fabbrica inglese di sofisticati giradischi ed altri prodotti hi-end) che dice «Se in una catena di apparecchi Hi-Fi mettete dentro della spazzatura, all'uscita non potrete ottenere altro se non spazzatura»: autocostruite perciò questi diffusori ed utilizzate il denaro così risparmiato per migliorare qualche altro anello della vostra catena di riproduzione Hi-Fi.

Gli altoparlanti

Gli altoparlanti utilizzati sono entrambi caratterizzati da ottime caratteristiche e pregiata fattura; in particolare il woofer SIARE 13 VR 8 che, a dispetto dei suoi 13 cm di diametro, vanta parametri che gli permettono notevoli performance (Prestazioni).

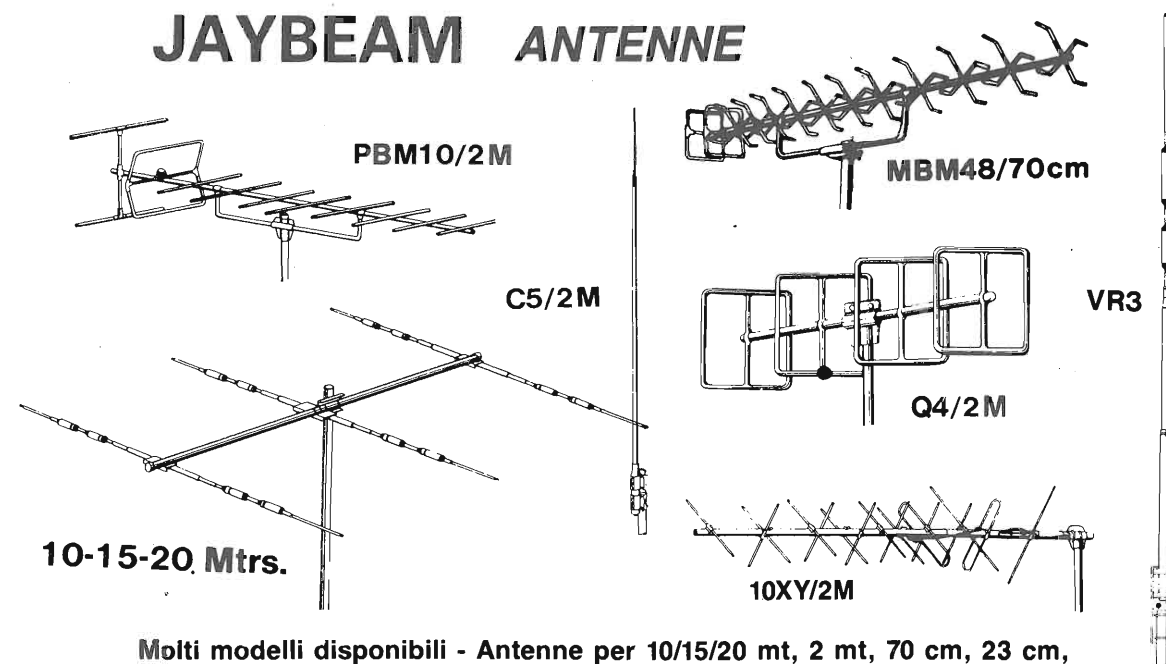
La membrana, essendo realizzata in fibra di vetro con profilo esponenziale, ha una leggerezza ed una rigidità fuori dal comune che permettono al 13 VR 8 di presentare una risposta in frequenza estesa fino a 10 kHz. Il grosso complesso magnetico dell'altoparlante rende possibile il basso fattore di merito totale e l'elevato valore di efficienza (90 dB SPL) che esso presenta.

Il minidiffusore è senza dubbio divenuto ora come non mai, un oggetto sonoro di gran moda, ed in commercio si trovano prodotti che offrono prestazioni eccellenti. Ogni medaglia ha però il proprio rovescio ed il problema che spesso accompagna questi piccoli gioielli sonori è il prezzo, che non li rende certo alla portata di tutte le tasche.

Ecco il motivo per il quale Vi abbiamo voluto proporre questi diffusori: in questo caso il rovescio della medaglia è sempre un «dritto» perché, pur essendo il loro livello qualitativo molto elevato, il prezzo è, al contrario, molto... ribassato (all'incirca 180-200 mila lire scarse tutto compreso!).

Per realizzare questi oggetti non è necessario saper progettare casse e circuiti di filtro, è solo sufficiente avere un minimo di dimestichezza con il legno ed il saldatore (sei saldature per cassa!). Il presente articolo vi fornisce infatti un valido supporto sia tecnico che pratico per poter facilmente realizzare, finalmente con le vostre mani, qualcosa che mai potrà darvi problemi ma che, al contrario, vi darà tante soddisfazioni. Questi diffusori sono infatti indicati non solo a chi è alle prime armi in questo campo, ma anche a coloro che, viste le prestazioni ottenibili, preferiscono investire il denaro risparmiato in un ulteriore componente dell'impianto.

JAYBEAM ANTENNE



10-15-20 Mtrs.

Molti modelli disponibili - Antenne per 10/15/20 mt, 2 mt, 70 cm, 23 cm, a 3/4/6/8/10/12/14/48/88 elementi - Pali telescopici - Rotori, ecc.
INTERPELLATECI: esperienza e qualità al vostro servizio.

DOLEATTO

Componenti
Elettronici s.n.c.

V.S. Quintino 40 - 10121 TORINO
Tel. 511.271 - 543.952 - Telex 221343 Telefax 011-534877
Via M. Macchi 70 - 20124 MILANO Tel. 669.33.88

ELETRONICA
FLASH

Ulteriore dato che permette di scegliere una frequenza di accordo della cassa convenientemente estesa verso il basso è la frequenza di risonanza di questo trasduttore: 50 Hz.

L'unica eccezione che ci consentiamo di muovere nei confronti del 13 VR 8 riguarda la conformazione del cestello: essendo questo studiato dal fabbricante per il montaggio «a flangia interna», accade che il montaggio tradizionale «a flangia esterna» risulti più difficoltoso di quello relativo ad altri altoparlanti. È infatti necessario eseguire una fresatura del pannello per evitare «sfianti» e, cosa peggiore, per evitare di piegare la lamiera durante il fissaggio.

Sia il woofer che il tweeter sono di fabbricazione francese ma, mentre il primo è fabbricato dalla Siare, il secondo è prodotto dalla Audax.

Gli eccezionali pregi di «sonorità» che caratterizzano il TW 80/8 Audax nella restituzione del segnale musicale, risiedono nel particolare materiale polimerico

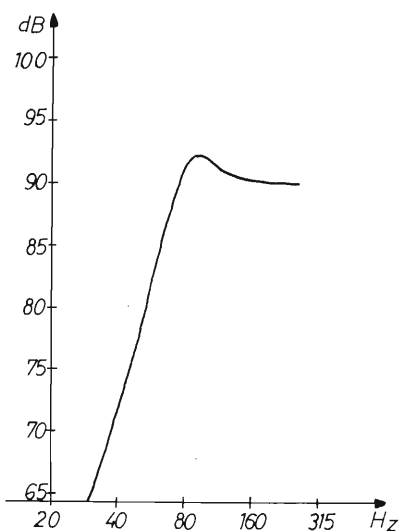


figura 1 - Simulazione risposta a bassa frequenza.

che ne costituisce la cupola e la sospensione: un materiale che, essendo molto leggero e veloce nella risposta ai transienti, rende questo tweeter precisissimo e dettagliato.

Non a caso capita sovente di vederlo impiegato anche in diffusori del cosiddetto mercato «esoterico» (ad esempio nei Vector).

Il progetto

La cassa è stata progettata fino all'ultimo bullone (si fa per dire) con l'ausilio del computer ed in seguito «affinata» ai gusti personali di chi scrive e di un paio di amici «superaudiofili».

Ma veniamo ai dati iniziando a fornirne due: il «litraggio» e la frequenza di accordo, rispettivamente 8.2 litri e 78 Hz.

A questi risultati si è giunti dopo aver calcolato, o meglio, fatto calcolare all'elaboratore, qualche decina di curve di simulazione della risposta a bassa frequenza dell'altoparlante montato in cassa, seguendo i diversi tipi di allineamenti possibili: QB3 (detto Quasi-Butterworth del 3° ordine), B4 (Butterworth del 4° ordine) e C4 (alla Chebyshev del 4° ordine).

Riassumendo brevemente le peculiarità delle tre famiglie, si può dire che:

- la prima è caratterizzata da una eccellente risposta ai transienti, ma da una risposta in frequenza che nel nostro caso si rivela insufficiente (frequenza a -3 dB ben oltre i 100 Hz);
- la B4 presenta una F3 pari alla frequenza d'accordo del mobile Fb, anche se la risposta ai transienti peggiora leggermente;
- la C4 ha invece la F3 inferiore ad Fb ed è caratterizzata da un

«ripple», cioè un'ondulazione nella risposta, che può essere scelto più o meno a piacere.

Per il Siare 13VR 8 è stata infine utilizzata, dopo attente valutazioni concernenti anche l'escursione del conto, la risposta in frequenza simulata in figura 1, cioè un allineamento che si può identificare a metà strada fra il B4 ed il C4. Il picco, contenuto entro 2 dB, permette alla cassa di avere un leggero rinforzo all'estremo della propria gamma utile e contemporaneamente di scendere a 60 Hz con soli 3 dB di meno rispetto alla banda passante.

Circuito di cross-over

(v. figura 2)

Per quanto concerne il filtro di cross-over degli altoparlanti, si era inizialmente pensato di proporre due soluzioni, la prima impiegante un tradizionale filtro a due vie con cella passa-basso e cella passa-alto, la seconda, invece, molto più semplice, ma realizzabile solamente grazie alle doti del Siare.

Dopo attente prove si è optato per la seconda soluzione che consente una grande semplicità e non comporta difetti di sorta: woofer non filtrato ed incrociato con il tweeter alla frequenza di 10 kHz.

È stata voluta appositamente una leggera esaltazione all'estremo della gamma alta sia per conferire una certa dose di brillantezza alla cassa che per compensare la normale attenuazione della gamma alta da parte dell'ambiente.

È in ogni caso una questione di gusti personali e qualora si volesse attenuare un poco tale brillantezza sarà sufficiente aumentare la resistenza R2.

- C1 = 3 μ F 63 V n.p. (non polarizzato)
- C2 = 1.5+2.2 μ F 63 V n.p.
- C3 = 470 μ F 63 V n.p.
- L1 = 0.05 mH
- R1 = R2 = 1.5 Ω 5 W

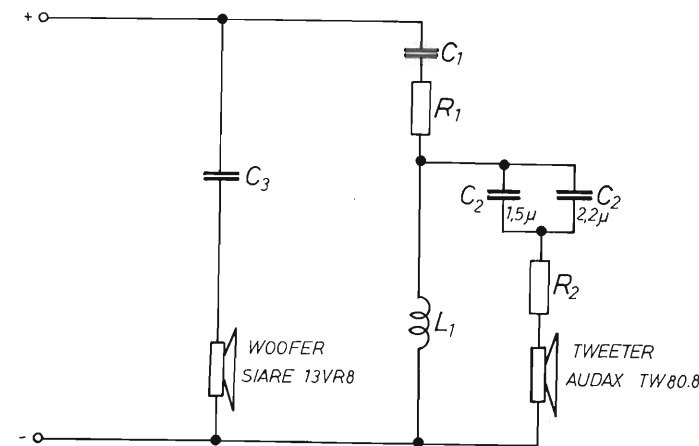


figura 2 - Schema collegamenti crossover.

In tabella 1 sono riportati lo schema ed i valori dei componenti relativi al circuito di cross-over. Potrete notare che si è anche realizzato un semplice filtro passa-alto con pendenza di 6 dB/ott per il woofer: ciò per prevenire sue eventuali eccessive escursioni poiché, ricordiamolo, esso ha un diametro effettivo di soli 94 mm.

In tal modo il Siare lavora al di sopra dei 60 Hz con una pendenza di filtro totale di 24 dB/ott. Ai 6 dB/ott. del condensatore si sommano infatti i 18 dB/ott. dovuti al tipo di caricamento acustico del woofer (reflex).

Teniamo però a precisare che questa soluzione è stata, come detto, concepita a protezione dell'altoparlante, ma che non inficia minimamente il risultato acustico della cassa: i cosiddetti puristi, che sapranno utilizzare l'impianto «cum grano salis», potranno eliminare tale condensatore.

La realizzazione

È molto importante che la distanza fra i centri di emissione dei due altoparlanti sia esattamente di 11 (undici) centimetri

per non modificare la risposta polare del diffusore: attenzione quindi a tracciare bene il piano di foratura.

Non staremo però a dilungarci sulla procedura costruttiva data la semplicità della realizzazione e dato anche che essa è stata più volte descritta in occasione di altre realizzazioni nelle pagine di questa stessa rivista.

La cassa ha i seguenti ingombri interni: 26x16x18.5 (hxlxp).

In tabella 2 potrete trovare tutte le dimensioni relative ai pannelli che sono stati ottenuti, per soddisfare le specifiche iniziali di progetto (fattore di perdita alto), da legno truciolare spesso 25 mm.

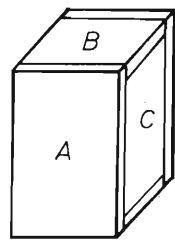
Sempre per mantenere alto il fattore di perdita (Qb), oltre ad impiegare pannelli molto spessi per prevenire l'insorgenza di vibrazioni eccessive, risulta necessario ridurre al minimo le perdite per fessurazione, ovvero quelle che intercorrono a causa della non perfetta tenuta pneumatica delle giunture. A questo punto soffermiamoci però un attimo sul discorso sopraesposto poiché, se un lettore non ne avesse mai sentito parlare, po-

trebbe molto facilmente intendere esattamente il contrario della realtà e non comprendere come, per alzare tale fattore, si debbano ridurre le perdite.

Esaminando la situazione dal punto di vista abituale, verrebbe infatti da pensare che siamo impazziti e cioè che è vero l'opposto di quello che abbiamo affermato, ovvero: alto fattore di perdita = molte perdite e viceversa.

In realtà avviene che se il Qb di una cassa è molto grande, vuol dire che questa presenta poche perdite ed è o piccola o particolarmente curata sotto quest'aspetto (un diffusore ideale, che non esiste, come non esistono tutti i modelli ideali, avrebbe un $Qb = \infty$ e sarebbe privo di perdite). Al contrario invece se un diffusore è grande ed è riempito con molto assorbente acustico o realizzato in modo non molto curato, esso avrà un basso valore di fattore di perdita: in questo caso il Qb si attesta generalmente su valori inferiori a 5.

Raccomandiamo quindi coloro che realizzeranno questi mini-diffusori, di impiegare lo stes-



**DIMENSIONI PANNELLI
PER CASSE (n°2)**

A-4 PEZZI 21x33cm
B-4 PEZZI 21x18,5cm
C-4 PEZZI 18,5x33cm

so tipo di legno e di sigillare con silicone o altro (ad esempio vernice bituminosa tipo «antirombo») gli spigoli interni in modo da non far variare il Qb, fattore responsabile della risposta a bassa frequenza della cassa.

Per lo stesso motivo, sarà opportuno realizzare una sorta di guarnizione di tenuta per gli altoparlanti e per il tubo di accordo (per quest'ultimo e per il tweeter si può agire dall'interno del diffusore) impiegando della «plastilina» (materiale che ha il pregio di mantenere inalterate le proprie caratteristiche nel tempo).

Sempre per prevenire sfiati, nei prototipi non sono stati impiegati i classici morsetti a «vaschetta» per il collegamento della cassa all'amplificatore, bensì due bulloni di ottone 5x40 mm dotati di due rondelle (una interna ed una esterna) e due dadi (esterni) fra i quali si stringerà un capocorda a forcina che avremo nel frattempo montato sul cavo dell'amplificatore.

Volendo sarà possibile predisporre il diffusore per un collegamento in «bi-amplificazione» semplicemente raddoppiando i bulloni e collegando ad ogni coppia di questi uno dei due altoparlanti.

In tal caso però (non vorremo dirlo perché riteniamo i lettori di E.F. molto preparati e com-

petenti) saranno necessari un cross-over elettronico e due amplificatori finali.

Il piano di foratura del pannello anteriore è quanto riguarda la citata fresatura relativa al foro del woofer, sarà necessaria una fresatura cilindrica da collegare al trapano ed un po' di abilità, ma soprattutto di buona volontà.

Il tubo di accordo dovrà essere del tipo in PVC per grondaie e tassativamente da 48 mm di diametro interno per una lunghezza di 71 mm.

L'ultima nota, anche a costo di essere accusati di fare gli interessi di altri, ma che al contrario forniamo per l'utilità dell'autocostruttore, riguarda il reperimento degli altoparlanti: chi non riuscisse a trovarli potrà rivolgersi alla ditta Tommesani A. di Bologna.

L'ascolto

Queste casse ci stanno fornendo veramente grosse soddisfazioni perché a dispetto delle piccole dimensioni e del prezzo contenuto in circa 170-180 mila lire, hanno le caratteristiche di diffusori commerciali di valore più che doppio, se non triplo, (affermazione questa non del raddatore, che ovviamente sarebbe di parte, ma di persone che non ne hanno alcun interesse).

Le basse frequenze, seppur ovviamente carenti rispetto a casse più grandi (non dimentichiamoci mai che il woofer è da 13 cm!), forniscono quel piacevole completamento della gamma, a volte anche con una certa prepotenza.

Le medie ed alte frequenze sono pulite e dettagliate, la scena sonora è abbastanza aperta ed ampia, anche sul piano verticale.

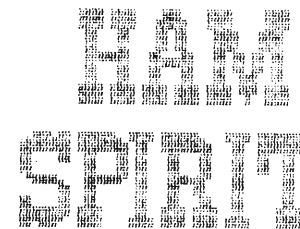
Per quanto riguarda il posizionamento ottimale in ambiente di questi diffusori, possiamo indicativamente dire che essi vanno posti su due piedistalli alti all'incirca settanta-ottanta centimetri (dipende dall'altezza delle orecchie nel punto di ascolto) e che vanno distanziati al massimo di tre metri e posti circa a mezzo metro dalla parete di fondo del locale.

Per ottimizzare la «apertura» della scena sonora, la posizione delle casse può variare da quella con pannello frontale parallelo alla parete di fondo fino ad angolazioni via via crescenti nella direzione del punto di ascolto. Ognuno troverà quindi sperimentalmente la posizione ideale per il proprio ambiente.

Vi auguriamo per ora buon lavoro ma, per l'istante successivo al collegamento dei diffusori, buona musica!

**IK4 GLT
MAURIZIO MAZZOTTI**

Via Arno, 21
47030 S. MAURO PASCOLI (FO)
Tel. (0541) 932072



GOLOSITÀ ELETTRONICHE A LARGO SPETTRO

RADIO - COMPUTER - STRUMENTI - ANTENNE - CB - OM - ECC. ECC.

Eccoci qua, sempre famelici e voraci ruotiamo gli occhi scorrendo veloci le righe di Elettronica Flash nell'intento di scoprire nuovi trastulli o diverse soluzioni ai vecchi! Tutto ciò che è buono si può migliorare!

Questa sembra una frase fatta apposta, ad HOC, come direbbe Arbore, per questa puntata di HAM SPIRIT: infatti durante lo svolgimento di queste pagine, come annunciato nel mese scorso, cercheremo assieme di **migliorare la ricezione delle emissioni faximile** (ricordate la puntata del marzo scorso?) con un piccolo circuitino facile facile, alla portata di tutti e di tutte le tasche. Questo per i radiofilocomputerappassionati.

Per i duemetrismi invece c'è una bella collineare, così facile ed economica da costruire che sarebbe una vergogna non approfittare di questo articolo!

Beh, ragazzi sapete che vi dico? Mi sfornicolarono i polpastrelli sulla tastiera, innesto il turbo sul mio wordprocessor e mi scatenò immediatamente su questa:

Piccola interfaccia per ricezione FAX

Il buon Mauro IK6JFF (travestito da cavia) dopo aver provato diversi circuiti, è pronto a giurare che questo può rappresentare il TOP dei trastulli FAX per quanto riguarda il rapporto prestazioni/costo e che in ogni caso, si diverte moltissimo ad usarlo col suo COMMODORE 64 quasi tutti i week-end, in 20 metri, attorno alle frequenze 14,105-14.108 MHz in USB.

Per la cronaca riporta che il traffico in FAX è prevalentemente appannaggio di stazioni tedesche e spagnole e che in base alle ricezioni può stabilire che molti usano il computer, altri, in minoranza, usano ricevitore e trasmettitore a rullo.

Sappiamo benissimo che il COMMODORE 64, con appositi programmi, riesce benissimo a cavarsela nella ricetrasmisione FAX anche senza l'ausilio di interfaccia alcuna. Ma se proviamo a «trattarlo meglio», a fornire ad esso un segnale più pulito, ecco

che alcuni errori possono venire eliminati con grande vantaggio per quanto riguarda in particolare, sia la definizione delle immagini, sia il loro contrasto.

Il circuito in oggetto prevede un indicatore di sintonia a milliamperometro, molto utile nel centraggio della stazione e... anche al suo inseguimento, HI HI (rido perché io uso un vecchio BC312 e non è proprio il massimo per quanto riguarda la stabilità); ad ogni modo così non vengono esclusi dal gioco quanti non possiedono ricevitori ultrastabili. Basta ritoccare la sintonia di tanto in tanto e se si ha la mano felice, con un po' di esperienza, non si perde una riga!

Il potenziometro siglato D1 regola il contrasto ed è di una utilità davvero stupefacente in quanto, regolandolo in maniera corretta, si riescono ad eliminare parecchie «macchie» dovute a QRM specialmente durante la ricezione di stazioni deboli o con QSB.

Il potenziometro P2 invece deve essere regolato in modo che in presenza di segnale, lo stru-

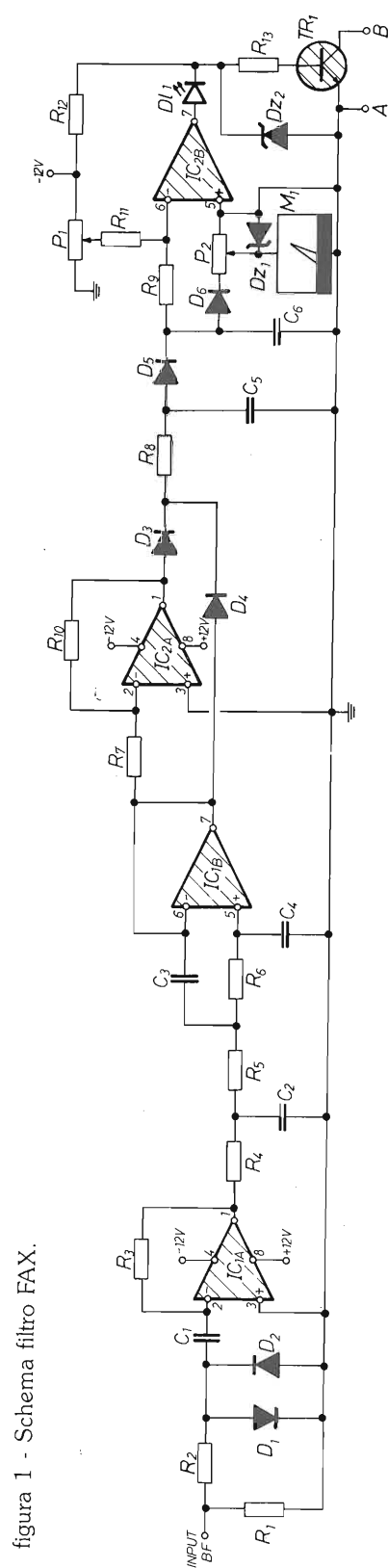


figura 1 - Schema filtro FAX.

- $R1 = R2 = 1 \text{ k}\Omega$
 $R3 = 1 \text{ M}\Omega$
 $R4 = R5 = R6 = 18 \text{ k}\Omega$
 $R7 = R10 = R11 = 10 \text{ k}\Omega$
 $R8 = 2,7 \text{ k}\Omega$
 $R9 = 3,9 \text{ k}\Omega$
 $R12 = 27 \text{ k}\Omega$
 $R13 = 3,3 \text{ k}\Omega$
 $C1 = C2 = 22 \text{ nF}$
 $C3 = 330 \text{ nF}$
 $C4 = 150 \text{ pF}$
 $C5 = C6 = 100 \text{ nF}$
 $D1 + D6 = 1\text{N}4148$
 $DZ1 = DZ2 = 5\text{V } 1/2 \text{ W}$
 $DL1 = \text{LED}$
 $I_c = I_c = \text{TLO}82$
 $TR1 = \text{BC } 107$
 $P1 = P2 = 22 \text{ k}\Omega$
 $M1 = 250 \mu\text{A f.s.}$

mento segni fondo scala o metà, come più vi piace, quindi il posizionamento del fondoscala per lo strumento e la regolazione del contrasto sono le uniche «tarature» da eseguire.

Il circuito non presenta difficoltà se non quelle di un comune montaggio, per quanto riguarda il circuito stampato, non ci sono problemi: o siete in grado di farvelo seguendo il disegno o me lo richiedete. A tal proposito posso definitivamente annunciarvi che d'ora in poi tutti i circuiti stampati apparsi su HAM SPIRIT possono essere richiesti al sottoscritto.

L'alimentatore è un classico a doppia tensione +12 e -12; non credo ci siano parole da spendere su questo comunissimo circuito, se non la funzione dei condensatori C3, C4, C7 e C8 che apparentemente sembrerebbero un paradosso in quanto sono piccole capacità, in parallelo a grosse capacità e quindi agli effetti dell'incremento capacitivo percentualmente insignificanti.

La ragione di questi paralleli è data dal fatto che normalmente i condensatori elettrolitici di grossa capacità, presentano anche una **discreta induttanza** in serie! Ne consegue il fatto che non sono in grado di bypassare le oscillazioni a frequenza molto elevata che si producono all'interno dei regolatori di tensione; saranno quindi i piccoli condensatori citati ad «assorbire» questo colpo.

Sullo stampato dell'alimentatore non è previsto l'alloggiamento del trasformatore in quanto questo componente può avere le misure più diverse e quindi difficilmente standardizzabile come passo di foratura. Fra l'altro, essendo per costituzione facilmente ancorabile all'interno del box contenitore, non si dovrebbero ave-

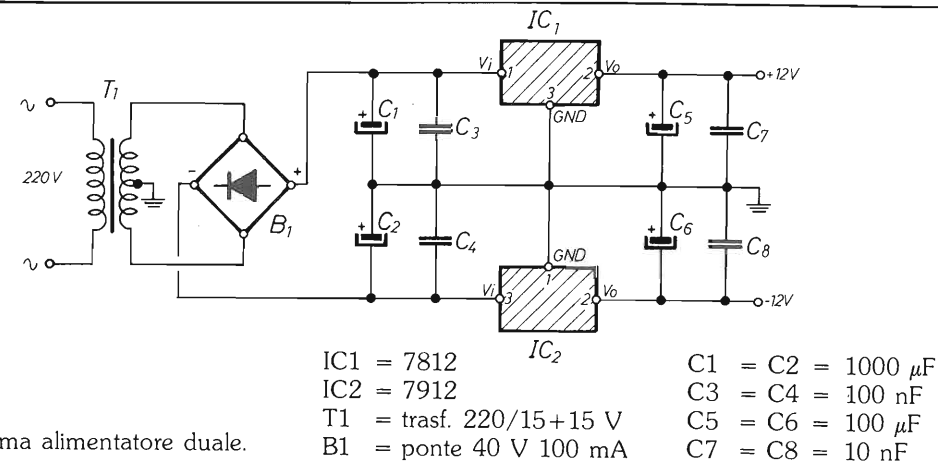


figura 2 - Schema alimentatore duale.

- $IC1 = 7812$
 $IC2 = 7912$
 $T1 = \text{trasf. } 220/15+15 \text{ V}$
 $B1 = \text{ponte } 40 \text{ V } 100 \text{ mA}$
 $C1 = C2 = 1000 \mu\text{F}$
 $C3 = C4 = 100 \text{ nF}$
 $C5 = C6 = 100 \mu\text{F}$
 $C7 = C8 = 10 \text{ nF}$

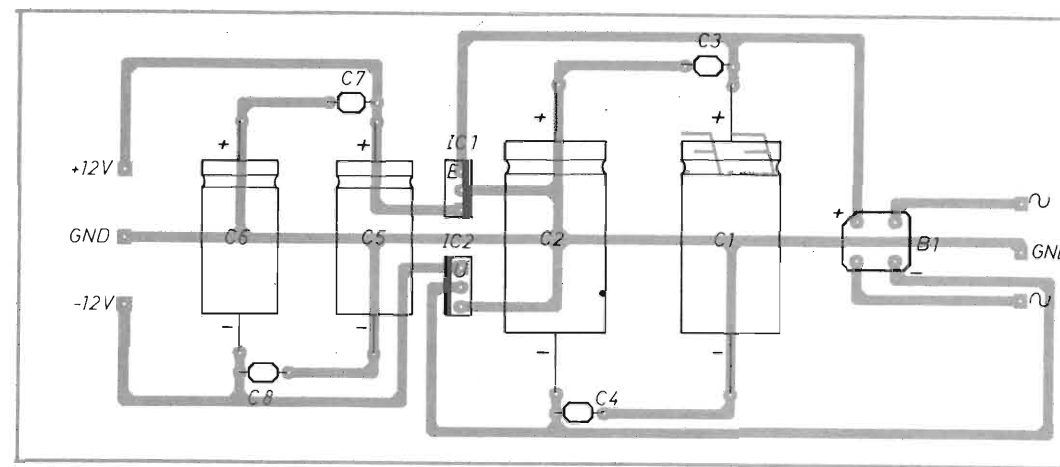


figura 3 - Disposizione componenti alimentatore.

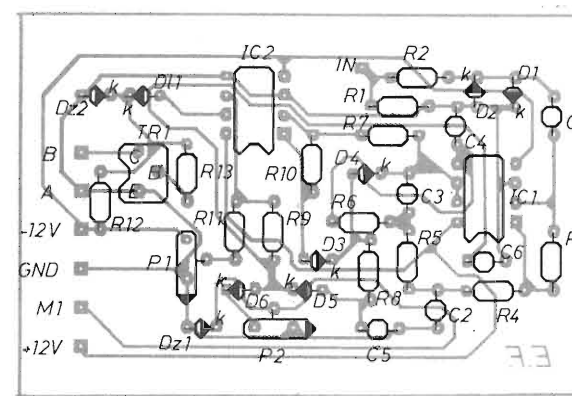


figura 4 - Disposizione componenti filtro FAX.

re inconvenienti se i fili di collegamento con la piastra del circuito stampato dovessero risultare anche lunghi.

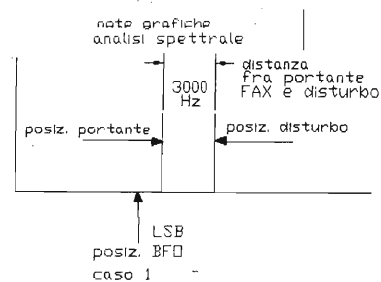
Bene, ritorniamo al nostro circuito che, componenti di complemento a parte, non è altro che un filtro passabanda. Il cuore è rappresentato da U1B e dalla sua rete capacitivo/resistiva che fa capo al piedino 1 di U1A; tale rete dovrebbe essere risonante sui 1900 Hz, frequenza della portante FAX. In effetti è leggermente più bassa, si aggira attorno ai 1500 Hz, questo, per non avere inconvenienti nella scelta dei valori standard per resistenze e condensatori o meglio ancora, per non dover impazzire poi con ta-

rature non sempre facilmente eseguibili da inesperti o anche da esperti non del tutto attrezzati.

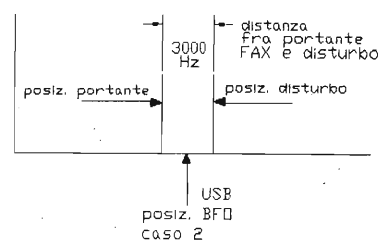
La differenza di frequenza non deve peraltro preoccupare in quanto il corretto centraggio di sintonia avviene giocando sul battimento del BFO e per massima lettura dello strumentino. Inoltre, lavorando più bassi, non si dovrebbero incontrare inconvenienti di mal ricezione anche usando ricevitori con filtri di media frequenza molto stretti. Anzi, a volte può essere conveniente usare di proposito il massimo della selettività disponibile per cercare di «scansare» un po' di QRM.

La scelta della banda laterale USB o LSB è del tutto arbitraria. Entrambe le soluzioni possono andar bene, ad ogni modo le «malizie» dettate dall'esperienza, suggeriscono di provare entrambe le situazioni, in particolare quando la presenza del QRM può falsare di molto il risultato della rivelazione (vedi note grafiche).

Il LED posto all'uscita di tutta la catena di amplificazione lampeggia in corrispondenza della modulazione, dando così modo di poter anche escludere l'altoparlante senza dover subire per troppo tempo il crepitio delle emissioni FAX che, come molti



Caso 1 il BFO batte sotto la portante di 1500 Hz, crea 2 battimenti, 1500 con la portante (segnale utile) e 3000 con il disturbo (questo quindi non passa attraverso il filtro e non crea problemi).



Caso 2 il BFO batte sopra la portante di 1500 Hz, crea 2 battimenti entrambi di 1500 essendo in tal modo a distanza uguale dalla portante e dal disturbo, in questo caso il segnale rivelato diventa la somma del segnale utile più quello di disturbo per cui meglio ricorrere al caso 1.

N.B. Qualora il disturbo fosse spettralmente sotto alla portante il caso 2 sarebbe ovviamente il migliore.

sapranno, e specialmente durante la ricezione di mappe meteorologiche, si prolunga anche per diverse ore.

Parlando di COMMODORE 64 vediamo i contrassegni sull'uscita di TR1 riferiti ai piedini A e B della USER PORT. Come ben tutti sapranno il piedino A altro non è che la massa e il piedino B uno dei tanti ingressi esplorabili dalle routines del C-64, di conseguenza — e chiaramente con apposito software — questo circuito può lavorare anche con altri computers tenendo presente che il punto di OUPUT è fra massa e il collettore di TR1.

L'INPUT dovrà far capo all'uscita del ricevitore, prelevato dal l'altoparlante o dalla presa per le cuffie, la tolleranza in fatto di «volume» o meglio, quantità di bassa frequenza disponibile all'uscita del ricevitore è davvero elevata, quindi, anche con basso volume sarà possibile la ricezione; però è bene precisare che U1A ha un guadagno elevatissimo e ciò lo rende particolarmente sensibile anche al fruscio intrinseco del ricevitore stesso.

Occorre pertanto trovare un punto di volume ideale smanettando un po' su questo comando del ricevitore e il potenziometro P 1 se si vogliono davvero ottenere risultati eccellenti.

Qualora capitasse di: 1) aver ultimato il circuito; 2) avere una gran voglia di provarlo; 3) essere lontani dal week-end, che come ben sappiamo rappresenta il clou dell'affluenza amatoriale per tutte le emissioni, non solo in FAX; 4) essere in pieno week-end e, maledizione alla propagazione, non ascoltare nessun «gratta gratta» come vengono definiti gli amatori di FAX.

Ebbene, il mio suggerimento è

quello di andare a cercare l'onnipresente stazione METEOFAX di Roma che trasmette su 4,7777 MHz non dico 24 ore su 24, ma quasi, ad ogni modo verso le 14, ora legale, la si può ascoltare, o meglio, vedere, con segnali sempre molto forti, tutti i giorni da qualsiasi punto d'Italia anche in condizioni di propagazione pessima, salvo, si capisce, qualche rarissima eccezione.

Non credo di dover aggiungere altro se non tanti auguri di buon divertimento con RADIO COMPUTER e FAXIMILE!

Una collineare in due metri e perché

Già, perché, quali vantaggi può avere rispetto ad altri tipi d'antenna ormai ben noti e collaudati: Forse una «moda»? Un nuovo «LOOK»? Oppure un'altro gioco innocuo tanto per prendere un po' di sole sui tetti? Che strani interrogativi!

D'altra parte oggi è ormai tanta l'invasione di nuove forme d'antenna che nulla può più stupirci: se ne leggono di tutti i colori, antenne dai nomi strani come la EGGBEATER, simile a quell'attrezzo per fare lo zabaione, la BIG-WHEEL, antenna abbastanza nota dalla forma che ricorda una ruota a raggi, la MORE-GAIN, la SWISS-QUAD, la QUAGI ecc., per non parlare di tutte quelle che portano il nome, o meglio, il nominativo del radioamatore che le ha ideate come la G5RV, la W3DZZ, la HB9SV e ancora tante altre che non è il caso di elencare.

L'unica cosa certa in tutto questo è che non esiste un'antenna che soddisfi tutte le esigenze, per cui senza gonfiare il petto con la

presunzione di farvi conoscere l'antenna del miracolo, vorrei che mi seguiste nel ragionamento che mi ha portato a considerare con grande attenzione l'allineamento collinare di diversi dipoli, quattro, per il prototipo.

Ancor oggi, a distanza di oltre un decennio dalla comparsa delle radio private in FM, l'allineamento del dipolo a mezza onda in collineare è quello che ha dato e dà i migliori risultati.

La ragione è presto spiegata dalle caratteristiche peculiari che soddisfano quasi tutte le esigenze di una broadcasting, vale a dire: polarizzazione verticale, omnidirezionalità, buon guadagno, facile installazione e — perché no? — anche abbastanza economica! Credetemi non è poco riassumere in un'antenna tanti fattori positivi.

Certamente a parità di guadagno è molto più ingombrante di una yagi, ma quest'ultima è diretta, quindi soggetta al puntamento attraverso un rotore o manualmente.

A quanti lecitamente si dovessero porre la domanda: ma se è omnidirezionale come può gua-

dagnare? Visto che il guadagno di un'antenna avviene nella direzione ove l'energia viene convogliata a scapito del guadagno nelle altre direzioni, come avviene il fenomeno, visto che certamente nessun'antenna può creare l'energia? Dalle parti di Roma, con espressione molto colorita si direbbe: Mo' ndo stà la fregatura?

Beh, se consideriamo che un'allineamento collineare sottrae quella porzione di energia RF che normalmente verrebbe convogliata verso il basso e verso l'alto per essere diretta in una fascia che «guarda» 360 gradi di orizzonte, quasi quasi verrebbe da pensare che non solo non c'è alcuna «fregatura», ma che tutto sommato si hanno pure dei vantaggi sulla ricezione, in quanto tutti i disturbi di carattere elettrico provenienti dal basso e quelli atmosferici di Giove Tonante provenienti dal cielo, sono meno soggetti ad essere captati.

Per creare una similitudine meccanica in modo da poter fissare «visivamente» il fenomeno del guadagno provate ad immaginare un palloncino di gomma molto elastico a forma sferica e

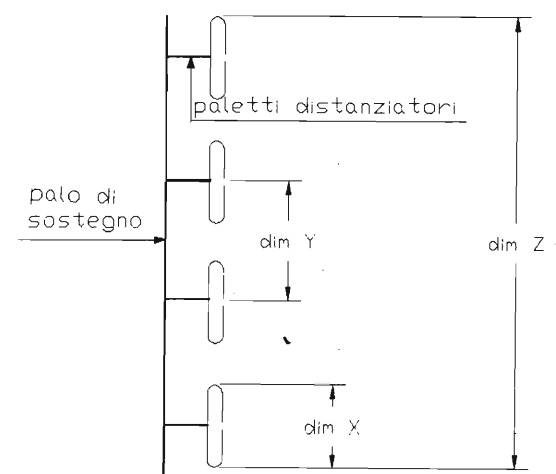


figura 1 - Disposizione assiale dei 4 dipoli.

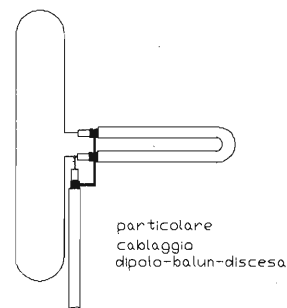


figura 2 - Cablaggio per ogni dipolo.

paragonate la sua forma e il suo volume al lobo di radiazione dell'energia nello spazio di un semplice singolo dipolo. Ora appoggiamo il palloncino su un tavolo e proviamo a schiacciarlo contro di esso col palmo della mano; dato per definizione che il palloncino è molto elastico, vedremo deformarsi la sua superficie con decremento in altezza e incremento in larghezza; se esageriamo con la pressione il palloncino prenderà addirittura la forma di una «pizza».

L'analogia con la collineare sta nel fatto che ad ogni dipolo aggiunto al sistema corrisponde una crescente pressione del palmo della mano e chiaramente sempre maggior guadagno in direzione orizzontale.

La teoria dice che quattro dipoli collineari forniscono un guadagno di 6 dB rispetto al dipolo semplice e anche qui è facilmente intuibile che 6 dB equivalgono a un incremento pari a 4 volte la potenza iniziale; supponendo di usare un ricetrans palmare che eroghi 2,5 watt, sarà come se gli avessimo alzato la potenza fino a 10 watt.

Ma la bellezza di un'antenna non risiede solo nel guadagno in trasmissione, lo stesso avviene anche in ricezione con l'incremento di un punto di S'meter e ben tutti sappiamo quanto sia uti-

le, in molti casi, con segnali al limite della comprensibilità. Poter avere qualcosa che ci permetta di «tirarli su» e in questo caso, viva l'antenna, il cui rumore è certamente sempre inferiore al rumore introdotto da qualsiasi dispositivo attivo di amplificazione.

Così abbiamo messo nel sacco anche quel qualcosa che riguarda il rapporto segnale/disturbo. Riassumendo, dirò che per polarizzazione, guadagno, costo, facilità di autocostruzione e praticità d'uso, in quanto non occorre direzionarla di volta in volta, tutto sommato, la collineare di-

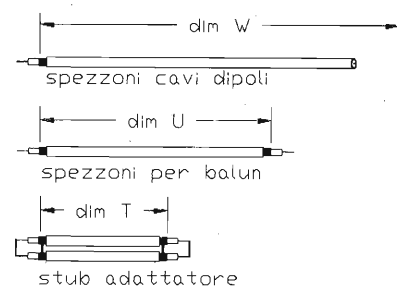


figura 3 - Dimensioni cavi.

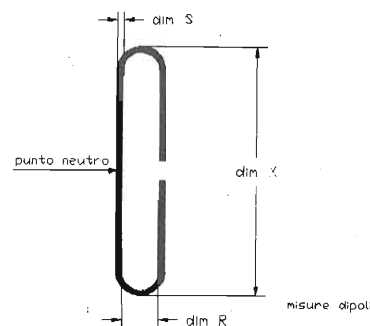


figura 4 - Dimensionamento dipolo.

venta l'antenna ideale per l'OM che traffica in NBFM, su ponti ripetitori, in PACKET-RADIO, sia per DX che per normali collegamenti fra base e altre basi o fra base e barra mobile.

OK boys, dopo tutto il bla bla teorico, tuffiamoci nella pratica coi dettagli costruttivi e vedrete che non è poi tanto difficile autocostruirsi una collineare.

Piani costruttivi

In figura 1 vediamo la disposizione in asse dei quattro dipoli tanto per avere un'idea di come andranno disposti una volta ultimati i lavori costruttivi. La figura 2 mostra chiaramente il cablaggio fra ogni singolo dipolo, il suo rispettivo simmetrizzatore/adattatore d'impedenza (balun) e una delle quattro discese in cavo coassiale.

In figura 3 abbiamo i tagli di cavo per poter realizzare le connessioni e gli adattamenti di impe-

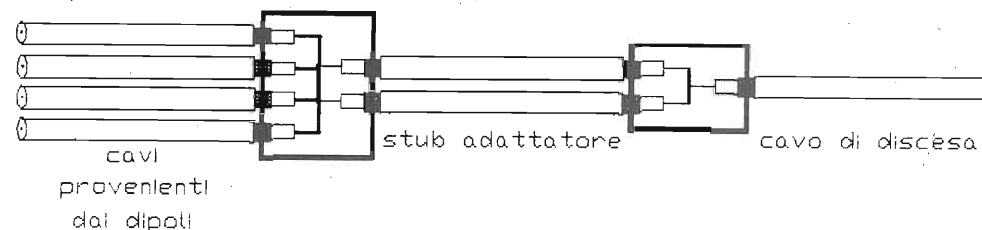


figura 5 - Cablaggio tra i cavi di trasferimento.

denza occorrenti a tutto il sistema per poter funzionare correttamente.

In figura 4 vengono messi a fuoco i particolari inerenti il dimensionamento dei singoli dipoli. La figura 5 propone il cablaggio fra i diversi cavi di trasferimento.

Come potete osservare dalle diverse figure, non vi sono dimensioni contrassegnate con quote numeriche, ma letterali, questo per dar modo a chi fosse interessato ad altre frequenze (es. FM 88/108 MHz; banda civile o marittima 150/165 MHz), di poter ricavare con facilità, in base alle formule date, le misure adatte alle frequenze citate; chiaramente quelle proposte da questo articolo si riferiscono ad un centro banda di 145 MHz \pm 1 MHz, il che significa che l'antenna può essere utilizzata con un ROS inferiore ad 1:1,2 nell'estensione di frequenza compresa fra i 144 e i 146 MHz.

Dimensioni

- Z = max ingombro = 562,5 cm.
- Y = distanza da centro a centro dei dipoli = 155 cm.
- X = altezza dipoli (vedi importanti note testo!) = 97 cm.
- W = lunghezza dei cavi di discesa fra dipoli e stub adattatore = vedi testo

- U = lunghezza spezzoni per quattro BALUN = 68 cm.
- T = lunghezza cavetti per adattatore di impedenza rapporto 4/1 = 34 cm.
- S = diametro esterno tubo per costruzione dipoli = 1,5 cm.
- R = distanza fra i tubi costituenti i dipoli = 1,5 cm.

Con riferimento alle figure 1 e 4 vediamo la dimensione X pari a 97 cm in realtà il tubo costituente il dipolo sarà lungo il doppio di questa misura, si raccomanda, durante la fase di piegatura di tener conto dello spazio esistente fra i due terminali del dipolo ove (vedi figura 2) andranno ancorati i diversi baluns e rispettivi cavi di discesa.

In pratica tagliare il tubo a 194 cm e piegarlo come da figura 4. Nella stessa figura vediamo un punto neutro segnato da una freccetta; in questo punto possiamo ancorare con un bulloncino i paletti distanziatori i quali possono essere o in metallo o in materiale isolante, lascio a voi la scelta più idonea alle vostre disponibilità di materiale.

I paletti distanziatori andranno ancorati al dipolo con un bulloncino e al palo di sostegno, saldati o imbullonati, come più vi piace. Le dimensioni dei paletti non sono affatto critiche, è sufficien-

te che non siano inferiori a 0,2 lunghezze d'onda, quindi da 41 cm in poi qualsiasi misura va bene.

Il palo di sostegno dovrà essere un po' più lungo della dimensione Z (figura 1) e potrà a sua volta essere ancorato al tetto o con un cavallotto per antenne TV e tiranti in nylon o anche agganciato in qualche modo ad un eventuale traliccio già esistente.

Ora occupiamoci dei particolari costruttivi di carattere puramente elettrico e prendiamo in esame i quattro spezzoni di cavo coassiale che andranno collegati ad ogni singolo dipolo (figura 2) per terminare nella sezione adattatrice (figura 5). Anche questa misura non è critica, pur dovendo rispettare alcuni canoni e precisamente: lunghezza non inferiore ad 1/4 d'onda, ma questo diventerebbe impossibile in quanto sarebbero troppo corti per poter essere ancorati tutti nello stesso punto, unica condizione davvero indispensabile è che **tutti** gli spezzoni siano **perfettamente lunghi uguali**.

Nel mio prototipo ho adottato la misura di 3 metri, cosa che consiglio anche a voi.

Ora vediamo dalla figura 5 come collegare gli spezzoni allo stub adattatore. Immagino che il disegno sia sufficientemente chiaro:

tutte le calze saldate assieme e tutti i conduttori centrali saldati fra loro. Lo stesso discorso vale per l'altro capo dello stub e il cavo di discesa il quale può avere qualsiasi lunghezza.

Lo stub adattatore serve a riportare l'impedenza dei quattro cavi in parallelo, nuovamente a 52 ohm. Il cavo da usarsi preferibilmente dovrebbe essere dell'RG8/U ad ogni modo può essere utilizzato anche l'RG58/U.

Ultimate le saldature necessarie consiglio di impermeabilizzare tutte le zone di contatto esposte alle intemperie con sigillante al silicone e di fissare con nastro adesivo o fasciette in plastica esattamente a metà del palo di sostegno. Questo faciliterà in se-

guito l'ancoraggio al palo dei diversi spezzoni conferendo all'insieme una certa simmetria estetica.

Come dicevo, se si rispettano le proporzioni è possibile traslare il sistema su qualsiasi frequenza VHF mantenendo invariate le dimensioni del tubo in alluminio (dim S) e loro distanza (dim R).

Vediamo le formule per ricavare le diverse misure espresse in metri con il valore F espresso in MHz: la misura Z è uguale a $3Y + X$; Y è uguale a $300/F \times 0,75$; X è uguale a $300/F \times 0,92/2$ (ad ogni modo per ricavare la lunghezza del dipolo non occorre dividere per 2); la misura U per i baluns deve essere $300/F \times 0,66/2$; la misura T per

l'adattatore deve essere $300/F \times 0,66/4$.

Ebbene a questo punto non mi rimane che scappare di corsa saltando, causa spazio, il consueto MAIL BOX che spero di poter riprendere alla prossima puntata.

Prima di salutarvi vi anticipo un bel demodulatore per RTTY facile, economico e davvero professionale per la gioia sia dei Commodoriani che di tutti gli altri utenti di computer.

Rammento ancora una volta agli interessati, che per ricevere la mia lista di programmi radioamatoriali, è sufficiente farne richiesta allegando francorisposta.

Per ora un ciao a tutti e a presto.

ANTICHE RADIO MAGNADYNE 44

Umberto Bianchi

In questa puntata introduciamo il discorso dei ricevitori radiofonici con circuito a conversione di frequenza, normalmente denominati «supereterodine».

Il circuito supereterodina affonda le sue radici nel lontano 1905 quando Reginald Aubrey Fessenden, radiotecnico americano nato a Milton in Canada nel 1866 e morto nelle Bermude nel 1932, ideò un sistema di ricezione di segnali telegrafici trasmessi con onde persistenti che, come noto, non forniscono segnali udibili in cuffia.

Va rilevato che in quell'anno non esistevano ancora le valvole radiofoniche, pertanto si può far risalire al 1914 la prima applicazione pratica del circuito in Germania, per opera di Alexander Meissner.

Storicamente l'evento non è dimostrabile in quanto non esistono brevetti richiesti dal Meissner all'epoca e solamente alcuni anni dopo si hanno i primi tre brevetti, ottenuti rispettivamente da L. Levy (brevetto rilasciato dal governo francese n. 439660 del 4 agosto 1917), da Edwig H. Armstrong (brevetto francese n. 501511 del 30 dicembre 1918) e infine da W. Scottky (brevetto tedesco n. 368937 rilasciato il 18 agosto 1918).

Lasciando a parte le sterili polemiche che infocarono gli scritti scientifici di quegli anni per accertare la paternità dell'applicazione del sistema di conversione di frequenza, è sufficiente precisare che in seguito agli esperimenti di Armstrong in America, il ricevitore supereterodina ebbe vasta diffusione dopo il 1921 fra i dilettanti e venne costruito industrialmente dal 1923.

Tuttavia solo nel 1931 venne realizzata in America la prima supereterodina «moderna», alimentata in corrente alternata, denominata International Kadette, realizzata dalla International Radio Corp. Era un ricevitore a 4+1 valvola (646, 646, 6C6,

43, 25Z5) contenuto in un mobile di materiale plastico di linea moderna, con valore di media frequenza di 448 kHz.

Maggiori dettagli sulla genesi della supereterodina possono essere ricavati dal volume di D.E. Ravalico «La moderna supereterodina» edito da Hoepli di Milano alla fine degli anni '30.

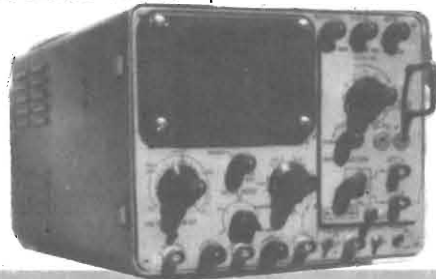
Quasi immediatamente anche in Italia l'industria radiofonica, molto attenta alle innovazioni d'oltre oceano, mise sul mercato i primi ricevitori supereterodina.

In questo articolo viene illustrato un ricevitore supereterodina che apparve per la prima volta nella pubblicità del quindicinale «L'Antenna» il 15 settembre 1933 (n. 18 pag. 44), qui riprodotta per la gioia dei collezionisti.



OSCILLOSCOPIO TIPO USM117 PROFESSIONALE

- DC 6 MC usabile a 10 MC
 - Linea di ritardo
 - Due canali
 - Asse tempi variabile
 - A cassette
 - Sensibilità 10 Millivolts
 - Costruzione solida, professionale
 - Stato solido
 - CRT rettangolare 6x7 cm
 - Rete 220 V con cavo di alimentazione originale
 - Funzionante, pulito, collaudato
- L. 290.000 IVA compresa**



DOLEATTO

Componenti
Elettronici s.n.c.

MARCONI TIPO TF1041B VTVM Voltmetro a valvole

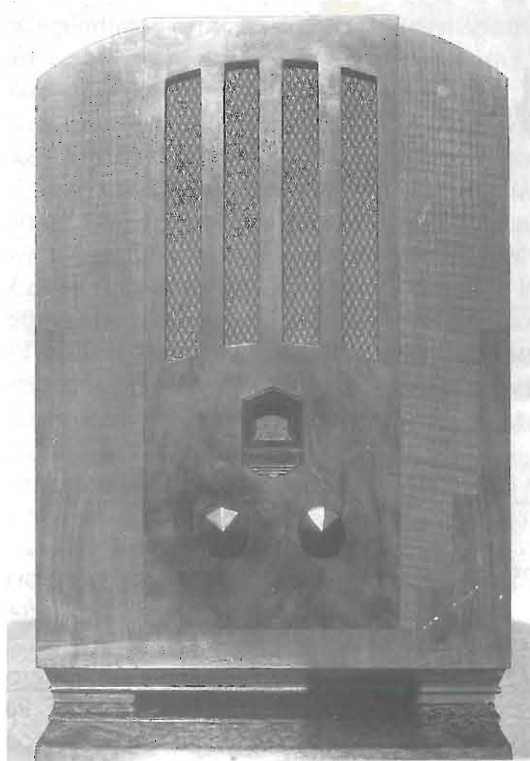


- Sette gamme
- 300 mV a 300V fs
- 20 CY - 1500 Mc
- 300 mV a 1 kV Dc
- Ohmetro 50 Ω a 500 MΩ
- Input 50 pF
- Zero centrale
- Completo di probe
- Rete 220V

L. 280.000 IVA compresa - Funzionante

Strumento descritto su
«Elettronica FLASH» del dicembre 1985

V.S. Quintino 40 - 10121 TORINO
Tel. 511.271 - 543.952 - Telex 221343 - Telefax 011-534877
Via M. Macchi 70 - 20124 MILANO Tel. 669.33.88



Il mobile, come è visibile dalla foto, è stato realizzato con una forma di transizione fra il modello «a chiesetta» e quello totalmente squadrato. La scala di sintonia, di tipo circolare riportava la graduazione in metri (da 200 a 600) corrispondenti alla lunghezza d'onda ricevuta. Caratteristiche sono le manopole di forma esagonale configurata a diamante. Si tratta di un ricevitore molto accurato nella costruzione, semplice da usare (due soli comandi oltre all'interruttore a pallina posto sul fianco sinistro) in grado di ricevere nella banda delle onde medie le stazioni europee e anche, nelle ore notturne, quelle d'oltremare.

Come risulta visibile dallo schema elettrico, ridisegnato da quello pubblicato sullo Schemario Radio del Ravalico (1944), si è ottimizzato il rendimento, riducendo nel contempo il numero delle valvole utilizzate, con un circuito reflex.

Particolare curioso, che ha creato non pochi problemi in fase di restauro del ricevitore in oggetto, è il fatto che sullo schemario del Ravalico il valore di media frequenza è indicato in 362,5 kHz mentre il vero valore è di 192,5 kHz. Chissà quanti riparatori, in passato, saranno impazziti perché i conti non tornavano.

Inoltre il resistore da 20 k Ω , inserito sulla prima griglia della valvola 2B7, su uno schema ana-

logo, pubblicato sul Radio Manuale di Angeletti, non compare.

Le valvole utilizzate rappresentavano una novità per l'anno 1933 e molte Case le utilizzarono per la prima volta allo scopo di proporre al pubblico, ricevitori a prezzo contenuto.

L'exodo 2A7 e il doppio diodo-tetrodo 2B7 consentivano, in effetti, di ridurre il numero delle valvole impiegate per la realizzazione di una supereterodina con la conseguente riduzione della tassa d'acquisto.

Questo modello M44 che per dimensioni di mobile prendeva il nome di midget, o soprammobile, poteva assumere la denominazione di M45 se configurato in mobile con piedi e di M46 se in mobile con radiogrammofono.

Vale la pena di spendere due parole per illustrare brevemente il principio di funzionamento del circuito reflex, molto usato nel decennio 1930-40.

Il circuito reflex si basa sulla possibilità di amplificare con la medesima valvola e contemporaneamente, sia i segnali di media frequenza che quelli di bassa frequenza, in virtù del notevole scarto di frequenza fra questi segnali.

Nella stessa valvola viene solitamente inserito il diodo di rivelazione del segnale ed eventualmente quello per la tensione di regolazione automatica di sensibilità.

La valvola funziona sia da amplificatrice a media frequenza sia da amplificatrice a bassa frequenza, secondo quanto qui di seguito specificato.

La radiofrequenza già convertita al valore di media in ingresso alla prima griglia della valvola viene amplificata da quest'ultima e perviene al primario del secondo trasformatore di media frequenza. Si realizza, in tal modo, un normale stadio amplificatore di media frequenza.

Segue la rivelazione tradizionale tramite un diodo. La tensione di bassa frequenza originata dalla reazione è presente ai capi del controllo di volume e da qui viene prelevata e trasferita nuovamente, attraverso un condensatore di accoppiamento, alla griglia 1 della stessa valvola, come se si trattasse della griglia di un'altra valvola.

Il segnale di bassa frequenza transita attraverso il secondario del primo trasformatore di media frequenza che non offre un'apprezzabile attenuazione al suo passaggio.

La valvola, in questo modo, amplifica anche la tensione di bassa frequenza e la presenza nel suo circuito anodico dell'avvolgimento primario del se-

condo stadio di media frequenza, non costituisce un ostacolo al transito della tensione di bassa frequenza che, non potendo essere trasferita sul secondario, viene applicata alla valvola finale tramite un condensatore di accoppiamento.

Il condensatore di piccola capacità (500 pF) posto fra un capo del resistore di carico del rivelatore ha la funzione di eliminazione delle eventuali tracce di oscillazioni a media frequenza presenti nel circuito.

I modelli di supereterodina economici realizzati con circuito reflex, accanto ai vantaggi sopra esposti avevano, per contro, alcuni inconvenienti, tipici del circuito reflex; primo fra questi era quello dovuto alla possibilità della valvola multipla 2B7 o equivalente, di entrare in regime di oscillazione.

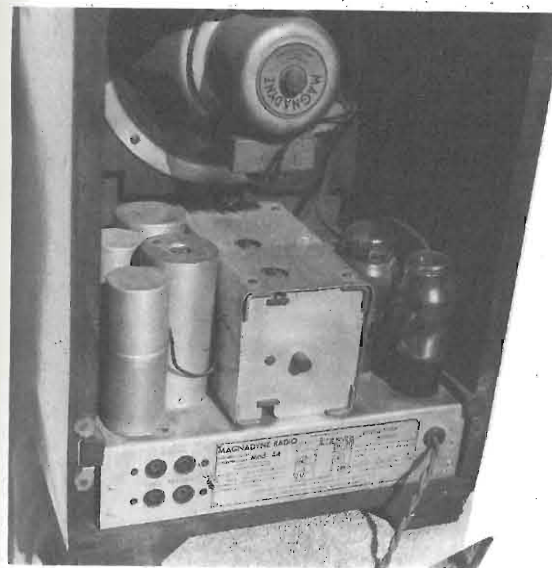
Ciò poteva avvenire perché il segnale a media frequenza amplificato, presente nel circuito di placca, poteva rientrare sul circuito di griglia attraverso i componenti e i collegamenti predisposti per il trasferimento del segnale di bassa frequenza.

È quindi necessario curare molto bene la schermatura dei collegamenti di griglia e placca.

Un secondo inconveniente è quello di avere una riproduzione audio distorta a causa della modulazione a bassa frequenza del segnale di media frequenza.

Questo può avvenire in quanto all'ingresso della valvola centrale sono presenti due frequenze con la possibilità di sovrapposizione.

L'inconveniente è ovviabile tenendo elevata la tensione di polarizzazione negativa della valvola per diminuire l'amplificazione complessiva.



Normalmente il tasso di amplificazione è di 70 per il canale di media frequenza, e di 30 per la bassa frequenza, con un'amplificazione totale di 2100.

La valvola centrale può sovraccaricarsi con facilità. Infatti il resistore di placca, nel nostro caso di 50 k Ω , indispensabile per l'amplificazione della bassa frequenza, non è altrettanto utile per l'amplificazione della media frequenza e, limitando la tensione di placca, riduce l'amplificazione della media frequenza e, in presenza di segnali di forte intensità, facilita il sovraccarico della valvola.

L'accoppiamento alla valvola finale viene ottenuto mediante il condensatore di accoppiamento da 10 nF e il resistore di placca da 50 k Ω . Per avere una sufficiente amplificazione di bassa frequenza è necessario mantenere alto il valore di questo resistore riducendo, nel contempo, l'amplificazione a media frequenza che, viceversa, risulterebbe massima portando il valore resistivo a zero, ovvero riducendo a zero l'amplificazione di bassa frequenza. Ottenere, in fase di progetto, un buon compromesso fra il funzionamento della valvola quale amplificatrice di media frequenza e di bassa frequenza è cosa difficile e delicata.

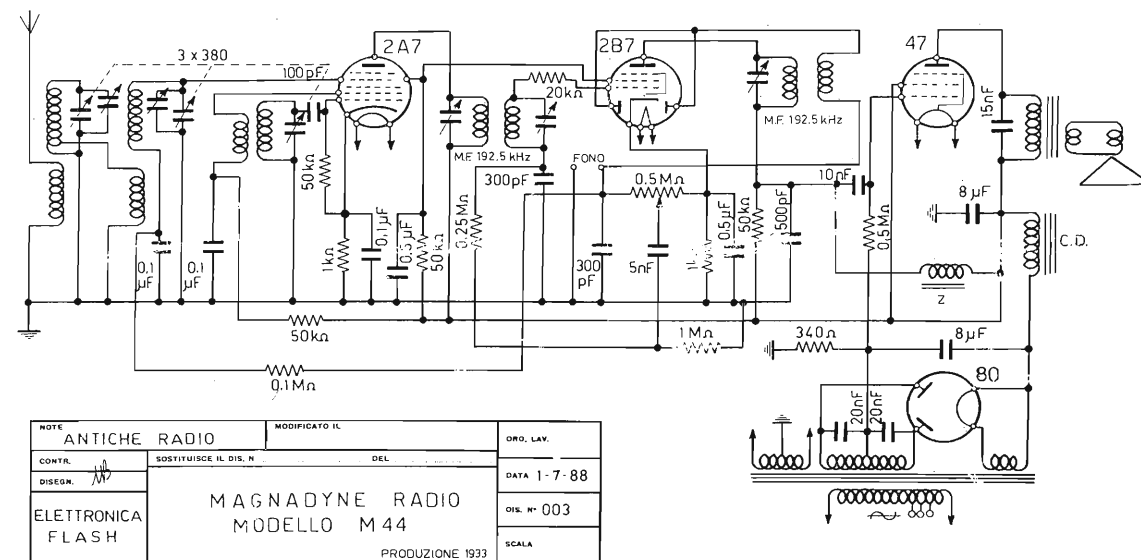
Nel circuito del Mod. 44 è stata inserita l'impedenza Z a nucleo di ferro, del valore di circa 500 H, per assicurare l'amplificazione normale alle frequenze più basse.

Il circuito reflex comporta inoltre un ultimo inconveniente, quello di avere una scarsa efficienza del controllo di volume posizionato sul minimo. Ciò avviene perché la tensione negativa di polarizzazione è elevata rispetto alla tensione anodica e una parte del segnale di media frequenza viene rivelata dalla sezione pentodo prima di essere trasferita al diodo.

La tensione di bassa frequenza risultante da questa prima rivelazione è presente sul resistore di carico anodico senza che su di essa possa intervenire il controllo del volume, la cui efficienza risulta in questo modo diminuita.

Queste notizie di carattere generale sono necessarie per poter affrontare con buone possibilità di successo il recupero di antiche radio con questa particolare configurazione circuitale.

Altro da dire sul Magnadyne M44 non c'è molto; una controllata ai condensatori di filtro, all'efficienza delle valvole, all'isolamento del condensatore di accoppiamento fra 2B7 e 47, al corretto posizionamento del cambio tensioni, dovrebbero essere sufficienti per iniziare le operazioni di



Schema elettrico del ricevitore Magnadyne M44.

taratura per le quali è necessario disporre di un normale generatore modulato e di uno strumento misuratore di uscita.

In seguito, se sarà necessario e richiesto, verranno fornite le modalità da seguire per eseguire una corretta taratura dei ricevitori supereterodina.

Poiché i nuclei magnetici dei trasformatori di media frequenza o, come in questo caso, gli assi dei compensatori di taratura, possono risultare bloccati da ossidazioni oppure da sporcizia accumulata da oltre mezzo secolo di vita, è necessario fare ricorso a prodotti chimici sbloccanti, pulenti e lubrificanti di sicura efficacia e realizzati appositamente per l'elettronica.

Fare ricorso a ripieghi artigianali o a soluzioni arrangiate porta, prima o poi, a risultati disastrosi e irreversibili che possono precludere il buon successo del lavoro.

Per mia personale esperienza, suffragata dal fatto che i prodotti che vi consiglio sono utilizzati con piena soddisfazione anche dalla RAI che li ha adottati dopo prove severe di laboratorio, mi limito a usare i prodotti della ditta Levis & C. - S.da Mongina 7/F Moncalieri (TO).

Nella fattispecie consiglio lo Svit Remover Spray che è un olio svitante e lubrificante, di eccezionale efficacia, che scioglie ed elimina ruggine, incrostazioni e libera dadi e bulloni senza intaccare il metallo di base e la vernice.

Magnadyne 44

Una rivoluzione nella tecnica radiofonica

MAGNADYNE RADIO
TORINO - VIA S. AMBROGIO 10

VALVOLE USATE
2 A 7 - 2 B 7 - 47 - 80

STRUPERETERODINA A 4 VALVOLE DI CUI UNA A DOPPIA E UNA A TRIPLA FUNZIONE

CIRCUITO REFLEX SPECIALE DI ELEVATISSIMO RENDIMENTO

EQUIVALE A UNA NORMALE SUPERETERODINA A 6 VALVOLE

SCALA GRADUATA IN METRI - DISPOSITIVO ANTIFADING - ELETTRONICO A CONO GRANDE - CONTROLLO LINEARE DEL VOLUME - TENSIONI VARIABILI FINO A 230 VOLTS.

MEDIA-FREQUENZA TARATA CON CONDENSATORI AD ARIA

MEGA Elettronica, azienda specializzata nella produzione e commercializzazione di strumenti di misura elettrici sia analogici che digitali.

STRUMENTI DA PANNELLO ANALOGICI

• Campo di misura fondo scala
10 μ Acd + 50 Acd
60 mV + 500 Vdc
1 Aac + 50 Aac
15 Vac + 500 Vac

L'elevato standard degli strumenti Mega e la loro piena affidabilità sono garantiti dall'impiego di materiali pregiati e collaudati. La Mega Elettronica produce anche una vasta gamma di strumenti da pannello digitali ed è presente presso i più qualificati rivenditori di componenti elettronici e di materiale radioelettrico.

MEGA! Lo strumento giusto per la misura giusta.

meqal elettronica

Riproduzione della pubblicità apparsa per la prima volta su «L'Antenna» nel 1933 del radio-ricevitore Magnadyne 44.

Altro prodotto prezioso nelle operazioni di restauro è l'Electric Cleaner Spray, sempre prodotto dalla Levis, solvente per la pulizia di apparecchiature elettroniche, adatto per la detersione dei telai, condensatori variabili e commutatori. È un prodotto che assicura costante dielettrica, rigidità dielettrica, resistività, oltre a non essere pericoloso per i suoi vapori.

Infine, per la lubrificazione e l'eliminazione di umidità, oltre a essere un potente antiruggine, abbiamo l'Electric Shelter Spray. Questi prodotti reperibili nei più forniti negozi di prodotti industriali o eventualmente, per piccole partite (citando la Rivista), presso la Levis, sono di estrema utilità per

chi vuole ottenere risultati definitivi nel restauro e nel recupero di apparecchiature radio, oltre a dimostrarsi sempre utili nei lavori meccanici e di manutenzione della casa e dell'auto.

Con ciò mi congedo e vi do appuntamento in un prossimo numero di Elettronica Flash con una nuova antica radio.

Bibliografia

— Langford-Smith: Radiotron Designer's Handbook - Edito da RCA Electronic Component - 1952.



Mega Elettronica, azienda specializzata nella produzione e commercializzazione di strumenti di misura elettrici sia analogici che digitali.

STRUMENTI DA PANNELLO ANALOGICI

• Campo di misura fondo scala
10 μ Acd + 50 Acd
60 mV + 500 Vdc
1 Aac + 50 Aac
15 Vac + 500 Vac

L'elevato standard degli strumenti Mega e la loro piena affidabilità sono garantiti dall'impiego di materiali pregiati e collaudati. La Mega Elettronica produce anche una vasta gamma di strumenti da pannello digitali ed è presente presso i più qualificati rivenditori di componenti elettronici e di materiale radioelettrico.

MEGA! Lo strumento giusto per la misura giusta.

meqal elettronica

meqal

La misura giusta

MEGA ELETTRONICA
MOD. BM 55/TL
MADE IN ITALY

20128 Milano - Via A. Meucci, 67
Tel. 02/25.66.650

OMOLOGATO

ZODIAC®

M-5036

Ricetrasmittitore
40 canali AM-FM

Ricetrasmittitore AM/FM per uso veicolare, completamente transistorizzato. Un circuito sintetizzatore di frequenza fornisce 40 canali, sia in TX che in RX.

Il ricevitore è dotato di limitatore automatico di rumore. Un filtro ceramico fornisce una selettività precisa ed un'elevata reiezione al canale adiacente, che rende minime le interferenze quando è in atto una trasmissione sui canali adiacenti. Pure incorporato è un controllo variabile di squelch che silenzia il ricevitore in assenza di segnale. Il circuito di squelch è regolabile, per fornire vari gradi di sensibilità ai segnali in ingresso.

GENERALI

Numero dei canali: 40
 Frequenza: 26,965 ~ 27,405 MHz
 Spaziatura dei canali: 10 KHz
 Temperatura di lavoro: -10°C ~ +55°C
 Alimentazione: 13,8 Vcc, negativo a terra
 Assorbimento di corrente in RX: 250 mA in stand-by
 < 1,5 A a volume max

Dimensioni: 146L x 190P x 51H mm
 Peso: 0,95 Kg

TRASMETTITORE

Potenza RF di uscita: 4 W max
 Modulazione: AM/FM
 Percentuale di modulazione: 90% (AM)
 Impedenza antenna: 50 Ω nominali
 Deviazione in FM: ± 1,5 KHz

RICEVITORE

Sensibilità: 1 μV a 10 dB S/N
 Regolazione dello squelch: 0 ~ 1 mV
 Selettività: < 60 dB a + 10 KHz
 Reiezione immagine: 55 dB
 Frequenze intermedie: I: 10,695 MHz - II: 455 KHz
 Uscita audio: 2,5 W max su 8 Ω

MELCHIONI ELETTRONICA

20135 Milano - Via Colletta, 37 - tel. (02) 57941 - Filiali, agenzie e punti di vendita in tutta Italia
 Centro assistenza: DE LUCA (I2 DLA) - Via Astura, 4 - Milano - tel. (02) 5696797

**C.B. RADIO
FLASH**

Paolo Campigli e Andrea Bari

**Gran premio QSL**

Cari amici, come avrete notato, questo numero la rubrica CB passa di mano ed arriva a noi due, vecchi volponi di vecchissimo pelo! Gli è che Livio Bari ed io siamo praticamente cresciuti insieme, a Genova la Banda cittadina l'abbiamo veramente vista nascere, ed oggi per i soliti inspiegabili «eterei motivi», ci è presa di nuovo la frenesia.

Dopo qualche anno di inattività dovuta a sovr modulazione-psi-chica abbiamo rispolverato il nostro glorioso baracchino, e, leggendo gli articoli che abbiamo scritto per una rivista che oggi non esiste più, ci siamo ritrovati gli occhi umidicci... a meno di quarant'anni.

Quindi, senza tanti perché (questo tema cercheremo di svolgerlo in una delle prossime puntate), noi che abbiamo rischiato la galera con una «stecca» in mano, una denuncia per un timido CQ-CQ, noi che eravamo costretti ad attendere il calare delle tenebre per «scivolare» dalla finestra un piccolo dipolo, vogliamo invitarVi alla GRANDE KER-MESSE D'ESTATE!

Da queste nostre pagine lanciamo il **CONCORSISSIMO**: cominciate a prendere nota.

Per i mesi di Luglio, Agosto e Settembre, chiunque effettuerà un DX di distanza considerevole, potrà inviare in Redazione una fotocopia CHIARA della QSL (cartolina conferma di avvenuto collegamento).

Un'apposita giuria si riunirà i primi giorni di Ottobre e premierà le 5 più lontane (distanza calcolata insindacabilmente in linea d'aria). **I 5 eletti saranno premiati con diploma ed un ricordo d'argento.** Parallelamente a questo, per dar modo di partecipare a tutti, premieremo pure altre 5 QSL fra quelle graficamente meglio realizzate e più spiritose.

RicordateVi che per partecipare occorre ritagliare e spedire il tagliando pubblicato qui sotto debitamente compilato.

Aggiungete quindi la fotocopia della QSL che avete ricevuto (anche il retro per dimostrare l'avvenuto collegamento).

Inoltre, per concorrere alla QSL più spiritosa o per quella di particolare realizzazione grafica, è consigliabile inviare alla Redazione l'originale, in quanto, nella fotocopia colori e particolari non risalterebbero nel modo dovuto.

Ricordate comunque che, in

qualunque caso, se non invierete il tagliando, non potrete concorrere. Tutto questo per cominciare...

Tutto questo per convincere anche i più pigri che E.F. è anche la Rivista dei CB, e noi desideriamo che partecipiate sempre più attivamente!

Insomma, Club, singoli, Associazioni, Circoli, gringhellini, scrivete, chiedete, noi nel limite del possibile risponderemo.

I tempi dell'Escopost e della ricerca dei «pirati» dell'etere da parte dei radiogoniometri sono finiti; non Vi sembra, buon Dio, il caso di approfittarne in maniera più concreta e pratica?

Il mondo CB non finisce con un micro in mano, 27 MHz non vuol dire solo modulare; se ci seguitate con la Vostra abituale attenzione, nei prossimi numeri della Rivista, riga per riga, mese per mese ve lo dimostreremo.

Noi crediamo ancora alla CB come fatto di svago, ma anche di costume e cultura; bisogna quindi aumentare anche i collegamenti in verticale: facciamo qualche carica batteria di meno e qualche manifestazione di più!

Dunque, il compito delle vacanze ve lo siete cuccato, le raccomandazioni e le prediche ve le

ELETTRONICA
FLASH

risparmiando, buone ferie ed arrivarci a tutti a settembre.

ELETRONICA FLASH	
GRAN PREMIO QSL	
Nome	
Cognome	
<hr/>	
Indirizzo	
Cap	
<hr/>	
QSL/COLLEGAMENTO <input type="checkbox"/>	QSL/SIMPATIA <input type="checkbox"/>
barrare con una croce	

Tempo di DX

Tempo d'estate, tempo di DX e di buoni collegamenti per tutti i CB! Molti resteranno in casa, attaccati al baracchino, per effettuare i più bei QSO dell'anno.

Naturalmente chi opera dalla stazione fissa avrà preventivamente provveduto a revisionare il parco antenne, e magari favorito dal bel tempo ha montato quella direttiva...

Altri tireranno fuori dalla cantina quello «scarpone» che dovrebbe far aumentare il loro segnale di qualche punto, in barba ai rigori della Legge...

A proposito di segnali è il caso di ricordare ai CB che utilizzano discese di antenna con cavi RG58 lunghi 25-30 m e oltre, per giunta carichi di anni di lavoro e quindi invecchiati dalle intemperie, che, se decidessero di sostituire il vecchio e smilzo RG58 con un robusto RG8 o con il nuovo RG213, il segnale effettivamente irradiato in antenna aumenterebbe notevolmente.

I professionisti delle comunicazioni R.F. definiscono con disprezzo l'RG58 «stringa». I cavi

coassiali professionali (RG8, RG213) costano poco meno di 2000 lire al metro, mentre l'RG58 sta sotto le 600 lire.

Pensate però che 100 m di cavo RG58 attenuano il segnale di 4,6 dB (alla frequenza di 10 MHz), mentre l'RG8 perde 1,8 dB e l'RG213 appena 1,7 dB.

Purtroppo le perdite aumentano all'aumentare della frequenza, e a 27 MHz si può parlare di perdite analoghe per tratti di soli 30-40 metri.

In soldoni questo vuol dire che in CB, con un TX da 10 W resi in uscita e 40 m di cavo RG58, arrivano all'antenna solo 3,3 W circa, mentre, sostituendo l'RG58 con RG8 o RG213 di pari lunghezza, ne giungono circa il doppio: 6,6 W! Meditate gente, meditate!

Molti altri CB se ne andranno a zonzo, al mare ai monti o in collina, e naturalmente fin dove può giungere l'auto non ci sono problemi né di alimentazione né di antenna.

Tra le tante antenne da barra mobile io consiglio quelle non

troppo accorciate (lunghezza intorno ai 170 centimetri), preferibilmente piazzata sul tetto dell'auto.

Ma i più antichi CB fanno del vero e proprio /p, cioè operano veramente in portatile con il classico walkie-talkie, detto in gergo «mattoni» o «stecca». In questo caso occhio a due particolari importanti: pile ed antenna.

Le pile devono essere di buona marca e «fresche», cioè non debbono aver stazionato per mesi o anni sullo scaffale del negozio.

Le pile più comuni, del tipo zinco-carbone o Leclanchè, sono economiche, ma nell'impiego CB si scaricano rapidamente. Le pile del tipo «alcalino» sono leggermente più costose ma resistono meglio ai carichi «robusti» come il «mattoni» con voi che ci urlate dentro CQ-DX, CQ-DX!

Come le Leclanchè, anche le alcaline forniscono 1,5V per elemento, quindi i due tipi sono perfettamente intercambiabili, fatta salva la maggiore durata delle seconde.

Mi permetto di consigliarvi le Philips LR6, pile alcaline a stilo veramente toste! Purtroppo alla fine anche queste si scaricano e si gettano via contribuendo all'inquinamento ambientale.

Una soluzione più ecologica ed intelligente consiste nell'usare batterie ricaricabili, volgarmente dette pile al Nickel-Cadmio; attenzione però: forniscono 1,2V invece di 1,5 ed infatti, i portatili seri hanno il portatile che ne può ospitare, 8 normali da 1,5V, oppure 10 ricaricabili al Ni-Cd. Queste costano più delle alcaline, ma non si gettano via! Hanno una vita media di 500 cicli di scarica/ricarica.

Per ricaricarle bisogna comprare l'apposito oggetto detto caribatterie. Quelli che hanno di-

Le stilo al Ni-Cd, dette AA dagli americani ed UM3 dai giapponesi, si caricano con 45-50 mA per 14/15 ore, ma attenzione: non fatevi tentare dalle cariche rapide perché ne accorciano la vita.

Antenna: nei walkie talkie non sostituire mai il classico stilo metallico-telescopico lungo 1 m o più, con quelle antenne molto corte, flessibili, ricoperte in gomma, lunghe circa 40 cm in stile «guardia notturna»: in 27 hanno una resa scarsissima, sono degli autentici chiodi!

Se potete e volete, munitevi invece di un cavo RG58 con adatto connettore da infilare nella presa «EXT ANT» (antenna esterna). All'altro capo del cavo io ci collegherei una sana GP (ground-plane).

Piazzatela su di un supporto qualsiasi (tubo, paletto, albero) e via ai QSO.

Molto comode sono le GP con stilo lungo 1/4 d'onda (276 cm)

sinonimo di massima resa e radiali corti, caricati, di circa 1 m, in numero di 3 o 4.

Più comoda ma di minore rendimento la GP tutta caricata: stilo di 170 cm con radialini corti corti.

Come accessorio per le vostre uscite in aria è utile un rosmetro o misuratore di onde stazionarie R.O.S.

Prima di lanciarsi nei QSO, controllate che la lancetta del rosmetro non vada, in posizione ondariflessa, sul rosso pluriaggravato!

Io non mi faccio impressionare troppo da un R.O.S. = 2 perché la so lunga, ma il troppo storia. Di questo però parleremo un'altra volta.

Se il rosso c'è è probabile che il cavo sia aperto o in corto circuito, o che questi si verifichi nei connettori o, infine, che l'antenna abbia il connettore ossidato: sospendete le operazioni e... occhio alla penna.

1° RADIO - RADUNO NAZIONALE PER CAMPER

Sabato 27 e Domenica 28 Agosto 1988

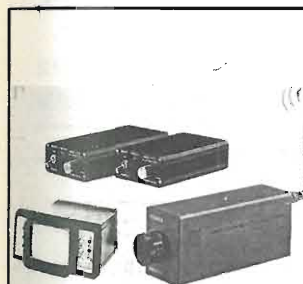
Organizzato dal C.A.R.P. «Club Amatori Radio Pietralunga» C.B. - S.W.L. - O.M. presso il CAMPING «Pineta» Candeletto di PIETRALUNGA (PERUGIA)

PROGRAMMA

Sabato 27: Ore 16 - Ricevimento partecipanti
Ore 18 - Passeggiata ecologica
Ore 21,30 - Serata danzante

Domenica 28: Ore 11 - Mini Contest
Ore 15 - Premiazione
Ore 16 - Saluto ai partecipanti

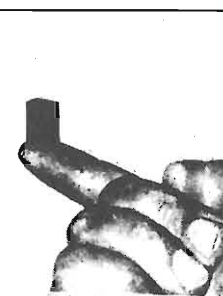
Per informazioni telefonare al 075/9360235.



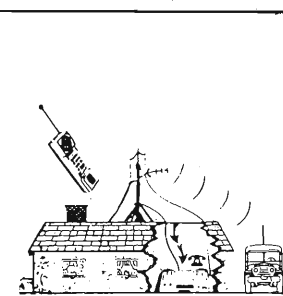
MICRO RADIOTELECAMERA
permette di tenere sotto controllo visivo un determinato ambiente via etere e senza l'ausilio di cavi, vari modelli disponibili con portate da cento metri fino a dieci chilometri, disponibili modelli video più audio.



TELEFONO DETECTOR
installato in un qualunque ambiente servendosi della linea telefonica di ascoltare ogni suono dell'ambiente dove il detector è installato, l'accessorio è protetto da un codice. Utilissimo per controlli di sicurezza a distanze anche di centinaia di chilometri.



SISTEMI DI AMPLIFICAZIONE
incrementano notevolmente la portata di qualunque telefono senza fili, vari modelli disponibili. Potenze da pochi watt fino ad oltre 200 W.
Adattabilità: SX011 - SX012 - CTS708 - SHUTTLEACE - JETPHONE - COMO - SUPERSTAR - CT505 - HANDY PHONE - PARTNER - VARI ALTRI.



MICROTRASMETTENTI IN FM
ad alta sensibilità ed alta efficienza. L'uso è illimitato: affari, vostro comodo, per prevenire crimini, ecc. La sensibilità ai segnali audio è elevatissima con eccellente fedeltà. Disponibili vari modelli con raggio di copertura da 50 metri fino a 5 km, la frequenza va da 50 a 210 MHz.

EOS

C P 168 91022 CASTELVETRANO ITALY Tel. 0924/44574 (PBX) TELEX 910306 E S - FAX 44574 211 (G4)

FAX FAX... FORTISSIMA- MENTE FAX

Franco Fanti

Tecniche avanzate
30 anni dopo

Introduzione al facsimile

Tanti anni fa mi sono interessato ad alcune tecniche di trasmissione di informazioni e, in alcuni articoli che le inquadravano come «tecniche avanzate», ho fatto partecipi gli altri delle nozioni che avevo acquisito.

La denominazione di «tecniche avanzate» fece storcere il naso ad alcuni che affermavano trattarsi, per talune di esse, di sistemi noti da tempo.

E questo era vero, ma era anche vero che per i radioamatori si trattava di nuove tecniche e che fosse una denominazione azzecata lo dimostra il fatto che tutti oggi usano il termine «tecniche avanzate» quando fanno riferimento a questi sistemi di trasmissione.

Ma a parte la denominazione vorrei, dopo una lunga pausa durante la quale mi sono interessato di altre cose, riprendere il discorso interrotto e riparlare di FAX, di SSTV, di ATV ecc. ecc.

Una tecnica che allora non ebbe molto successo, nonostante le grandi possibilità che offriva, è il **facsimile** più brevemente denominato FAX.

Ciò che le impedì questa affermazione furono sia la difficoltà di reperimento di apparati surplus, a differenza di quanto era avvenuto con le telecriventi ad esempio, che le difficoltà di autocostruzione.

Io ebbi la fortuna di acquistare un eccezionale apparato americano, che ancora conservo come un cimelio, ma nessun successo ebbero i miei tentativi di trovare un artigiano che realizzasse i componenti meccanici necessari per delle eventuali autocostruzioni.

Oggi il problema meccanico è superato perché con un computer o con un convertitore, ed ovviamente con gli opportuni programmi, si può fare del FAX.

Ecco quindi che mi sembra opportuno tentare di creare un nuovo interesse sul FAX con questo articolo introduttivo e con altri pratici che seguiranno se questa mia proposta interessa i lettori della Rivista.

Cos'è il facsimile?

Il **facsimile** (o FAX nella sua abbreviazione più usata) è un sistema in grado di trasmettere elettricamente via radio o via cavo, da una località all'altra, una informazione scritta o illustrata dando luogo alla fine della ricezione ad una immagine permanente.

I principi base di questa tecnica sono noti da oltre 100 anni e si fanno risalire ad un inventore scozzese di nome Alexander Bain che progettò un sistema di scansione con pendoli sincronizzati.

Nella figura n. 1 è schematizzato questo sistema. La sua denominazione era «Automatic Electrochemical Recording Telegraph».

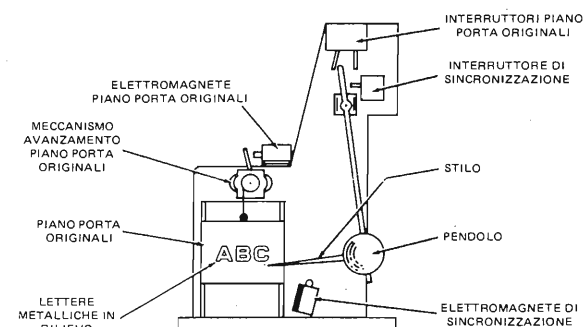


figura 1

L'aggeggiò può sembrare rudimentale ed avere scarsa somiglianza con una moderna macchina per facsimile ma i concetti base di **esplorazione** e di **messaggio in fase** sono gli stessi utilizzati oggi.

Per passare da un oggetto di laboratorio ad un prodotto commerciale bisogna arrivare al 1865 quando Giovanni Caselli brevettò in Francia una versione migliorata di questo dispositivo e impiantò il primo sistema commerciale.

Dal dispositivo a pendolo si passò ad un «tamburo rotante» che fu sviluppato dal tedesco Fredrick Bakewell.

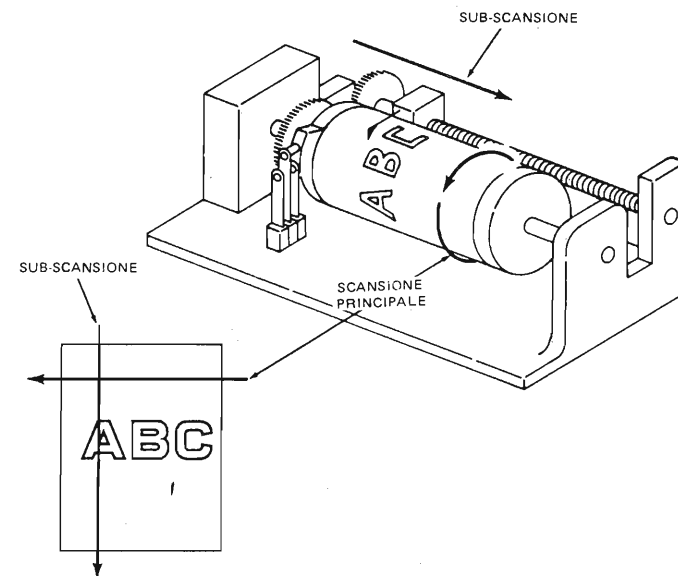


figura 2

Un esempio di questa tecnica è riprodotta nella figura n. 2. Alla base di questa tecnologia vi era la **scansione principale**, la **sub-scansione** e la **messaggio in fase** che sono ancora oggi comuni a tutte le macchine per facsimile.

Era un sistema di una certa praticità e nel 1910 fu messo in funzione un sistema commerciale tra Londra, Berlino e Parigi.

Nel 1910 il tedesco Arthur Korn sviluppò un sistema di scansione fotoelettrica che spianò la strada alla trasmissione delle fotografie.

Infine nella figura n. 3 è schematizzato il sistema di collegamento tra stazione trasmittente e ricevente che è ancora alla base della attuale tecnologia.

Il sistema facsimile per immagini ebbe un notevole sviluppo in America negli anni venti con la collaborazione della R.C.A., della Western Union e della AT&T.

La AT&T mise in funzione nel 1925 il primo sistema commerciale e nel 1926 la R.C.A. iniziò un servizio transatlantico di emissione di radio-foto.

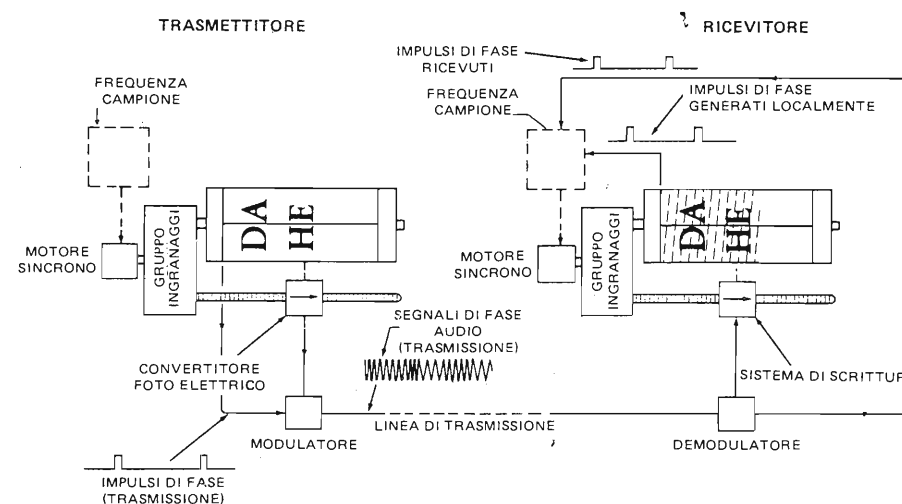


figura 3

Nel 1934 il sistema operativo della AT&T fu acquistato dalla Associated Press, che denominò il sistema «Wirephoto».

Il successo interessò altre compagnie come la **Acme**, la **Timefacsimile**, la **Finch Telecommunication**.

Poi tra il '30 ed il '40 l'interesse declinò tra i privati e fu impiantata invece una discreta rete, curata da enti governativi di diversi Paesi, che trasmetteva mappe meteorologiche.

La guerra incrementò questa utilizzazione e nel dopo guerra (anni cinquanta e settanta) molte nuove compagnie entrarono in lizza in questo settore.

Negli anni successivi la tecnologia del facsimile si allargò a macchia d'olio ed oggi è un sistema proiettato nel futuro con possibilità ancora da esplorare.

Quali sono le applicazioni del facsimile oggi e domani?

Metterei anzitutto in evidenza che una immagine vale sempre più di migliaia di parole.

Non solo, ma il materiale visivo è certamente meno ambiguo della parola ed inoltre l'uomo ha una particolare predilezione per l'immagine (i disegni rupestri precedettero la parola scritta).

Ma innumerevoli altri sono i vantaggi fra i quali posso enumerare brevemente i principali.

Necessità di superare in tempi molto ridotti enormi distanze come avviene per i giornali che trasmettono dalla sede alle varie città le pagine del giornale da stampare localmente o le compagnie aeree che inviano bollettini urgenti in tutto il mondo.

Necessità di superare i problemi di trascrizione come fanno le multinazionali o le compagnie di trasporti.

Necessità di trasmettere documenti scritti corredati di firme, di fotografie o di disegni come fanno le polizie o le banche per i loro documenti.

Appare quindi evidente da questi esempi che il facsimile è una accettabile alternativa al Telex. A ciò aggiungerei anche una mia convinzione che è valida per ogni tecnologia e cioè che le sue **possibilità sono infinite e dipendono solo dalla fantasia di chi le utilizza.**

Quali possono essere le utilizzazioni pratiche per un hobbysta o per un radioamatore?

Chi ha avuto la pazienza di leggere fino a questo punto ha probabilmente una perplessità. Infatti egli probabilmente pensa che queste infor-

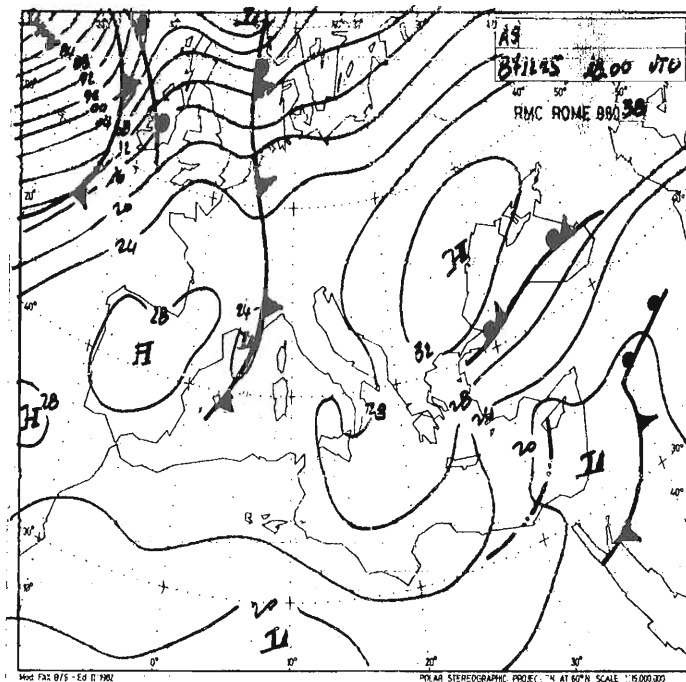


figura 4

mazioni potrebbero interessargli se **Elettronica Flash** fosse un giornale che si legge e quindi si butta.

Ma egli intende invece acquistare una Rivista che gli dia anche delle informazioni di carattere pratico che se anche non entrano nei suoi programmi immediati potrebbero interessargli in futuro e che quindi lo inducono a non buttare la Rivista.

Io credo sia giustissima questa sua aspettativa per cui gli fornisco già in questo articolo degli elementi di carattere pratico.

Se ha letto attentamente il primo problema che si pone è certamente quello di accedere al FAX.

In passato gli apparati per la ricezione del facsimile sono sempre stati di difficile reperimento sia per la loro bassa produzione che per il conseguente loro alto costo.

Ora questo, ostacolo è superato e vi sono in commercio dei convertitori per la ricezione o delle interfacce, con programmi, per i computer.

Entrambi necessitano di una stampante grafica per la visualizzazione di quanto si riceve.

E di questo ne riparleremo nei prossimi articoli.

Una volta superato, anche economicamente, questo problema si tratta anche di vedere quale utilizzazione può avere.

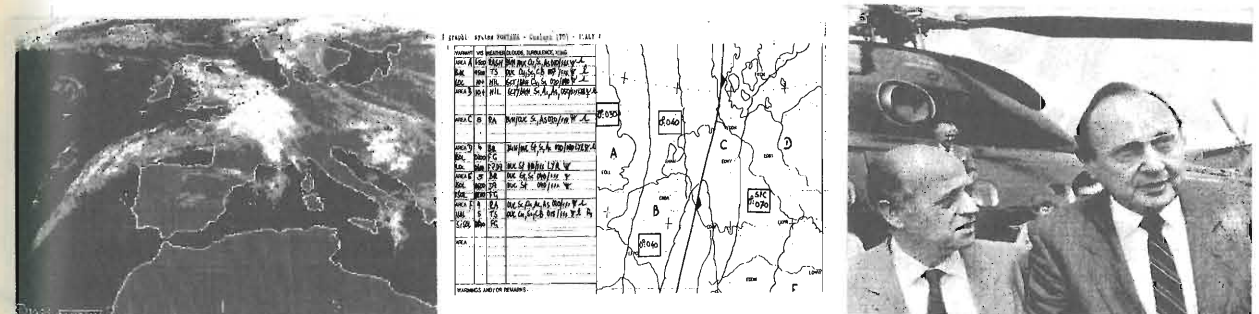
Via radio, e su tutte le frequenze, vi sono innumerevoli stazioni che trasmettono mappe meteorologiche per 24 ore al giorno.

Nella figura n. 4 vi è un esempio di una di queste mappe. Non solo, ma vi sono anche agenzie che trasmettono telefoto per i giornali e che riproducono fatti di attualità.

Credo quindi di avere fatto capire che se anche non si è radioamatore c'è la possibilità di usare queste apparecchiature per ricevere delle immagini e quindi si ripete quella situazione vantaggiosa già verificatasi con la telescrivente.

Infine inserirei nella tecnica FAX anche la ricezione del **Meteosat** che con una scheda ed un appropriato programma elimina un costosissimo convertitore. Come si può vedere sono quindi delle grosse possibilità che vorrei farvi conoscere fornendovi gli elementi per la loro utilizzazione, ovviamente se i Lettori di questo articolo riterranno opportuno che sia interessante continuare a parlare di **facsimile**.

INTERFACCE E PROGRAMMI PER IBM PC XT AT



METEOSAT PROFESSIONALE a 16/64 colori per scheda grafica EGA
METEOSAT a 4 colori con **MOVIOLA AUTOMATICA** per scheda grafica CGA
FACSIMILE e telefoto d'agenzia stampa di alta qualità

FONTANA ROBERTO ELETTRONICA - St. Ricchiardo 13 - 10040 CUMIANA (TO) Tel. 011/9058124

lemm

ANTENNE

LEMM antenne srl
Via Santi, 2/4
20077 MELEGNANO (MI)
Tel. 02-9837583
Telex: LEMANT 324190 I

Nuovo catalogo generale antenne inviando L. 1.000 in francobolli

lemm D4 COD. AT64

Antenna direttiva a 4 elementi:
Frequenza 26 + 30 MHz
Impedenza 50 Ohm
Guadagno > 11 dB
Potenza massima 1200 W
Polarizzazione verticale e orizzontale
Dimensioni lunghezza 4000, larghezza 6200
S.W.R. regolabile sul radiatore
Resistenza al vento 150 km/h

**LE NOVITÀ '88
IN ANTEPRIMA
ALLA 2^a FIERA
DI MACERATA**

SUPERLEMM 5/8 Cod. AT92

Frequenza: 26 - 28 MHz
Pot. max: 5.000 W
Impedenza nominale: 50 Ω
Guadagno: elevato
SWR max: 1:1 - 1:1,2
Altezza antenna: 6830 mm.
5/8 λ cortocircuitata

**L'ANTENNA CHE
FA CRONACA,**

PROPOSTA DI LEGGE PER I RADIOAMATORI

Paolo Mattioli

La situazione dei radioamatori italiani è piuttosto caotica, certamente non basata sulla certezza del diritto, ma frutto di una serie di decreti e circolari che hanno cercato, senza riuscirci, di «migliorare le condizioni di esercizio» degli OM nostrani che ancora pagano una legislazione vecchia di oltre 50 anni.

Le differenze tra italiani e radioamatori del resto del mondo libero (ma qualche volta anche di quello meno libero) sono molte e consistenti. Ognuno sa quali sono i diritti e perché no, anche i doveri, degli OM americani o europei, in termini di disponibilità di frequenze, di operatività, di esercizio mobile e fisso, di potenze, di norme tecniche certe, e si potrebbe continuare a lungo. Insomma sia le norme tecniche, che quelle del diritto non trovano in Italia somiglianza rispetto a quelle degli altri paesi. Inoltre, per motivi non mai sufficientemente chiariti, il nostro Paese non ha nemmeno dato applicazioni a norme discendenti da accordi internazionali cui l'Italia ha aderito, partecipando, tra l'altro, alla loro elaborazione in Conferenze mondiali delle Poste e Telecomunicazioni.

Di fronte ad una situazione nella quale si perde completamente la certezza del diritto sia per i cittadini, che per la Pubblica amministrazione, ad un gruppo di deputati è apparso necessario imboccare la strada maestra della Legge ordinaria, per eliminare, una volta per tutte, un vero groviglio di norme regolamentari, decreti e persino circolari, con le quali si è preteso di produrre norme giuridiche, la cui «ratio» si è purtroppo rivelata in chiaro contrasto con i principi sanciti dalla Costituzione della Repubblica.

Il 13 ottobre 1987, gli Onorevoli Marianetti, Colucci, Marzo, Piermartini, Piro, Sanguineti e Antonio Testa, hanno presentato la Proposta di Legge n. 1665 sulla: **Disciplina dell'impianto ed esercizio di stazioni di radioamatore.** Questa Proposta di Legge segue quella già presentata dallo Stesso Onorevole Marianetti nella passata legislatura e decaduta con lo scioglimento delle Camere. Questa nuova proposta di Legge ha tenuto conto dei numerosi apporti venuti da vari radioamatori, sulla base di quella primitiva stesura legislativa.

Vi sono buone prospettive perché l'apposita Commissione della Camera l'approvi quanto prima, in modo di passare al Senato e quindi appare verosimile affermare che la sua approvazione definitiva non sia una cosa molto lunga.

La proposta di Legge parte da un principio generale che è quello di trasformare l'attuale concetto di conc-

essione, frutto della legislazione del 1936, con quello, di autorizzazione, più adeguato ai tempi moderni e soprattutto alla Costituzione.

Vi è, infatti una considerevole differenza tra la concessione e l'autorizzazione.

L'autorizzazione è l'atto amministrativo che rimuove un ostacolo, posto per motivi di carattere pubblicitario, al libero esercizio di un diritto del cittadino (che risulta essere, di conseguenza, un diritto condizionato, il cui titolare originario rimane sempre il cittadino), mentre la concessione è l'atto mediante il quale lo Stato trasferisce al cittadino l'esercizio di un potere-dovere, cioè di un diritto, che è dello Stato e che non sarebbe mai esercitabile dal cittadino senza l'atto di concessione (concessione traslativa).

Si è confuso in pratica il procedimento del rilascio della licenza, con la natura giuridica dell'atto, che è un'autorizzazione, arrivando alla risibile conseguenza che lo Stato detiene, tra le sue funzioni, anche quella di fare il radioamatore, e che appalta questa funzione ai cittadini rilasciando loro le licenze.

La Proposta di Legge appare molto completa, sia sul piano normativo, che tecnico.

Inizia con le normative inerenti il rilascio delle licenze, il passaggio di classe e gli esoneri per coloro che possono presentare laurea o diploma specialistico in telecomunicazioni, o certificati di marconisti. Vi è poi tutta la normativa riguardante la presentazione delle domande per gli esami e le classi di radioamatore.

La licenza generale dà la facoltà di operare su tutte le frequenze e le relative potenze ammesse, quella limitata solo sulle VHF e superiori oltre alla gamma dei 10 metri limitati alla sola telegrafia.

Vi è poi tutta la normativa per poter operare all'estero e quella per i radioamatori stranieri nel nostro Paese.

Norme più chiare e meno burocratiche di oggi riguardano il trasferimento della stazione e il rinnovo delle licenze, in quanto questo diventa automatico senza particolari domande o procedure. La licenza non decade più se non si paga il canone.

Vi è tutta una parte che riguarda i requisiti per ottenere la licenza, che viene negata a coloro che hanno precedenti penali di varia natura.

Sono previsti i ponti ripetitori e i «transponders» senza il pagamento di nessuna tassa.

Vi sono tutta una serie di sanzioni, che arrivano al ritiro della licenza, per coloro che non si comportano in frequenza secondo le regole della civile convivenza. Per coloro che trasmettono senza licenza, o disturbano, le ammende possono arrivare fino ad un massimo di 4 milioni o con l'arresto fino ad un anno.

Le apparecchiature devono rispondere a determinate caratteristiche tecniche, solo per le quali viene concessa la licenza di importazione, ma non è richiesta nessuna «omologazione».

La vendita delle apparecchiature per radioamatori potrà essere effettuata solo a coloro in possesso di licenza e patente. I commercianti dovranno tenere un registro delle vendite, quelli che non rispettassero queste regole potranno subire ammende fino a un milione e la chiusura dell'esercizio fino a due mesi.

Le potenze consentite arrivano a 2.000 Watt. in H.F.; 500 Watt. in VHF; 100 Watt. in SHF.

Nell'uso mobile 200 Watt. in H.F.; 50 Watt nelle VHF e superiori.

È previsto il mobile in tutte le frequenze dei radioamatori.

Le frequenze sono concesse tutte in modo «primario», anche gli 80 metri da 3.500 a 3.800 kHz. come i 430-440 MHz e viene attribuita anche la banda dei 50 MHz. Tutte le frequenze attribuite nel mondo ai radio-

matori saranno date anche agli italiani.

Vi è una precisa normativa riguardante il diritto all'installazione delle antenne dei radioamatori che vengono equiparate a quelle del servizio pubblico.

La parte tecnica è molto approfondita, tale da non lasciare più spazi alle «interpretazioni» e vi è la specificazione di tutte le classi di emissione relative alle varie frequenze.

Come si vede si tratta di un lavoro serio e approfondito, che metterà finalmente la parola fine al caos esistente, dando ai radioamatori italiani parità di diritti con i colleghi del resto del mondo, togliendoli dal pantano delle «circolari interpretative».

La Proposta di Legge 1665 ha iniziato il suo cammino, l'augurio che facciamo è che arrivi il più presto in porto.

GPC 68

General Purpose Controller 68000

La **GPC 68** è una potentissima scheda da 16/32 bit nel formato standard singola Europa di 100x160 mm su **BUS ABACO(R)**.

La sua razionale impostazione architetture e la sofisticata tecnica di impaccamento, frutto di anni di esperienza nel campo della progettazione, consentono alla **Grifo(R)** di offrire agli operatori del settore un avanzatissimo strumento di lavoro, ad un prezzo incredibilmente basso.

È possibile utilizzare la **GPC 68** come sistema di sviluppo di se stessa, grazie al potente pacchetto di **Monitor-Debugger-Assembler** residente in **ROM** di cui può essere corredata, oppure si può lavorare in Multitasking grazie al potentissimo sistema operativo **RTOS PEARL** anche esso residente in **ROM**.

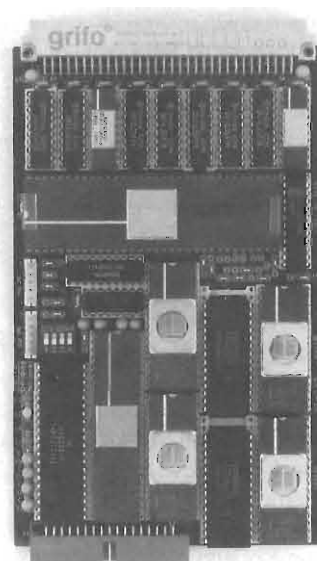
Per chi desidera invece un linguaggio di programmazione ad alto livello, è disponibile in **ROM** un efficientissimo **PASCAL**.

Sia per la parte hardware che per i pacchetti software, sono disponibili ampi e completi manuali esplicativi.

Efficienti pacchetti di comunicazione sono disponibili per vari ambienti di sviluppo quale quello in **CP/M 80**; **GEM** per **ATARI**; **MS/DOS** ecc.

- Formato singola Europa 100x160 mm.
- Interfaccia al Bus **ABACO(R)** a 16 Bit
- Indirizzamento diretto sul Bus di 16 MByte
- Due linee in **RS 232** settabili da software fino a **38 KBaud** gestiti dal **68681**. Una linea è settabile in **RS 485**
- Tre port paralleli ad 8 bit gestiti dal **68230**
- Tre timer counter gestiti dal **68230**
- La CPU sistema e il **68000** ad 8 MHz
- Unica tensione di alimentazione a 5Vdc
- 6 zoccoli per RAM-EPROM da 32 pin in grado di supportare anche gli ultimi dispositivi da 1MBit
- **768 KByte** di RAM-EPROM a bordo di cui un massimo di **512 KByte** di **RAM**
- Watch Dog hardware disinseribile
- Numerosi LED gestibili da software.

ABACO(R) e **GPC(R)**
sono marchi registrati della ditta Grifo(R)



Dal TEAM ARI - Radio Club «A. RIGHI»

Casalecchio di Reno - BO

«TODAY RADIO»

NOMINATIVI E PREFISSI ITALIANI

Chi segue la nostra rubrica oramai si sarà accorto che non segue un andamento prefissato: tanti sono gli argomenti di cui vorremmo parlare e tanto vasti sono gli interessi nel mondo radioamatoriale che, di proposito non abbiamo voluto un indice da seguire ma, parleremo di quello che in quel momento ci interessa o ci viene richiesto.

Questa volta vogliamo parlare della normativa sull'impiego dei nominativi e prefissi che si usano nel nostro Bel Paese al fine di chiarire, speriamo, a nuovi e vecchi radioamatori la prassi per l'utilizzazione, secondo la normativa in vigore, dei prefissi e dei nominativi speciali.

Regioni a statuto speciale

I prefissi delle stazioni di radioamatore delle regioni a statuto speciale sono:

- IN3 = Trentino Alto Adige
- IV3 = Friuli e Venezia Giulia
- IS0 = Sardegna
- IT9 = Sicilia
- IX1 = Valle d'Aosta

SOLTANTO i radioamatori RESIDENTI in queste Regioni possono e debbono usare questi prefissi.

TUTTI GLI ALTRI OM che si trovano ad essere provvisoriamente in una di queste Regioni DEBBO-NO usare sempre il proprio nominativo, seguito da barrato-prefisso della Regione da cui si trasmette.

Esempio:

IK4BWC/IX1, IW4BLG/IN3, I7LKF/IT9, ecc.

Lo stesso dicasi quando una stazione di qualsiasi Regione (a statuto speciale o no) si trovi a trasmettere da una Regione che non sia la sua.

Esempio:

IN3TTI/14, IV3EKU/IN3, IW9AFI/13, IK4BWC/IS0, ecc.

LE ISOLE

I prefissi delle isole italiane sono i seguenti:

- IA5 - Arcipelago Toscano
- IB0 - Isole Pontine
- IC8 - Arcipelago Napoletano
- ID9 - Isole Eolie
- IE9 - Isola di Ustica
- IF9 - Isole Egadi
- IG9 - Isole Pelagie
- IH9 - Pantelleria
- IJ7 - Isole Cheradi
- IL7 - Isole Tremiti
- IM0 - Isole Minori Sarde
- IP1 - Isole Liguri

Questi prefissi debbono essere usati solo da quei radioamatori che vi risiedono stabilmente.

Tutti coloro che vi si trovano in vacanza o sono di passaggio, quando trasmettono dovranno usare il proprio nominativo fisso con il barrato-prefisso isola. Esempio: IW4BES/IL7, I4VOS/IH9, IN3TTI/IJ7, ecc.

Quando un radioamatore residente su una delle isole trasmetterà da un'altra Regione, userà il suo nominativo barrato-regione.

Esempio:

IC8ECG/I5, IA5PBB/I5, IL7ABC/I0, ecc.

Prefisso speciale per contest

Per il periodo (o per la durata) di un contest può essere adottato il prefisso speciale IO (India Oscar) seguito dal prefisso numerico della propria regione. Ma ATTENZIONE (ecco una vera discriminazione) questa possibilità è data SOLO alle stazioni con nominativo della prima serie di licenze ORDINARIE (niente IK e IW).

Esempio:

i nostri amici I4FGR e I4VOS possono utilizzare questo prefisso e così si avrà: IOFGR e IOVOS, io IK4BWC non posso (è proprio il caso di dire che come IK siamo «Radioamatori di seconda serie»).

Per utilizzare questo prefisso speciale è sufficiente comunicarlo con lettera ordinaria, almeno DIECI giorni prima, al Ministero PT - Direzione Centrale Servizi Radioelettrici - Divisione V - Sezione III - viale Europa 160 - 00100 Roma EUR, specificando la data, la durata e fornendo i dati della propria licenza.

NOMINATIVI E PREFISSI ITALIANI

REGIONE	LICENZA ORDINARIA	LICENZA SPECIALE (SERIE ASSEGNATA)
Piemonte	I1 - IK1	IW1AAA - IW1OZZ
Liguria	I1 - IK1	IW1PAA - IW1ZZZ
Lombardia	I2 - IK2	IW2AAA - IW2ZZZ
Veneto	I3 - IK3	IW3EAA - IW3PZZ
Emilia Romagna	I4 - IK4	IW4AAA - IW4ZZZ
Toscana	I5 - IK5	IW5AAA - IW5ZZZ
Marche	I6 - IK6	IW6AAA - IW6LZZ
Abruzzi	I6 - IK6	IW6MAA - IW6ZZZ
Puglie	I7 - IK7	IW7AAA - IW7ZZZ (1)
Campania	I8 - IK8	IW8AAA - IW8OZZ
Molise	I8 - IK8	IW8YAA - IW8ZZZ
Calabria	I8 - IK8	IW8PAA - IW8WZZ
Basilicata	I8 - IK8	IW8XAA - IW8XZZ (2)
Lazio	I0 - IK0	IW0AAA - IW0PZZ
Umbria	I0 - IK0	IW0QAA - IW0TZZ
Isole Toscane	IA5	IW5
Isole Pontine	IB0	IW0
Isole Napoletane	IC8	IW8
Isole Eolie	ID9	IW9
Isola Ustica	IE9	IW9
Isole Egadi	IF9	IW9
Isole Pelagie	IG9	IW9
Isola Pantelleria	IH9	IW9
Valle d'Aosta	IX1	IW1
Sardegna	IS0	IW0UAA - IW0ZZZ
Sicilia	IT9	IW9AAA - IW9ZZZ
Friuli V. G.	IV3	IW3QAA - IW3ZZZ
Trentino A. Adige	IN3	IW3AAA - IW3DZZ
Isole Cheradi	IJ7	IW7
Isole Tremiti	IL7	IW7
Is. Minori Sarde	IM0	IW0
Isole Liguri	IP1	IW1
II	A disposizione	
IK0-8	Serie nuova prefissi LICENZE ORDINARIE	
IO	Speciale contest	
IQ	A disposizione	
IR	A disposizione	
IU	A disposizione	
IW	LICENZE SPECIALI	
IY	Stazioni Marconiane	(1) compresa la Prov. di Matera
IZ	A disposizione	(2) solo la Prov. di Potenza

La prima serie ordinaria I0-IT9 comprese tutte le isole e le Regioni a Statuto Speciale, hanno come suffissi i gruppi AAA - ZZZ e sono ripetuti nella seconda serie con prefissi IK0 - IK8.

I nominativi della serie IW sono ripetuti in ognuna delle zone postali da 0 a 9.

Le QSL che riporteranno nominativi non conformi alle disposizioni, non potranno essere ritenute valide, a meno che i titolari non dimostrino, con idonea documentazione, che il MINISTERO PT,

e solo il Ministero PT di Roma, abbia autorizzato l'adozione di un prefisso o nominativo speciale.

Sperando di essere stati sufficientemente chiari, rimaniamo sempre a Vs. disposizione per qualsiasi informazione.

BAND PLAN DEL SERVIZIO DI RADIOAMATORE IN ITALIA

BANDA	STATUTO DI SERVIZIO	MAX POTENZA (input)	TIPO DI LICENZA	TIPO DI SERVIZIO	CLASSE DI EMISSIONE	NOTE
1830-1850 KHZ	secondario	100 Watt	normale	fisso	tutte	in Sicilia (Zona 3): 1830-1845 KHZ
3500-3800 KHZ	secondario	300 Watt	normale	fisso	tutte	
7000-7100 KHZ	Primario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
10.100-10.110 MHz	secondario	300 Watt	normale	fisso	A1A-F1A	
14.000-14.350 MHz	Primario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
18.060-18.168 MHz	secondario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
21.000-21.450 MHz	Primario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
24.890-24.990 MHz	secondario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
28.000-29.700 MHz	Primario	300 Watt	normale	fisso	tutte	+ satelliti
144-146 MHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
432-434 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	
435-436 MHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
436-438 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
1240-1245 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	
1267-1270 MHz	secondario		norm/spec	fisso/mob.	tutte	+ applicaz. satell. E/S
1296-1298 MHz	secondario	50 Watt ERP o 10 Watt	norm/spec speciale	fisso/mob. fisso/mob.	tutte	
2303-2313 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	
2440-2450 MHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
5650-5670 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+satell.E/S +satell.E/S
5760-5770 MHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	
5830-5850 MHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+satell.S/E +satell.S/E
10.45-10.50 GHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
24.00-24.05 GHz	Primario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
47.00-47.20 GHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
75.50-76.00 GHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
142 - 144 GHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti
248 - 250 GHz	secondario	300 Watt 10 Watt	normale norm/spec	fisso fisso/mob.	tutte	+ satelliti + satelliti

La validità e' al 31 Dicembre 1987 ed e' stata desunta dalla tabella gentilmente inviataci dalla I.R.F.S.

Per qualsiasi informazione o notizia potete sempre rivolgervi al nostro indirizzo: ARI Radio Club "A. Righi" - Box 48 - 40033 Casalecchio di Reno oppure tramite la direzione della rivista.

Vi ricordiamo inoltre il nostro BOLLETTINO RTTY, ogni domenica mattina vi 7037 KHZ (+/- GRM) alle 0800 UTC e al martedì sera alle 2000 UTC a 3598 KHZ (+/- GRM).

E come sempre Vi auguriamo ottimi collegamenti.

73 de IK4BNC Franco - ARI Radio Club Team

In Italia ci sono due tipi di Patenti: la "NORMALE" e la "SPECIALE". La patente "Speciale" (Prefissi IY) si ottiene con il solo esame di Teoria, mentre per ottenere la Patente "Normale" bisogna sostenere anche l'esame di Telegrafia (CW).

La Patente Speciale consente di operare solo sulle frequenze amatoriali VHF-UHF MICROONDE (dai 144 MHz e frequenze Superiori) con una potenza massima di 10 Watt.

La Patente Normale consente di operare su tutte le frequenze amatoriali e con una potenza massima di 300 Watt. Per l'uso in "mobile" la potenza massima e' di 10 Watt.

E = Earth (Terra)
S = Space (Spazio)

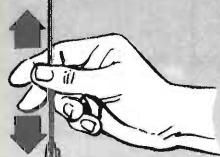
TARATURA FACILE PER LA MASSIMA POTENZA

NON PIÙ TAGLI DIFFICOLTOSI ALLO STILO DELL'ANTENNA, ORA È SUFFICIENTE ALZARE OD ABBASSARE LO STILO PER OTTENERE UNA PERFETTA REGOLAZIONE DEL ROS

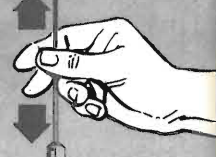
MUSTANG <small>codice T509</small>	
Frequenza	27 Mhz
N° canali	160 CH
Max potenza	900 W
Impedenza	50 Ohm
Guadagno	1,2 dB
R.O.S.	1,1:1
Lunghezza	153 cm
Peso	350 gr

SPUTNIK <small>codice T416</small>	
Frequenza	27 Mhz
N° canali	160 CH
Max potenza	900 W
Impedenza	50 Ohm
Guadagno	1,2 dB
R.O.S.	1,1:1
Lunghezza	153 cm
Peso	350 gr

NEW
REGOLAZIONE ROS
DALLA BASE



NEW
REGOLAZIONE ROS
DALLA BASE



SPUTNIK

MUSTANG



42100 Reggio Emilia - Italy
Via R. Sordani, 7
(Zona Ind. Mancasale)
Tel. 0522/47441 (cic. aut.)
Telex 530156 CTE I
Fax 47448

ESTATE:
RIPOSARE È
LECITO...
...DISTURBARE È
SCORTESIA...
...PERSEVERARE
È SECCANTE...
A TUTTI BUONE
VACANZE...

Twelve for summer time
(dodici per l'estate)

1) Spia led antiladro per auto

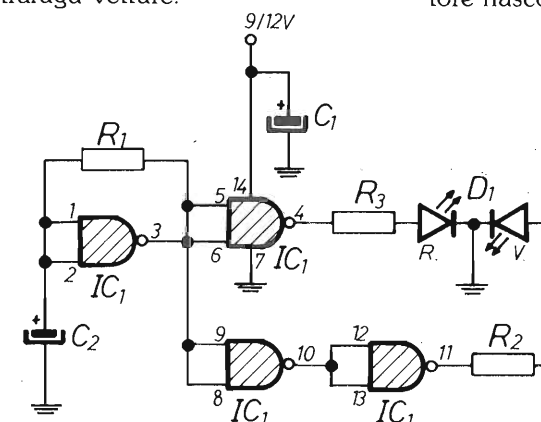
Un'automobile oggiogiorno costa, a volte, come un piccolo appartamento e, se presa di mira dai ladri, è cosa seccante e pecuniariamente dolorosa non vederla il mattino dopo nel posto in cui l'abbiamo lasciata.

Come già ribadito, la prevenzione elementare e l'astuzia dell'hobbysta elettronico possono ingannare il furfante trafuga vetture.

Sembra ieri, mentre ci complimentavamo con il collaboratore Terenzi per l'idea dell'insetticida elettronico... invece è già passato un anno. Ahimè di nuovo alla ricerca di un modo divertente per trascorrere le... meritate vacanze, lunghe code in autostrada per i week-end è soprattutto caldo, caldo e ancora caldo. A parte queste lamentele, vorremmo proporre ai lettori una serie di progetti che, vuoi per spazio o per scaletta non sono entrati nei fascicoli passati. Cercando di «spazzolare» tutto lo scibile elettronico, speriamo di avere accontentato più lettori possibili, compatibilmente con il tiranno spazio della carta stampata. 12 circuiti che spaziano dall'elettronica generale, auto, moto ai gadget fino all'alta frequenza... per cui tutti sono accontentati. Et voilà.

Se sul cruscotto della macchina ponete uno scatinolo nero, magari con feritoie sul frontale, munito di led bicolore lampeggiante alternativamente, il mariolo credendo di essersi imbattuto in una macchina con antifurto molla per così dire il colpo risparmiando la vettura.

Il circuito è semplicissimo ed utilizza un solo integrato C/MOS. Consuma talmente poco da potere essere mantenuto sempre acceso od essere alimentato con pila piatta a 9V. Un piccolo interruttore nascosto accentuerà la veridicità del tranello.



- R1 = 1 MΩ
- R2 = R3 = 680/1 kΩ
- C1 = 100 μF 16V el.
- C2 = 1 μF 16V el.
- IC1 = CD4093
- D1 = doppio Led bicolore

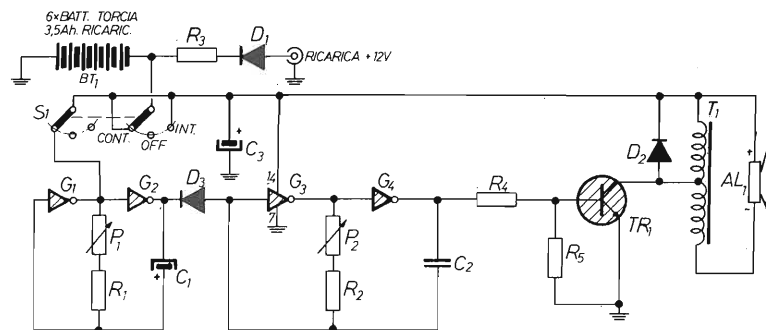


2) Tromba per lo stadio (tromba nautica)

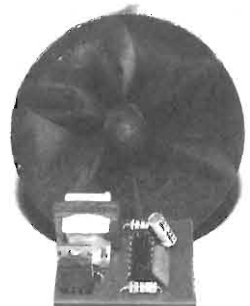
Che noia dovere urlare il proprio tifo per la squadra a squarciagola allo stadio, quante mentine per la voce abbassata e periodi di malato mutismo. Niente paura, per i tifosi senza voce vi aiuterà la tromba piezoelettrica che presentiamo in queste righe.

Molto utile anche in auto ed in barca, mediante deviatore è possibile avere suono continuato o fisso. La nota è regolabile mediante P2 ed il ritmo degli intervalli mediante P1. Con sei torce NiCd la vostra tromba sarà sempre pronta per l'uso.

Non spaccate le orecchie ad ignare persone... mi sentirei colpevole.



- R1 = R2 = 10 kΩ
- R3 = 82 Ω
- R4 = 2.2 kΩ
- R5 = 680 Ω
- P1 = 2.2 MΩ
- C3 = 1000 μF 16V el.
- D1 + D3 = 1N4001
- P2 = 100 kΩ
- C1 = 2.2 μF 16V el.
- C2 = 4.7 nF
- IC1 = 74C914
- S1 = doppio dev. zero centrale
- TR1 = BDX 53C
- T1 = Trasn. rapporto 1:10/1W primario 4 Ω secondario 40 Ω
- AL1 = tromba piezo



3) Antifurto per motocicli

... Ed ora cara, dopo l'Hamburger in sella al potente «ferro» (moto, in gergo)... ma... sorpresa la moto ha preso il volo.

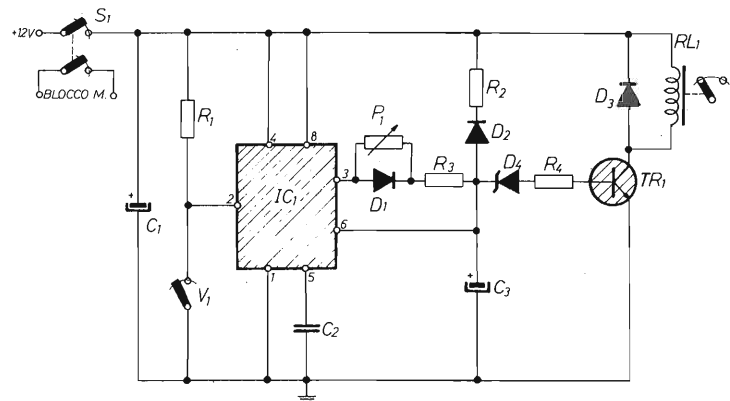
Dopo non c'è più nulla da fare... meglio prevenire.

Un piccolo antifurto collegato alle trombe della moto che allo stesso tempo interrompa il contatto dell'accensione.

Il tutto con un solo 555 ed una manciata di componenti.

V1 è un interruttore a vibrazione con pesetto per antifurti.

P1 determina il tempo di intervento dell'avvisatore.



- R1 = 10 kΩ
- R2 = 100 Ω
- R3 = 1 kΩ
- R4 = 220 Ω
- C1 = 100 μF 16V el.
- C2 = 10 nF
- C3 = 100 μF 16V el.
- D1 + D3 = 1N4001
- D4 = Zener 6.8V 1W
- TR1 = BC 237
- V1 = interruttore a vibrazione
- RL1 = relè 12V
- S1 = interruttore bipolare in scambio
- IC1 = NE555

4) Interfono per moto

«Donne e motori, gioie e dolori», come dice un noto comico romagnolo...

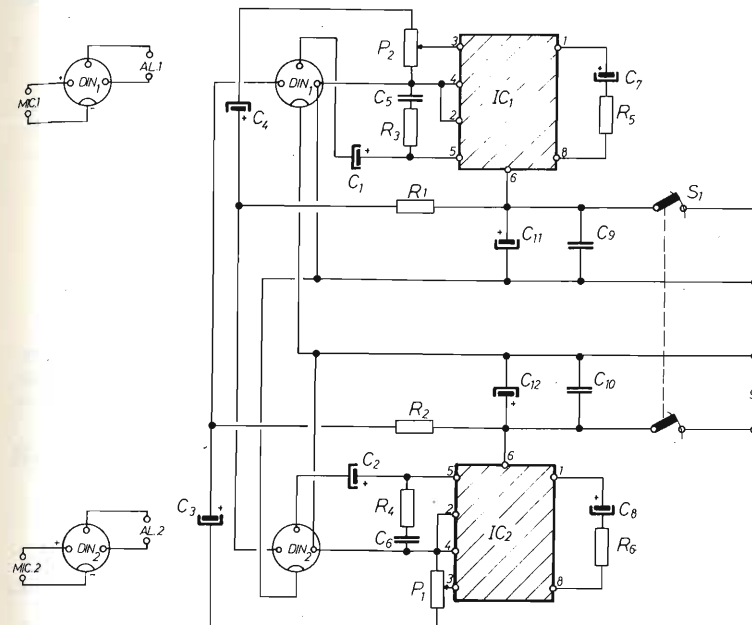
La moto in estate è qualche cosa di fantastico, premia la voglia di libertà, permette di godere dell'ebbrezza della velocità, in piena sicurezza con il casco obbligatorio. Ciò però male si concilia con il potere parlare o, meglio discorrere caldamente con l'innamorata sul sellino posteriore. Le zuccate tra ca-

sci, i colpi di visiera, nel tentativo di instaurare il colloquio sono proprio da evitare...

Un comodo interfono con due comuni integrati elimina ogni guaio e, per di più utilizzando un piccolo trucco si elimina del tutto l'effetto Larsen.

Utilizzando due sorgenti di energia separate il fischio non innesca.

Il tutto sta in un piccolo box plastico e, utilizzando due capsule micro a fet e due microcuffie tutto sta nello stesso casco. Divertitevi...



- R1 = R2 = 1 kΩ
- R3 = R4 = 1 Ω
- R5 = R6 = 270 Ω
- P1 = P2 = 22 kΩ pot. lin.
- C1 = C2 = 470 μF 16V el.
- C3 = C4 = 0.47 μF 16V el.
- C5 = C6 = C9 = C10 = 100 nF
- C7 = C8 = 10 μF 16V el.
- C11 = C12 = 100 μF 16V el.
- IC1 = IC2 = LM 386 N8
- AL1 = AL2 = cuffia 2 altop. 32 Ω
- MIC1 = MIC2 = micro electret amp.
- S1 = doppio deviat.

5/6) Luci psichedeliche e sequenziali funzionanti a bassa tensione

Due utili apparecchi che permetteranno ai possessori di auto, camper e roulotte di godere dell'impianto luce a 12 V del mezzo, anche sotto l'aspetto coreografico psichedelico.

Queste luci funzionano a 12V ed utilizzano transistor come attuatori di potenza.

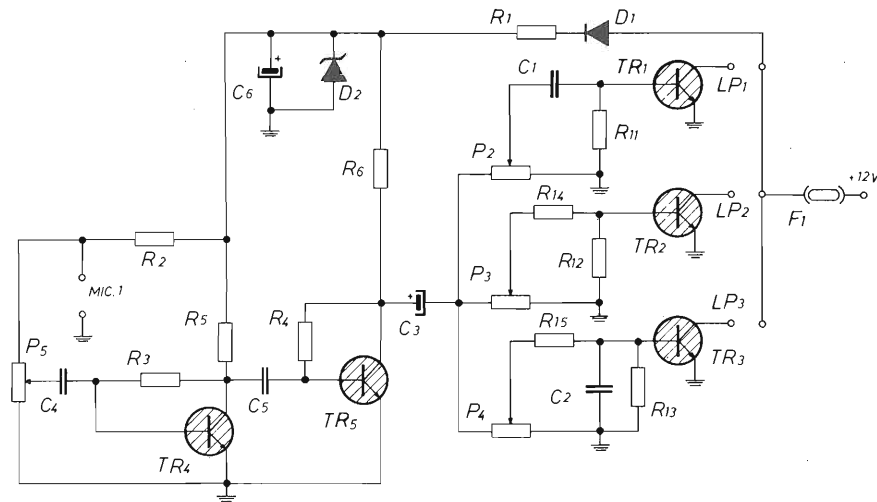
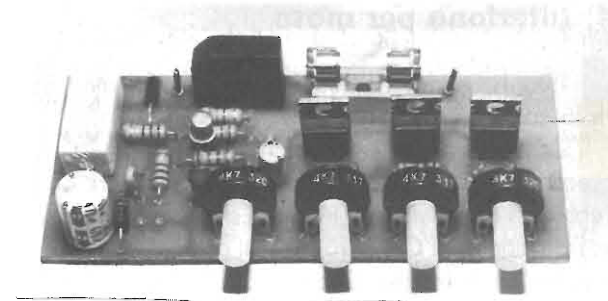
Il circuito di controllo per le psichedeliche è classico con preamplificatore per microfono a fet, mentre le sequenziali utilizzano un C/MOS oscillatore ed un comune CD4017. Tutto con una potenza massima per canale di 30÷40W. Ottimo per l'uso di faretti concentrati a 12V-25W della GE.

Da ultimo la possibilità di usare i due apparecchi per il pilotaggio di file di lampadine 5W tipo automobile.

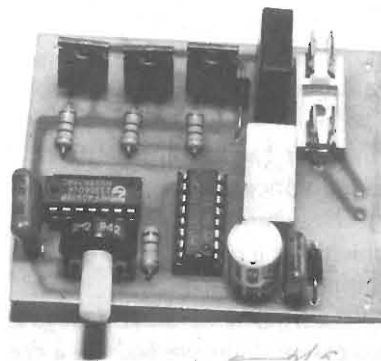
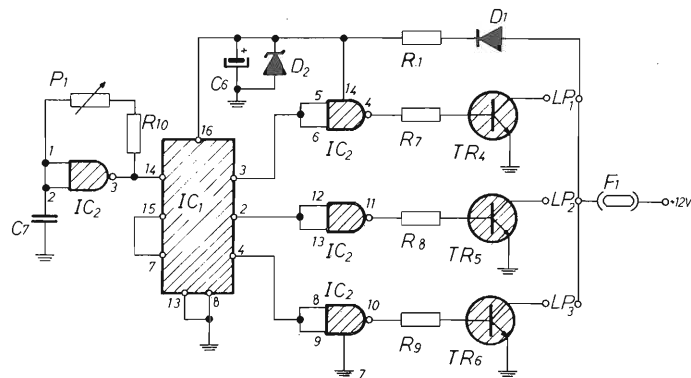
I cavi di alimentazione degli apparecchi dovranno essere di grossa sezione e connessi alla batteria con morsetti a coccodrillo per alte correnti.

- R1 = 100 Ω 2W
- R2 = 1 kΩ
- R3 = R4 = 1 MΩ
- R5 = R6 = 6.8 kΩ
- R7 + R9 = 2.2 kΩ
- R10 = 10 kΩ
- R11 + R13 = 12 kΩ
- R14 = R15 = 220 Ω
- P1 = 2.2 MΩ trimmer
- P2 + P5 = 4.7 kΩ trimmer
- C1 = 1 μF poli
- C2 = 2.2 μF poli
- C3 = 4.7 μF el. 16V
- C4 = C5 = 100 nF
- C6 = 100 μF 16V el.
- C7 = 470 nF
- D1 = 1N4001
- D2 = Zener 12V 1W
- TR1 + TR3 = BDX 53A
- TR4 = TR5 = BC237
- IC1 = CD4017
- IC2 = CD4093

LUCI PSICHEDELICHE



LUCI SEQUENZIALI

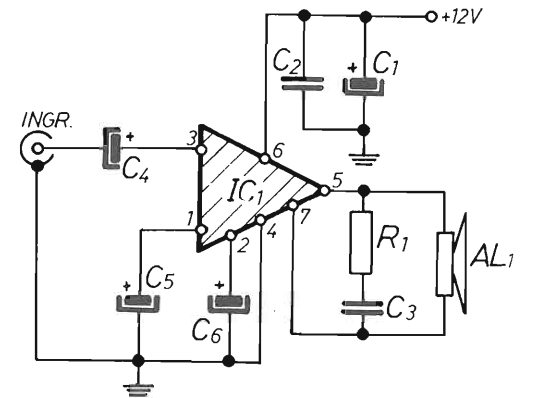
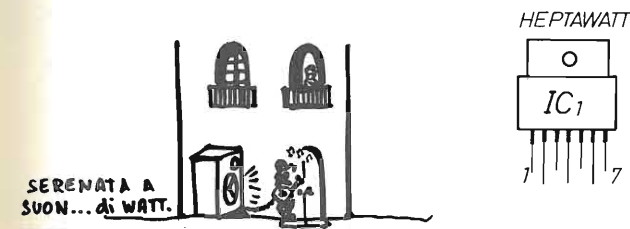


7) Amplificatore estivo

Estate, tempo di festicciole all'aperto, di stereo Hi Fi car potentissimi per movimentare le funamboliche serate afose, scorribande tra discoteca e spiagge al chiaro della luna... niente di meglio che un ottimo Hi Fi amplifier da 20W RMS alimentabile con la tensione di batteria... e per di più senza punti di taratura...

Dimenticavo, l'integrato è un'ultimissima chicca di casa SGS/ST.

- R1 = 1 Ω
- C1 = C5 = C6 = 22 μF 16V el.
- C2 = C3 = 100 nF
- C4 = 1 μF 16V el.
- IC1 = TDA7240A
- AL1 = 4 Ω 20W

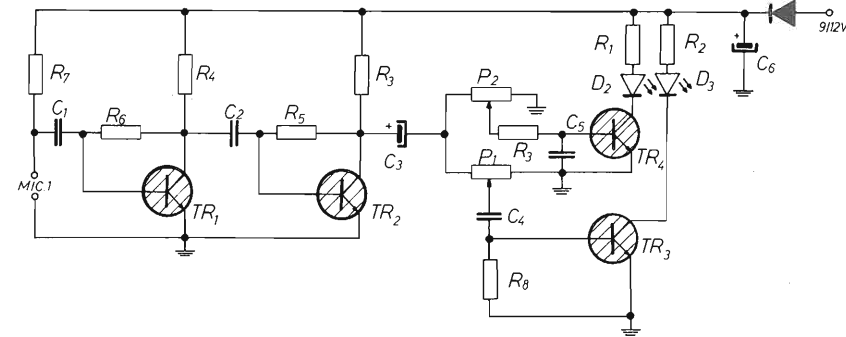


8) Gadget - Spilla da discoteca

Un semplice circuito microfonico funzionante a 9V permetterà la accensione psichedelica dei due Led.

Strabliare gli amici discotecomani con un pizzico di estro elettronico potrà esservi sempre utile... (alle ragazze piacciono sempre le cose nuove e strane)... quindi per alzare il vostro livello di Viveur estivo una spilla elettronica a led bicolore sarà il vostro asso nella manica.

Occultando o rendendo gradevole alla vista la basetta con i componenti il circuitino potrà benissimo stare in bella mostra sul bavero della vostra camicia o giacca. I colori lampeggianti a ritmo di musica possono essere ottimizzati mediante i due trimmer. Un ultimo consiglio, portate sempre con voi una batteria 9V di scorta.

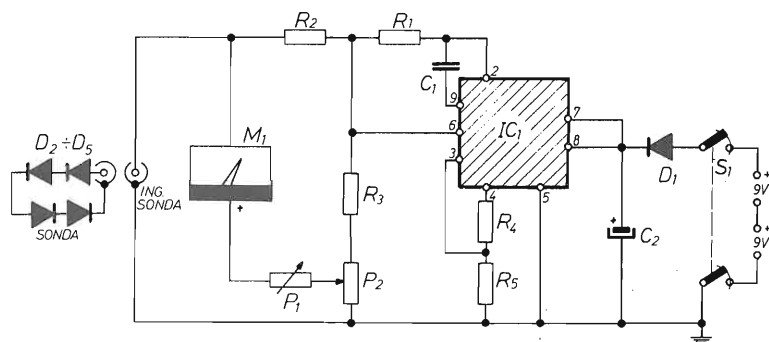


- R1 ÷ R4 = R7 = 1 kΩ
- R5 = R6 = 1 MΩ
- R8 = 10 kΩ
- R9 = 220 Ω
- P1 = P2 = trimmer 2.2 kΩ
- C1 = C2 = 220 nF
- C3 = 2.2 μF 16V el.
- C4 = C5 = 2.2 μF poli
- C6 = 100 μF 16V el.
- TR1 ÷ TR4 = BC237
- D1 = 1N4001
- D2 = led rosso
- D3 = led verde
- MIC1 = micro electret fet

9) Termometro 0/100°C con sonda a diodi

Molto utile un termometro elettronico con lettura analogica, di basso costo che permetterà di saggiare la temperatura ambientale nelle afose serate estive, di controllare preventivamente il «grado di congelamento mattutino» per il bagno in mare od infine come opzionale per la vostra vettura. Questo strumento adotta come sonda una manciata di diodi al silicio e come stabilizzatore un comune LM723.

Le norme di taratura sono descritte nella lista componenti. I quattro diodi andranno racchiusi in un piccolo cilindretto metallico (portapillole) e sigillati. Questa realizzazione è stata desunta dal «Linear data book della National Semiconductors» ed elaborata dalla redazione. Al posto dei diodi 1N4148 possono essere usati qualsiasi diodi di piccola potenza al silicio.



R1	=	820 Ω	1/4W
R2	=	1.5 kΩ	1/4W
R3	=	R4	= 1 kΩ 1/4W
R5	=	5.6 kΩ	1/4W
P1	=	10 kΩ	trimmer
P2	=	1 kΩ	trimmer
C1	=	330 pF	
C2	=	100 μF	25V el.
D1	=	1N4001	
D2 ÷ D5	=	1N914/1N4148	
IC1	=	LM723	
S1	=	Doppio int.	
MA1	=	100 μA	f.s.

° Taratura:

- 1) immergere la sonda/diodi in ghiaccio fondente. Regolare P2 per lo zero di MA1;
 - 2) immergete la sonda/diodi in acqua bollente e regolate P1 per il fondo scala.
- (Le misure debbono essere prese dopo almeno 3 minuti di immersione).

10) Allarme antiallagamento

L'estate, periodo di riposo; vacanze al mare, sole e spiaggia.

Distesi sulla battigia, coll'inseparabile telo di spugna ci stiamo godendo i benefici raggi del sole... in agguato un'onda più impetuosa delle altre inizia a lambire la protetta zona di riposo... una... due, tre volte poi il fattaccio! Le scarpe inondate, i giornali fradici ed altro. Rovinata la mattina, con umore pessimo, il povero «bagnante-bagnato» torna mesto alla pensione.

Nulla di questo sarebbe accaduto se si fosse premurato di leggere in tempo il numero di luglio agosto di E.F.

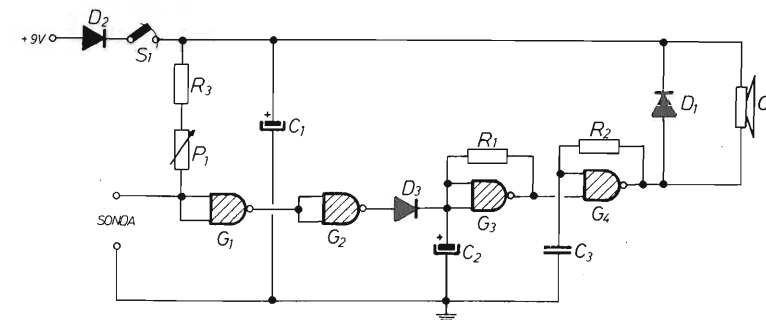
Ecco a voi un avvisatore di sabbia bagnata, ottima precauzione da prendersi in questi casi.

L'avvisatore emette un gentile Bip/bip qualora i puntali sonda rilevino umidità nella sabbia in cui sono stati infilati.

Il circuito C/MOS permette un minore consumo ed una maggiore durata delle pile.

Tarando opportunamente il trimmer P1 si regola la soglia di allarme.

R1	=	R2	=	1 MΩ	C3	=	1 nF
R3	=	10 kΩ	G1 ÷ G4	=	IC1	=	CD4093B
P1	=	100 kΩ	trimmer	D1 ÷ D3	=	1N4148	
C1	=	100 μF	16V el.	CP1	=	cialda piezo	
C2	=	1 μF	16V el.	S1	=	interruttore	

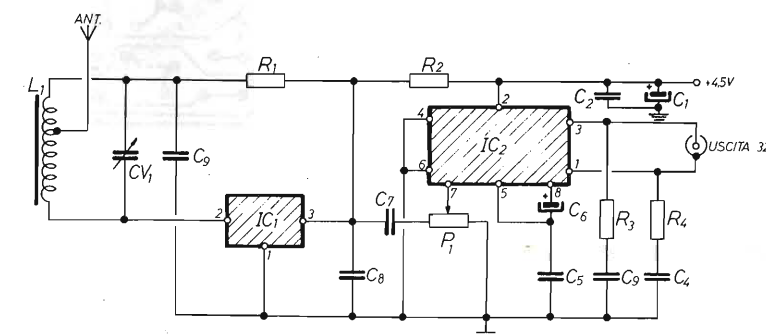


11) Micro mini ricevitore

R1	=	120 kΩ		
R2	=	8.2 kΩ		
R3	=	R4	=	5.6 Ω
P1	=	22 kΩ	pot. lin.	
C1	=	47 μF	6V el.	
C2 ÷ C4 e C7	=	C8	=	100 nF
C5	=	10 nF		
C6	=	10 μF	6V el.	
C9	=	33 nF		
CV1	=	470 pF	variabile	
IC1	=	2N414		
IC2	=	TDA2822M		

L1 = su barretta di ferrite avvolgere 40-50 spire serrate di filo Ø0.25 smaltato.

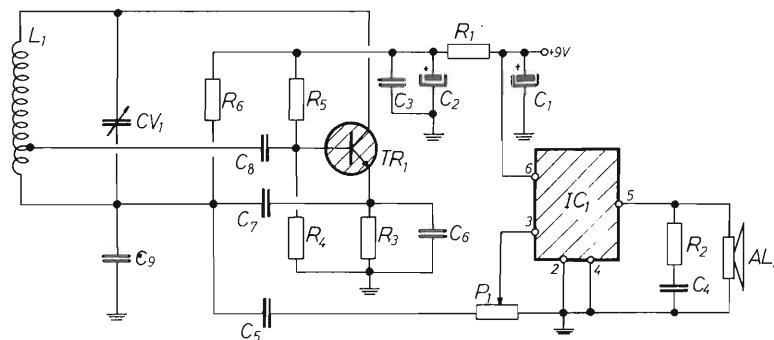
* Il circuito non necessita di taratura.



12) Ricevitore a superreazione VHF 120/160 MHz ottimo con componenti di recupero!

Semplice ricevitore per le VHF a superreazione ottimo per l'ascolto di emittenti radioamatoriali sui 2 metri, ponti civili e trasmissioni aeronautiche. Non necessita di taratura e se realizzato su stampato (tenere il più corto possibile le connessioni) la bobina può essere realizzata su rame; oppure con filo smaltato o argentato da 1 mm di diametro.

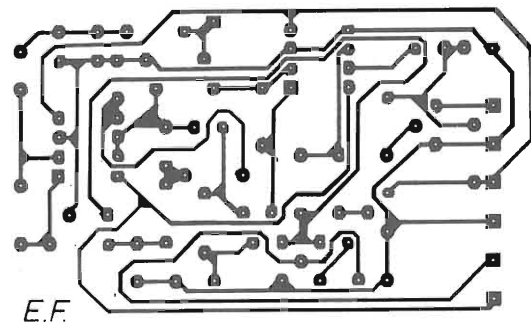
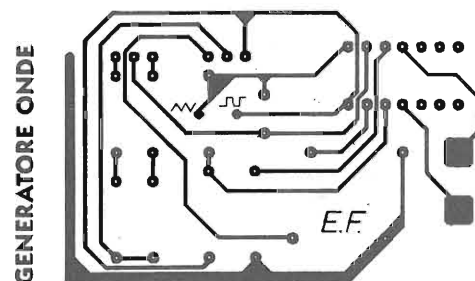
R1	=	12 Ω	1/4W	
R2	=	1 Ω	1/4W	
R3	=	470 Ω	1/4W	
R4	=	2.7 kΩ	1/4W	
R5	=	22 kΩ	1/4W	
R6	=	820 Ω	1/4W	
P1	=	10 kΩ	trimmer o pot.	
C1	=	100 μF	10V el.	
C2	=	47 μF	10V el.	
C3	=	C4	=	100 nF
C5	=	1 μF	poli	
C6	=	2.7 nF	cer.	



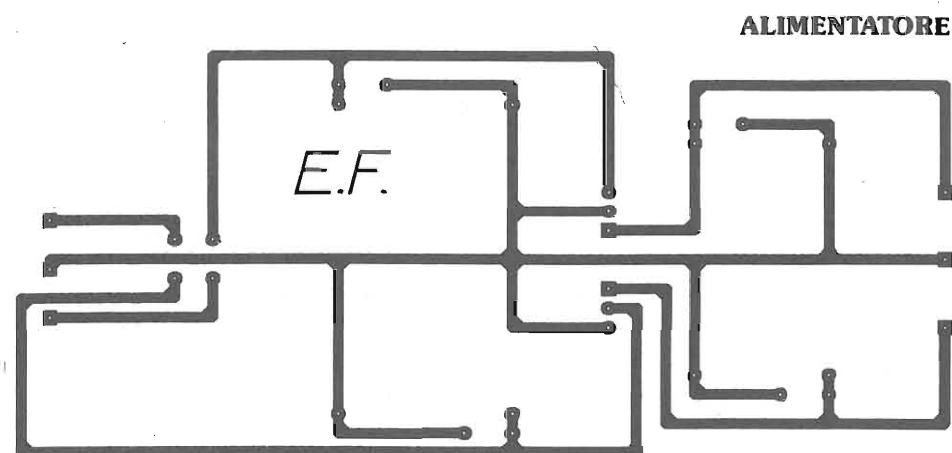
C7 = C8 = C9 = 2.2 nF cer.
 CV1 = cond. variabile da 15 pF
 L1 = bobina stampata quadrata con pista di spessore
 1 mm dimensioni 2.5 cm x 2.5 cm presa a 1.5

cm dal lato verso C9
 TR1 = transistor germanio NPN per AF
 IC1 = LM386N8
 AL1 = 32 Ω 1/2W

In un Master unico
 i circuiti stampati
 di tutti gli articoli



FILTRO FAX



Lafayette Boston

40 canali in AM-FM



OMOLOGATO
 P.T.

Il più solido
 e funzionale con "S Meter" verticale

Apparato sintetizzato di linea moderna e funzionale. Si caratterizza per avere lo strumento indicatore del segnale ricevuto e della potenza relativa trasmessa posizionato verticalmente. Sul lato sinistro in alto alcune levette selettriche predispongono in modo operativo: PA/CB, NB/ON-OFF, AM/FM. Il circuito N.B. è indispensabile quando, nella ricezione AM, vi è l'interferenza impulsiva. I comandi inferiori: VOL. SQL e TONE sono di funzionamento usuale; con il Tone in particolare si può variare la risposta audio. In trasmissione il livello di modulazione è automatico. Fornito completo di microfono e staffa veicolare di supporto.

Consumo: 250 mA in attesa, minore di 1.5A a pieno volume.
Impedenza di antenna: 50 ohm.
Alimentazione: 13.8V c.c.
Dimensioni dell'apparato:
 130 x 221 x 36 mm.
Peso: 0.86 kg.

CARATTERISTICHE TECNICHE

TRASMETTITORE

Potenza RF: 5 W max con 13.8V di alimentazione.
Tipo di emissione: 6A3 (AM); F3E (FM).
Soppressione di spurie ed armoniche: secondo le disposizioni di legge.
Modulazione: AM, 90% max.
Deviazione FM: ± 1.5 KHz tipico.
Gamma di frequenza: 26.965 - 27.405 KHz

RICEVITORE

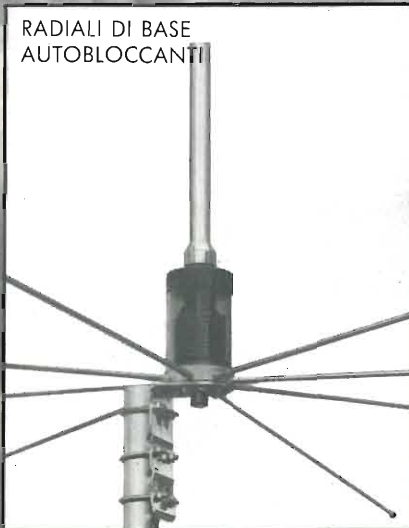
Configurazione: a doppia conversione.
Valore di media frequenza: 10.695 MHz; 455 KHz.
Determinazione della frequenza: mediante PLL.
Sensibilità: 1 μ V per 10 dB S/D.
Portata dello Squelch (silenzamento): 1 mV.
Selettività: 60 dB a ± 10 KHz.
Reiezione immagini: 60 dB.
Livello di uscita audio: 2.5 W max su 8 Ω .

In vendita da
marcucci
 Il supermercato dell'elettronica
 Via F.lli Bronzetti, 37 - Milano
 Tel. 7386051

Lafayette
marcucci S.p.A.

ALTA POTENZA NEL TUO CB

RADIALI DI BASE
AUTOBLOCCANTI



PUNTA
HI PERFORMANCE



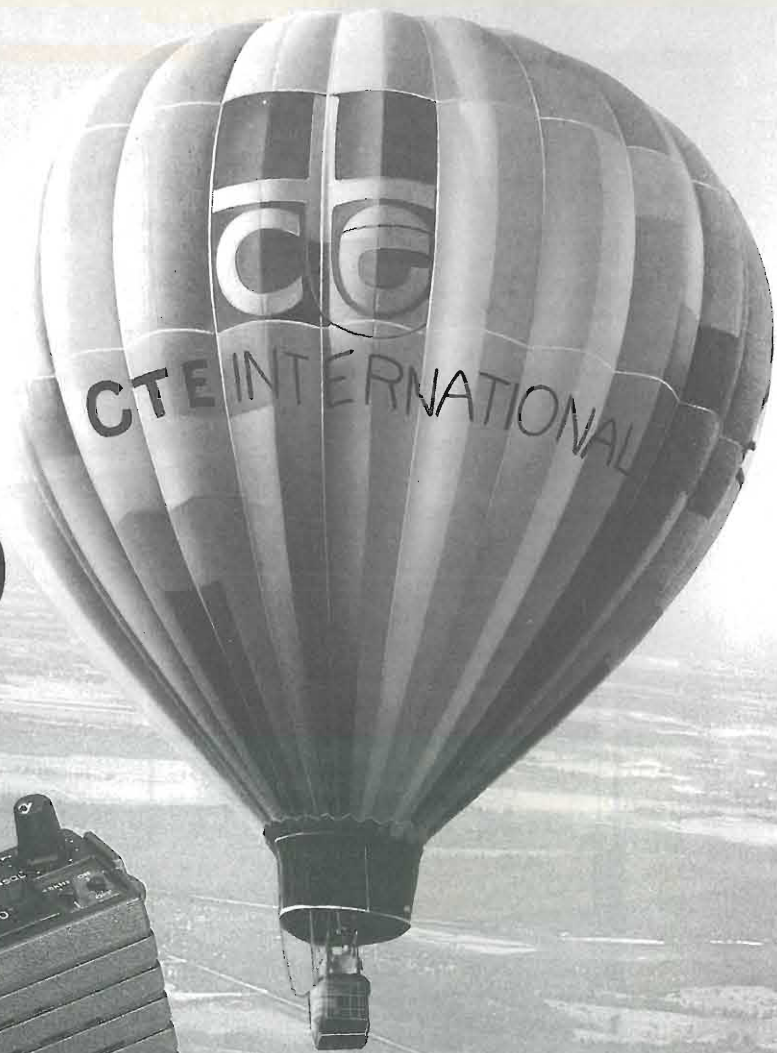
SPECTRUM 200

ANTENNA DA
FREQUENZA: $5/8 \lambda$ 25 - 29 MHz
IMPEDENZA: 50 OHm
VSWR 1,2: 1
GUADAGNO 6,8 dB
POTENZA MAX: 2500 W
LUNGHEZZA: m. 6,20
PESO: 5 Kg.
PUNTA HI PERFORMANCE
E RADIALI DI BASE
AUTOBLOCCANTI

CT 1600

RICETRASMETTITORE
PORTATILE
VHF
— 144 MHz
800 CH

UFF. VENDITE DI MILANO
Viale BACCHIGLIONE 20/A (cortile interno)
tel. 02/537932



CARATTERISTICHE
• Potenza d'uscita 1,5 Watt mi-
nimi • Possibilità di 800 Cana-
li (142 ÷ 149 MHz) • Batterie ri-
caricabili • Caricabatterie • In-
teruttore alta e bassa poten-
za per il prolungamento della
vita della batterie • Tutti i con-
trolli nella parte superiore
Shift ± 600 KHz per l'aggan-
cio dei ponti • Canalizzazione
di 5 KHz • Prese jack per mi-
crofono ed altoparlante sup-
plementare • Antenna carica-
ta (180 mm) • Interruttore
ON/OFF • Auricolare incluso •
Supporto per l'attacco a cintu-
ra e cinghietta per il trasporto

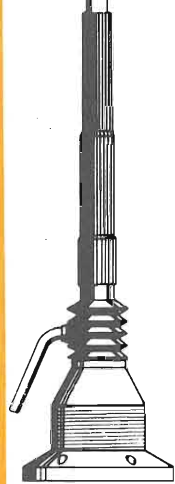
cte
INTERNATIONAL

42100 Reggio Emilia -
Via R. Sevardi, 7
(Zona Ind. Mancasale)
Tel. 0522/47441 (ric.)
Telex 530156 CTE
Fax 47448

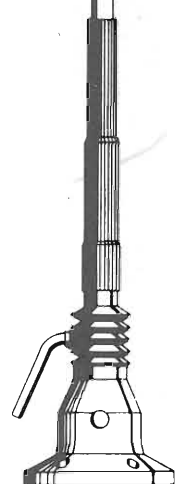
CTE INTERNATIONAL

42100 Reggio Emilia - Via R. Sevardi, 7 Zona Industriale Mancasale (Italy)
Tel. (0522) 47441 (8 linee r.a.) - Telex 530156 CTE I - fax 47448

**SIGMA
ANTENNE**

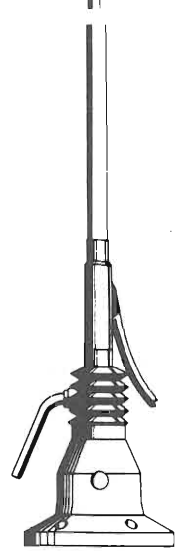


NAUTICA 50 W



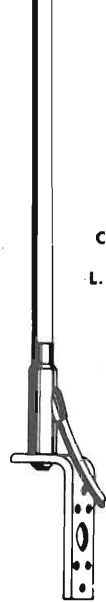
NAUTICA 200 W

Antenna ad alto rendimento, per imbarcazioni, in legno o Fiberglass.
Frequenza 27 MHz
Impedenza 52 Ohm.
SWR: 1,2 centro banda. Antenna 1/2 lunghezza d'onda.
Bobina di carico a distribuzione omogenea (Brevetto SIGMA), stilo alto cm 19C circa, realizzato in vetroresina epossidica.



MARINA 160

Frequenza 156-162 MHz
Impedenza 50 Ohm
Potenza applicabile 100 W
V.S.W.R. 1-1 : 1-1-5 : 1
Guadagno 3db (su Ground plane 1/4 d'onda).
Altezza cm. 140
Peso gr. 150
Cavo mt. 0.30 RG-58U



MARINA 160 T. ALBERO

Stesse caratteristiche elettriche della Marina 160 VHF, ma corredata di supporto in acciaio inox per il montaggio a testa d'albero.

CATALOGO A RICHIESTA
INVIANDO
L. 1.000 IN FRANCOBOLLI

SIGMA ANTENNE di E. FERRARI
46047 S. ANTONIO MANTOVA - via Leopardi, 33 - tel. (0376) 398667

PER LE TUE ESCURSIONI



RICETRASMETTITORE
FISSO - PORTATILE CB
MIDLAND
MOD. 77/800
OMOLOGATO 40 CH

dte
INTERNATIONAL

42100 Reggio Emilia - Italy
Via R. Sevardi, 7
(Zona Ind. Mancasale)
Tel. 0522/47441 (ric. aut.)
Telex 530156 CTE I
Cod. ATAR

HARVER PRENDE LA PAROLA

Harver CB 240, il ricetrasmittitore mobile-veicolare della nuova linea Harver, è attualissimo, pratico, efficiente, bello da vedere. Dispone di tutte le caratteristiche funzionali essenziali per l'appassionato di ricetrasmittente. Semplice e affidabile, offre la possibilità di comunicare in AM o FM su 40 canali, con controllo PLL sintetizzato. Il display con indicatori digitali rende facile e immediato il controllo di tutte le funzioni: a colpo d'occhio, dà la segnalazione dei dati di ricezione, trasmissione, potenza, canale. La parte frontale si illumina completamente, per consentire un utilizzo ottimale anche durante le ore notturne. Il limitatore automatico ha il

vantaggio di sopprimere i disturbi del motore a scoppio, per ricevere e trasmettere senza problemi anche in auto. Potenza di uscita 4 W (nominali).

Harver CB 240 è l'ideale da tenere in casa o in ufficio, da montare in auto, sulla barca o sul camion: sempre pronto a prendere la parola, per lavoro o per divertimento!

Distributore esclusivo

DITRON
elettronica s.p.a.

Viale Certosa, 138 - 20156 Milano
Tel. 02 3028.1 - Fax: 02 3028223
Telex: 332805 DITRON I



HARVER NUOVE FORME DI COMUNICAZIONE