o Elettron

N. 5 - Maggio 1975 L. 700

NOVITA' SOUND

PER CHI COMINCIA **Fotorelais**

Clackson elettronico



Supertester 680 🏲 /

II SERIE CON CIRCUITO RIBALTABILE!! Brevetti Internazionali Sensibilità

STRUMENTO A NUCLEO MAGNETICO schermato contro i campi magnetici esterni!!! Tutti i circuiti Voltmetrici e amperometrici di questo nuovissimo modello 680 R montano RESISTENZE À STRATO METALLICO di altissima stabilità con la PRECISIONE ECCEZIONALE DELLO 0,5%!! IN QUESTA NUOVA SERIE IL CIRCUITO STAMPATO PUÒ ESSERE RIBALTATO SENZA ALCUNA

DISSALDATURA E CIÓ PER FACILITARE L'EVENTUALE SOSTITUZIONE DI QUALSIASI COMPONENTE!



Record di ampiezza del quadrante e minimo ingombro!(mm. 128x95x32) Record di precisione e stabilità di taratura!(1% in C.C. - 2% in C.A.!) Record di semplicità, facilità di impiego e rapidità di lettura! Record di robustezza, compattezza e leggerezza! (300 grammi) Record di accessori supplementari e complementari! (vedi sotto) $oldsymbol{\mathcal{R}}$ ecord di protezioni, prestazioni e numero di portate!

10 CAMPI DI MISURA PORTATE

00 μA a 5 Amp. decimo di ohm a OMMS. 6 portate: da 1 decimo 100 Megaohms. Rivelatore di REATTANZA: 1 portata: da 0 a 10 Megachms. 6 portate: da 0 a 500 pF - da CAPACITA': - da 0 a OF THE CONTROL OF THE

Inoltre vi è la possibilità di estendere ancora maggiormente le prestazioni del Supertester 680 R con accessori appositamente progettati dalla I.C.E. con accessori appositamente progettati dana i.o.c. Vedi illustrazioni e descrizioni più sotto riportate. Circuito elettrico con speciale dispositivo per la compensazione degli errori dovuti agli sbalzi di temperatura

Temperatura. Speciale bobina mobile studiata per un pronto smorzamento dell'indice e quindi una rapida lettura. Limitatore statico che permette allo strumento indicatore ed al raddrizzatore a lui accoppiato, di poter sopportare sovraccarichi accidentali od erronei anche sulla lui control control dell'accidentali con control dell'accidentali control mille volte superiori alla portata scelta!!!

ALV BY "I.C.E., INDUSTRIA COSTRUZ. 30 SO 120 William In In In In LOW & 500 LOW S = 20.000 MOO. 680 R-PATENTED 0 9 6 6 50 V 500 uA 500mA= 5A= Ωx1000 ากกิดเ Ω Qx1 Ωx10 $\Omega x 100$ REG

IL TESTER PER I TECNICI VERAMENTE ESIGENTI!!!

Strumento antiurto con speciali sospensioni elastiche. Fusibile, con cento ricambi, a protezione errate inserzioni di tensioni dirette sul circuito ohmetrico.
Il marchio «I.C.E.» è garanzia di superiorità ed avanguardia assoluta ed indiscussa nella progettazione e costruzione degli analizzatori più completi e perfetti. PREZZO SPECIALE propagandistico L. 14.850 franco nostro stabilimento completo di puntali, pila e manuale d'istruzione. Per pagamenti all'ordine, od alla consegna, omaggio del relativo astuccio antiuroto el antiuroto di antiuro di antiuroto di antiuroto

ACCESSORI SUPPLEMENTARI DA USARSI UNITAMENTE AI NOSTRI "SUPERTESTER 680"



PROVA TRANSISTORS E PROVA DIODI

M O D. 662 I.C.E.

MUU. Bez I. C.E.
Esso può eseguire tutu
te le seguenti misure: lcbo (lco) - lebo
(leo) - lceo - lces
lcer - Vce's at - Vbe
hFE (ß) per i TRANSISTORS e Vf - Ir
per i diodi. Minimo peso: 250 gr. Minimo ingombro: 128 x 85 x 30 mm. Prezzo L. 8.200 completo di astuccio olla - puntali e manuale di istruzione,



VOLTMETRO ELETTRONICO con transistori a effetto di campo (FET) MOD. I.C.E. 660-Resistenza d'ingresso = 11 Mohm - Tensione C.C.: da 100 mV. a 1000 V. - Tensione picco-picco: da 2,5 V. a

1000 V. - Ohmetro: da 10 Kohm a 10000 Mohm - Impedenza d'ingresso P.P = 1,6 Mohm con circa 10 pF in parallelo - Puntale schermato con commutatore incorporato per le seguenti commutazioni: V-C.C.; V-picco-picco; Ohm. Circuito elettronico con doppio stadio differenziale. - Prezzo netto propagandistico L. 14.850 pila - puntali e manuale di istruzione. Completo di puntali - pila e manuale di istruzione.



TORE I.C.E. MOD. 616 per misure amperometriché

in C.A. Misure eseguibili: 250 mA. - 1-5-25-50 e 100 Amp. C.A. - Dimensioni 60 x x 70 x 30 mm. - Peso 200 gr. Prezzo netto L. 4.800 com-

Amperclamp

per misure amperometriche immediate in C.A. senza interrompere circuiti da esaminare 7 portate: 250 mA. 2,5-10-25-100-250 500 Amp. C.A. - Peso:

solo 290 grammi. Tascabile! - Prezzo L. 9.400 completo di astuccio, istrupleto di astuccio e istruzioni. I zioni e riduttore a spina Mod. 29.

PUNTALE PER ALTE TENSIONI MOD. 18 I.C.E. (25000 V. C.C.)



Prezzo netto: L. 3.600

LUXMETRO MOD. 24 I.C.E. a due scale da 2 a 200 Lux e da 200 a 20.000 Lux. Ottimo pure come esposimetro!!



SONDA PROVA TEMPERATURA istantanea a due scale:

da — 50 a + 40 ℃ e da + 30 a + 200 ℃

Prezzo netto: L. 8.200

SHUNTS SUPPLEMENTARI (100 mV.) MOD. 32 I.C.E. per portate amperometriche: 25-50 e 100 Amp. C.C.



Prezzo netto: L. 2.900 cad.

OGNI STRUMENTO I.C.E. È GARANTITO. RICHIEDERE CATALOGHI GRATUITI A:



RUTILIA 20141 MILANO - TEL. 531.554/5/6



ROSMETRO IL PRIMO ITALIANO Mod. 27/7000



WATTMETRO
Potenza 10-100-100 W
Freq. 8 ÷ 50 MHz
Mod. 27/1000



AMPLIFICATORE LINEARE
NUOVO « JUMBO ARISTOCRAT »
AM 300 W - SSB 600
Preamplificatore d'antenna
—Accordatore di ROS



AMPLIFICATORE LINEARE « COLIBRI' » DA MOBILE 30 W SSB 60 W



AMPLIFICATORE LINEARE « SPEEDY RF100 » AM 70 W SSB 140 con accordatore di ROS



Via Valli, 16 - 42011 BAGNOLO IN PIANO (RE) telefono 0522/61397



AMPLIFICATORI COMPONENTI **ELETTRONICI INTEGRATI**

Viale E. Martini, 9 - 20139 MILANO - Tel. 53.92.378 Via Avezzana, 1 - Tel. 53.90.335

CONDENSATOR		B80-C2200/3200	900	COMPACT connect	to C/60			550
ELETTROLITICI		B120-C2200	1000	COMPACT casset	The state of the s		L.	
TIPO	LIRE	B80-C7000/9000	1800	A STATE OF THE STA			-	000
1 mF 12 V 1 mF 25 V	60 70	B100 A 30 B120-C7000	3500 2000	regolabili:	con protezio	ne elettronica ancircu	ito	
1 mF 50 V	90	B200 A 30 valanga	2000	da 6 a 30 V e da 5	00 m A a 2 A			8.500
2 mF 100 V	100	controllata	6000	da 6 a 30 V e da 5				10.500
2,2 mF 16 V	60	B200-C2200	1400	The state of the s		6-7,5-9-12 V per man-	1	
2,2 mF 25 V 4,7 mF 12 V	70	B400-C1500	650	gianastri mangia				2.400
4,7 mF 12 V 4,7 mF 25 V	60 80	B400-C2200 B600-C2200	1500				٠.	2.400
4,7 mF 50 V	80	B100-C5000	1800 1500	Geloso, Castelli,	cerrazione e	registrazione Lesa,		2.000
8 mF 350 V	160	B200-C5000	1500			а сорріа		
5 mF 350 V	160	B100-C10000	2800	TESTINE K 7 la				3.000
10 mF 12 V	60	B200-C20000	3000	MICROFONI K 7			L.	2.000
10 mF 25 V 10 mF 63 V	80 100	REGOLATORI		POTENZIOMETRI	perno lungo	4 o 6 cm e vari	L.	200
22 mF 16 V	60	E STABILIZZATORI	1,5 A	POTENZIOMETRI	con interruti	tore	L.	230
22 mF 25 V	90	LM340K5	2600	POTENZIOMETRI	micron senz	a interruttore	L.	200
32 mF 16 V	70	LM340K12	2600	POTENZIOMETRI			L.	220
32 mF 50 V	90	LM340K15	2600	POTENZIOMETRI	micromianon	COR Interruttore	L.	120
32 mF 350 V	300	LM340K18	2600				٠.	120
32 + 32 mF 350 V 50 mF 12 V	450 80	LM340K4	2600	TRASFORMATORI				
50 mF 12 V	100	DISPLAY E LED		600 mA primario	220 secondari	io 6 V o 7,5 V o 9 V		
50 mF 50 V	130	TIPO	LIRE	o 12 V	200 V 2225 - 1	ania 0 - 40 M	L.	1.100
50 mF 350 V	400	Led bianchi e rossi Led verdi	400 800	1 A primario	220 V second	ario 9 e 13 V ario 12 V o 16 V o 23 V	Ļ.	1.600
50 + 50 mF 350 V	650	Led blanchi	800	800 mA primario	220 V second	ario 75 ± 75 V	Ľ.	
100 mF 16 V	100	FND70	2000	2 A primario	220 V second	ario 30 V o 36 V		3.000
100 mF 25 V 100 mF 50 V	120	FND500	3500	3 A primario	220 V second	ario 12 V o 18 V o 24 V	Ĩ.	3.000
100 mF 350 V	145 650	DL707 (con schema)	3000	3 A primario 2	220 V seconda	ario 12+12 V o		
100 + 100 mF 350 V	900	CONTRAVES		15+15 V	000 1/		L.	3.000
200 mF 12 V	120	TIPO	LIRE	4 A primario	220 V secon	ndario 15+15 V o		
200 mF 25 V	160	Decimali Binari	1800 1800	24+24 V			١.,	6.000
200 mF 50 V	200	Spallette	200	OFFERTE RESISTI	ENZE, TRIMI	MER, STAGNO,		
220 mF 12 V	120	Aste filettate con dad	di 150	CONDENSATORI				
220 mF 25 V 250 mF 12 V	160	TRASFORMATOR	1	Busta 100 resiste	nze miste		L.	500
250 mF 25 V	130 160	TIPO	LIRE	Busta 10 trimmer			L.	600
250 mF 50 V	180		15.000	Busta 50 condens	atori elettro	litici	L.	1.400
300 mF 16 V	140		15.000	Busta 100 conden	satori elettr	olitici		2.500
320 mF 16 V	150		15.000	Busta 100 condens	satori pF		L.	1.500
400 mF 25 V	180		17.000	Busta 5 condens	atori elettro	litici a vitone,		
470 mF 16 V 500 mF 12 V	130	AMPLIFICATORI	LIRE	baionetta 2 o 3	capacità		L.	1.200
500 mF 12 V 500 mF 25 V	140 190	Da 1,2 W a 9 V	LINE	Busta 30 potenzio	metri doppi	e semplici e		
500 mF 50 V	260	con SN7601	1500	con interruttore			L.	2.200
640 mF 25 V	220	Da 2 W a 9 V		Busta 30 gr. stag			L.	260
1000 mF 16 V	250	con TAA611B testina		Rocchetto stagno	1 Kg. a 63°	/o		5.600
1000 mF 25 V	350	magnetica	1900	Cuffie stereo 8 o	hm 500 mW			6.000
1000 mF 50 V 1000 mF 70 V	500	Da 4 W a 12 V con TAA611C testina		Microrelais Sieme	ens e Iskra	a 2 scambi	L.	1.600
1000 mF 100 V	480 850	magnetica	2500	Microrelais Sieme	ns e Iskra a	4 scambi	L.	1.700
2000 mF 16 V	350	Da 6 W 18 V	4500	Zoccoli per micro	relais a 2 so	cambi e a 4 scambi	L.	280
2000 mF 25 V	450	Da 30 W 30/35 V	15000	Molla per microre	lais per i du	ue tipi	L.	40
2000 mF 50 V	1300		senza	ZOCCOLI per integr	ati a 14 e 1	6 piedini Dual-in-line		280
2000 mF 100 V	1300	preamplificatore	21000	SFD 70				3.000
3000 mF 16 V	400	Da 25+25 36/40 V cor		LED			L.	400
3000 mF 25: V 3000 mF 50 V	500 800	preamplificatore Da 5+5 16 V complet	30000	8 A 200 V	4050	1000	-	V-0-3
1000 mF 25 V	750	alimentatore escluso	.o ui	8 A 300 V	1050 1200	TRIAC		
1000 mF 50 V	1200	trasformatore	12000	6,5 A 400 V	1400	TIPO		LIRE
000 mF 40 V	850	Da 3 W a blocchetto	11/2/11	8 A 400 V	1500	1 A 400 V 4,5 A 400 V		800
000 mF 50 V	1200	per auto	2100	6,5 A 600 V	1600	6.5 A 400 V		1200 1500
00+100+50+25 mF		Alimentatore per ampl		8 A 600 V	1800	6 A 600 V		1800
300 V	1100	tore 25+25 W stabili: a 12 e 36 V		10 A 400 V	1700	10 A 500 V		1800
RADDRIZZATORI TIPO	LIRE		13000	10 A 600 V 10 A 800 V	1900	10 A 400 V		1600
30-C250	220		2800	10 A 800 V 25 A 400 V	2500 4800	10 A 600 V		2200
30-C300	240	S C R		25 A 600 V	6300	15 A 400 V		3100
30-C400	260		LIRE	35 A 600 V	7000	15 A 600 V 25 A 400 V		3600
30-C750	350	1 A 100 V	500	50 A 500 V	9000	25 A 400 V 25 A 600 V		14000
330-C1200	450	1,5 A 100 V	600	90 A 600 V	29000	40 A 400 V		15500 34000
40-C1000	400	1,5 A 200 V	700	120 A 600 V	46000	40 A 600 V		39000
340-C2200/3200	750	2,2 A 200 V 3,3 A 400 V	850	240 A 1000 V	64000	100 A 600 V		55000
160-C7500						100 1 000 11		
860-C7500 80-C1000	1600 450	8 A 100 V	950 950	340 A 400 V 340 A 600 V	54000 65000	100 A 800 V 100 A 1000 V		60000 68000

ATTENZIONE:

Al fine di evitare disguidi nell'evasione degli ordini, si prega di scrivere in stampatello nome ed indirizzo del committente, città e C.A.P., in calce all'ordine.

Non si accettano ordinazioni inferiori a L. 4.000; escluse le spese di spedizione.

Richiedere qualsiasi materiale elettronico, anche se non pubblicato nella presente pagina.

PREZZI SPECIALI PER INDUSTRIE - Forniamo qualsiasi preventivo, dietro versamento anticipato di L. 1.000.

CONDIZIONI DI PAGAMENTO:

a) invio, anticipato a mezzo assegno circolare o vaglia postale dell'importo globale dell'ordine, maggiorato delle spese postali di un minimo di L. 600 per C.S.V. e L. 1000, per pacchi postali.
b) contrassegno con le spese incluse nell'importo dell'ordine.

1			The same
H	H	-	nden
		-	4.5.6.6

CIRCUITI INTEGRATI

	npr	n		TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	SN76533	2000	TIPO	LIRE
	A IN IT	Mark Fredhold				SN7453	500	TAA121	2000	TBA311	2000
110 111 111	Managa	700		SN7405	500		600	TAA310	2000	TBA400	2000
		AND REAL PROPERTY.		SN7406	800	SN7454	600	TAA320	1400	TBA440	2000
				SN7407	800	SN7460		TAA350	1600	TBA520	2000
				SN7408	500	SN7473	1100	TAA435	1800	TBA530	2000
		TIDO	LIRE	SN7410	320	SN7474		TAA450	2000	TBA540	2000
UNIGIUN	NZIONI	TIPO		SN7413	800	SN7475	1100	TAA550	700		
TIPO	LIRE	μ Α711	1200	SN7415	500	SN7476	1000	TAA570	1800	TBA550	2000
2N1671	3000	μ A723	1000	SN7494	1300	SN7481	2000	TAA611	1000	TBA560	2000
2N2646	700	μ A741	850	SN7416	800	SN7483	2000	TAA611B	1200	TBA641	2000
2N2647	900	uA747	2000	SN7417	700	SN7484	2000	TAA611C	1600	TBA716	2000
2N4870	700	μΑ748	900	SN7420	320	SN7485	1600	TAA621	1600	TBA720	2000
2N4871	700	µA7824	1800	SN7425	500	SN7486	1800		2000	TBA750	2000
2114071	100	L129	1600	SN7430	320	SN7489	8000	TAA630 TAA640	2000	TBA780	1600
		L130	1600	SN7432	800	SN7490	1000		1600	TBA790	1800
CIRC	UITI	L131	1600	SN7437	900	SN7492	1200	TAA661A		TBA800	1800
INTEG	RATI	SG555	1300	SN7440	500	SN7493	1300	TAA661B TAA710	1600 2000	TBA810	1800
TIPO	LIRE	SG556	1600	SN7441	1100	SN7495	1200	TAA761	1800	TBA810S	2000
CA3018	1700	SN166848	2000	SN74141	1200	SN7496	2000			TBA820	1700
CA3016	1500	SN166861	2000	SN7442	1200	SN74154	2700	TAA861	2000	TBA950	2000
CA3045	1700	SN166862	2000	SN7443	1500	SN74181	2500	TB625A	1600	TCA240	2400
CA3065	4500	SN7400	320	SN7444	1600	SN74191	2200	TB625B	1600	TCA440	2400
	4500	SN7401	500	SN7445	2400	SN74192	2200	TB625C	1600	TCA511	2.200
CA3052		SN74H00	600	SN7446	2000	SN74193	2400	TBA120	1200	TCA610	900
CA3085	3200		320	SN7447	1900	SN74544	2100	TBA221	2000	TCA830	1600
CA3090	3500	SN7402		SN7447	1900	SN74150	2800	TBA231	1800	TCA910	950
μΑ702	1400	SN74H02	600	SN7446 SN7450	500	SN76001	1800	TBA240	2000	TDA440	2000
μΑ703	850	SN7403	500		500	SN76013	2000	TBA261	1700	9368	3200
μ Α709	700	SN7404	500	SN7451	300	91410013	2000	TBA271	600	1 0000	320

VALVOLE

TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	TIPO	LIRE :	TIPO	LIRE
	800	ECL85	950	OA2	1600	PL508	2200	6AN8	1100	12BA6	650
EAA91			950	PABC80	720	PL509	3000	6AL5	800	12BE6	650
DY51	800	ECL86	650	PC86	900	PY81	700	6AX5	730	12AT6	650
DY87	800	EF80	850	PC88	950	PY82	750	6BA6	650	12AU6	850
DY802	800	EF83	650	PC92	650	PY83	780	6BE6	650	12AV6	650
EABC80	730	EF85		PC97	850	PY88	800	6BQ6	1600	12AJ8	750
EC86	900	EF86	850	PC900	900	PY500	2200	6BQ7	850	12DQ6	1600
EC88	900	EF89	700	PCC84	800	UBC81	800	6EB8	900	12ET1	800
EC92	750	EF93	650	PCC85	750	UCH42	1000	6EM5	850	17DQ6	1600
EC97	850	EF94	650		900	UCH81	800	6ET1	700	25AX4	800
EC900	950	EF97	900	PCC88	900	UBF89	800	6CB6	700	25DQ6	1600
ECC81	800	EF98	900	PCC189	900	UCC85	750	6CS6	-750	25F11	900
ECC82	700	EF183	670	PCF80	200	UCL81	900	6BZ6	800	35D5	750
ECC83	700	EF184	670	PCF82	900	UCL82	950	6BZ7	700	35X4	700
ECC84	800	EL34	3000	PCF200	950			6F60	700	50D5	700
ECC85	700	EL36	1800	PCF201	950	UL41	1000		900	50B5	700
ECC88	900	EL81	900	PCF801	900	UL84	900	6SN7	750	50B3	800
ECC97	750	EL83	900	PCF802	900	EBC41	1000	6T8	800	25E2	900
ECC189	900	EL84	800	PCF805	950	UY85	800	6TD34		80	1200
ECC808	900	EL90	800	PCH200	900	1B3	800	6TP3	850	807	2000
ECF80	900	EL95	800	PCL82	900	1X2B	800	6TP4	700		1200
ECF82	830	EL503	2000	PCL84	850	5U4	850	6TP24	700	GZ34	
ECF83	850	EL504	1600	PCL86	900	5X4	730	6U6	700	GY501	2500
ECF86	900	EM81	900	PCL805	950	5Y3	730	6V6	1000	ORP31	2000
ECF801	900	EM84	900	PFL200	1150	6X4	700	6CG7	850	E83CC	1600
ECH43	900	EM87	1000	PL36	1600	6AX4	800	6CG8	850	E86C	2000
ECH81	750	EY81	750	PL81	1000	6AF4	1000	6CG9	900	E88C	2000
ECH83	850	EY83	750	PL82	1000	6AQ5	720	12CG7	900	E88CC	2000
ECH84	850	EY86	750	PL83	1000	6AT6	720	6DT6	700	EL80F	2500
ECH200	900	EY87	800	PL84	850	6AU6	720	25BQ6	1700	EC8010	2500
ECL80	900	EY88	800	PL95	950	6AU8	850	6DQ6	1700	EC8100	2500
ECL82	900	EZ80	650	PL504	1600	6AW6	750	7TP29	900	EC8100	2500
ECL82	850	EZ81	700	PL802	1050	6AW8	900	9EA8	800	E288CC	3000



segue SE	MIC	OND	UTI	ORI
----------	-----	-----	-----	-----

TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	TIPO	LIRE	1 TIPO	LIRE	I TIPO	LIRE	TIPO	LIRE
AC191	220	BC113	200	BC328	230	BF155	450	BSX51	300	2N1987	450
AC192 AC193	220 240	BC114	200	BC337	230	BF156	500	BU100	1500	2N2048	500
AC194	240	BC115 BC116	220 220	BC340 BC341	350 400	BF157 BF158	500 320	BU102 BU104	2000 2000	2N2160	2000
AC193K	300	BC117	350	BC348	250	BF159	320	BU105	4000	2N2188 2N2218	500 400
AC194K	300	BC118	220	BC360	400	BF160	220	BU106	2000	2N2219	400
AD130 AD139	700 650	BC119 BC120	320 330	BC361	400	BF161	400	BU107	2000	2N2222	300
AD142	650	BC120	600	BC384 BC395	300 220	BF162 BF163	230 230	BU108 BU109	4000 2000	2N2284 2N2904	380
AD143	650	BC125	300	BC396	220	BF164	230	BU111	1800	2N2905	320 360
AD145	750	BC126	300	BC429	400	BF166	450	BU114	1800	2N2906	250
AD148 AD149	650 650	BC134 BC135	220 220	BC430	500	BF167	350	BU120	2000	2N2907	300
AD150	650	BC136	350	BC440 BC441	400 400	BF169 BF173	350 350	BU122 BU125	1800 1000	2N2955 2N3019	1500 500
AD161	500	BC137	350	BC460	500	BF174	400	BU126	2000	2N3020	500
AD162 AD262	600	BC138	350	BC461	500	BF176	240	BU128	2000	2N3053	600
AD262 AD263	600 600	BC139 BC140	350 350	BC537 BC538	230 230	BF177	350	BU133 BUY46	2200	2N3054	900
AF102	450	BC141	350	BC595	230	BF178 BF179	350 400	BUY48	900 1200	2N3055 2N3061	900 500
AF105	400	BC142	350	BCY56	320	BF180	550	OC44	400	2N3232	1000
AF106 AF109	350 360	BC143 BC144	350	BCY58	320	BF181	550	OC45	400	2N3300	600
AF114	300	BC144	350 400	BCY59 BCY71	320 320	BF182 BF184	600 350	OC70 OC71	220 220	2N3375 2N3391	5800
AF115	300	BC147	200	BCY72	320	BF185	350	OC72	220	2N3391 2N3442	220 2700
AF116	300	BC148	200	BCY77	320	BF186	350	OC74	240	2N3502	400
AF117 AF118	300 500	BC149 BC153	200 220	BCY78	320	BF194	220	OC75	220	2N3702	250
AF121	300	BC154	220	BCY79 BD106	320 1200	BF195 BF196	220 220	OC76 OC169	220 350	2N3703 2N3705	250
AF124	300	BC157	220	BD107	1200	BF197	230	OC170	350	2N3703	250 2200
AF125	300	BC158	220	BD109	1300	BF198	250	OC171	350	2N3731	2000
AF126 AF127	300 300	BC159 BC160	220 350	BD111 BD112	1050	BF199	250	SFT206	350	2N3741	600
AF134	250	BC160	400	BD113	1050 1050	BF200 BF207	500 330	SFT214 SFT239	1000 650	2N3771 2N3772	2400 2600
AF135	250	BC167	220	BD115	700	EF208	350	SFT241	350	2N3773	4000
AF136	250	BC168	220	BD116	1050	BF222	300	SFT266	1300	2N3790	4000
AF137 AF138	250 250	BC169 BC171	220 220	BD117 BD118	1050 1050	BF232 BF233	500	SFT268	1400	2N3792	4000
AF139	450	BC172	220	BD124	1500	BF234	250 250	SFT307 SFT308	220 220	2N3855 2N3866	240 1300
AF147	300	BC173	220	BD135	500	BF235	250	SFT316	220	2N3925	5100
AF148 AF149	300	BC177	250	BD136	500	BF236	250	SFT320	220	2N4001	500
AF150	300 300	BC178 BC179	250 250	BD137 BD138	500 500	BF237 BF238	250 250	SFT322	220	2N4031	500
AF164	250	BC180	240	BD138	500	BF241	250 250	SFT323 SFT325	220 220	2N4033 2N4134	500 450
AF166	250	BC181	220	BD140	500	BF242	250	SFT337	240	2N4231	800
AF169 AF170	250 250	BC182	220	BD142	900	BF251	350	SFT351	220	2N4241	700
AF171	250	BC183 BC184	220 220	BD157 BD158	600 600	BF254 BF257	260 400	SFT352	220	2N4347	3000
AF172	250	BC187	250	BD159	600	BF258	450 450	SFT353 SFT367	220 300	2N4348 2N4404	3200 600
AF178	500	BC201	700	BD160	1600	BF259	500	SFT373	250	2N4427	1300
AF181 AF185	550 550	BC202 BC203	700 700	BD162	630	BF261	450	SFT377	250	2N4428	3800
AF186	600	BC203	220	BD163 BD175	650 600	BF271 BF272	400 500	2N174 2N270	2200	2N4429	8000
AF200	250	BC205	220	BD176	600	BF273	350	2N301	330 800	2N4441 2N4443	1200 1600
AF201	250	BC206	220	BD177	600	BF274	350	2N371	350	2N4444	2200
AF202 AF239	250 550	BC207 BC208	200 200	BD178	600	BF302	350	2N395	300	2N4904	1300
AF240	550	BC209	200	BD179 BD180	600 600	BF303 BF304	350 350	2N396 2N398	300	2N4912	1000
AF267	1200	BC210	350	BD215	1000	BF305	400	2N407	330 330	2N4924 2N5016	1300 16000
AF279	1200	BC211	350	BD216	1100	BF311	300	2N409	400	2N5131	330
AF280 AF367	1200 1200	BC212 BC213	220 220	BD221 BD224	600 600	BF332	300	2N411	900	2N5132	330
AL102	1000	BC214	220	BD224 BD232	600	BF333 BF344	300 350	2N456 2N482	900	2N5177 2N5320	14000
AL103	1000	BC225	220	BD233	600	BF345	350	2N483	250 230	2N5320 2N5321	650 650
AL112 AL113	900	BC231	350	BD234	600	BF394	350	2N526	300	2N5322	650
ASY26	950 400	BC232 BC237	350 200	BD235 BD236	600 600	BF395	350	2N554	800	2N5323	700
ASY27	450	BC238	200	BD237	600	BF456 BF457	450 500	2N696 2N697	400 400	2N5589 2N5590	13000
ASY28	450	BC239	220	BD238	600	BF458	500	2N699	500	2N5590 2N5649	13000 9000
ASY29 ASY37	450 400	BC250	220	BD239	800	BF459	500	2N706	280	2N5703	16000
ASY46	400	BC251 BC258	200 220	BD240 BD273	800 800	BFY46 BFY50	500	2N707	400	2N5764	15000
ASY48	500	BC267	230	BD274	800	BFY51	500 500	2N708 2N709	300 500	2N5858 2N6122	300 700
ASY75	400	BC268	230	BD281	700	BFY52	500	2N711	500	MJ340	640
ASY77 ASY80	500 500	BC269 BC270	230 230	BD282	700	BFY56	500	2N914	280	MJE3030	1800
ASY81	500	BC286	350 350	BD375 BD378	700 700	BFY57 BFY64	500 500	2N918 2N929	350	MJE3055	900
ASZ15	950	BC287	350	BD433	800	BFY74	500	2N929 2N930	320 320	MJE3771 TIP3055	2200 1000
ASZ16 ASZ17	950 950	BC288	600	BD434	800	BFY90	1200	2N1038	750	TIP31	800
ASZ18	950	BC297 BC300	230 400	BD437 BD461	600	BFW10	1400	2N1100	5000	TIP32	800
AU106	1900	BC301	400	BD461 BD462	700 700	BFW11 BFW16	1400 1500	2N1226 2N1304	350	TIP33	1000
AU107	1300	BC302	400	BD663	800	BFW30	1400	2N1304 2N1305	400 400	TIP34 40260	1000 1000
AU108 AU110	1300	BC303	400	BD664	700	BFX17	1200	2N1307	450	40261	1000
AU110 AU111	1500 2000	BC304 BC307	400 220	BDY19 BDY20	1000	BFX34	450	2N1308	450	40262	1000
AU112	2100	BC308	220	BDY20	1000 1300	BFX38 BFX39	600	2N1338 2N1565	1200	40290 DT 4544	3000
AU113	1900	BC309	220	BF110	400	BFX40	600	2N1565 2N1566	400 450	PT4544 PT5649	11000 16000
AUY21	1600	BC315	220	BF115	300	BFX41	600	2N1613	300	PT8710	16000
AUY22 AUY27	1600	BC317	220	BF117	400	BFX84	.800	2N1711	320	PT8720	13000
AUY34	1000 1200	BC318 BC319	220	BF118 BF119	400 400	BFX89	1100	2N1890	500	B12/12	9000
AUY37	1200	BC319 BC320	220 220	BF120	400	BSX24	300	2N1893	500	B25/12 B40/12	16000 23000
BC107	200	BC321	220	BF123	220	BSX26 BSX45	300	2N1924	500	B50/12	28000
BC108	200	BC322	220	BF139 BF152	450 250	BSX45 BSX46	600	2N1925 2N1983	450	C3/12	7000
BC109	220	BC327	230	BF154	260	BSX50	600	2N1983 2N1986	450 450	C12/12 C25/12	14000
							000	F141200	450	G25/12	21000



Scrivete pure a tutti

Vorrei sapere se posso richiedere, ed a quali indirizzi, i dati tecnici e di applicazione dei circuiti integrati che si trovano in commercio. Le case costruttrici eseguono questo servizio?

Paolo Spartaco, Stabia

Certo, perbacco! Come farebbero le Case a vendere i loro prodotti, se nessuno sapesse come usarli?

Per conoscere le caratteristiche d'impiego di un componente elettronico di caratteristiche speciali, come un circuito integrato o un transistor per impieghi professionali, bisogna rivolgersi alle Case produttrici o ai loro rappresentanti per l'Italia, chiedendo loro con cortesia ed urbanità, scrivendo una bella lettera a macchina, mettendo in fondo il nostro indirizzo completo, perché quello sul retro delle buste di solito va perso.

Bisogna essere brevi, senza inutili preamboli e spiritosaggini, press'a poco così:

Spett. SGS, via Olivetti 1, Milano.

Sono un lettore di Radio Elettronica. Vorrei ricevere i « data sheets » (fogli di applicazione) del circuito integrato tipo TAA ...

Grazie e distinti saluti.

Ecco qualche indirizzo utile:

Philips, piazza IV Novembre 3, Milano.

Amtron, Via Gorki 89, Cinisello Balsamo, 20092 Milano.

ITT Standard, Cso. Europa 51, Cologno Monzese, Milano.

Texas, v.le Lunigiana 46, Milano.

RCA, p. Umanitaria 2 Milano.

Un ultimo consiglio: scrivete su di un foglio di carta formato cm. 21 x 30. Quelli più piccoli vanno perduti.

La potenza di un alimentatore

Vorrei sapere come si determina la potenza di un alimentatore: ne ho costruito uno da soli 0,1 Ampére, ed avrei bisogno di aumentarlo.

Aurelio Catania

Bologna

La potenza erogabile da un alimentatore - e per alimentatore si intende quasi sempre un complesso che trasforma la corrente alternata di rete, a 220V, in una corrente continua a 6 o 12 V, se non a valori intermedi, dipende dai suoi componenti.

Un alimentatore è composto, in linea di massima, da un trasformatore di riduttore di tensione, da un raddrizzatore di corrente e da un sistema di livellamento della corrente continua raddrizzata. Il livellamento è dato, in genere, da condensatori elettronici, o da impedenze - dette di livellamento, disposte sovente in una maniera

che viene definita a « pi greco ».

La potenza massima erogabile da qualsiasi alimentatore dipende dalla capacità di erogazione del trasformatore di alimentazione e del ponte raddrizzatore. È evidente che, ad esempio, un trasformatore da 0,1 Ampére non consentirà, all'alimentatore, di erogare una potenza superiore a quella di 0,1 Ampére. Lo stesso dicasi per il ponte raddrizzatore, generalmente composto da quattro diodi: se la capacità di conduzione complessiva del ponte di diodi, è ad esempio, di 2 Ampére, non sarà possibile disporre di un alimentatore da 5 Ampére neanche se il trasformatore in esso contenuto fosse da 10 Ampére, perché la « strozzatura »determinata dalla più modesta capacità di erogazione del ponte raddrizzatore non lo consentirebbe. In genere i limiti di erogazione di un alimentatore sono dati dal trasformatore. Aumentandoli, e magari aumentando opportunamente anche quelli del ponte raddrizzatore, la potenza complessiva diverrà quella del componente più debole tra i due.

Il mistero del monolitico

A pag. 50 del numero di gennaio 1975 c'è lo schema di montaggio pratico dell'amplificatore monolitico, molto chiaro e molto ben disegnato. Però non sono riuscito a capire con sicurezza cos'è quel piccolo oggetto che sembra una resistenza, ma non è disegnata come le altre resistenze, e che si trova, piccino piccino, tra i condensatori C9 e C10.

Giovanni Cascone Napoli

Il frammento di cavetto (non c'era modo di disegnarlo in altra maniera) che si trova tra C9 e C10 è un tipico ponte isolato o cava; lotto, che unisce due zone del circuito stampato, saltando quella intermedia, come appare chiaramente osservando lo schema di montaggio pratico e paragonandolo, come sempre si dovrebbe fare, allo schema elettrico pubblicato a pag. 48.

Se si osserva quest'ultimo, si nota subito che tra C1 e C6 ci sono, in pratica, due collegamen-



ti: quello al piedino 1 e quello al piedino 12 dell'integrato. Quindi l'oggetto misterioso « deve » essere per forza un collegamento elettrico diretto. Lo schema di montaggio pratico non può essere considerato nei suoi dettagli senza effettuare un debito, accurato confronto con lo schema elettrico, di cui non è altro che una derivazione. Se ci si basasse, per realizzare il progetto, solo sul « pratico », si finirebbe per mettere insieme qualcosa senza capire perché funziona e come funziona. Quindi non si sarebbe nemmeno in grado di corregere un qualche errore, eliminare un difetto, comprendere il motivo di un eventuale mancato funzionamento. Il mistero del « monolitico » non sarebbe più un mistero, se si osservassero con attenzione quelle pagine di dati e di illustrazioni che precedono il « pratico ».

La luce del televisore

Vorrei sapere perché lo schermo del televisore si illumina in una serie di puntini bianchi quando arriva la trasmissione. So che sono i raggi catodici, ma cosa li rende tanto luminosi?

> Antonio Molassana Palermo

La fluorescenza del vetro è piuttosto bassa. Quindi all'interno del cinescopio, e per la precisione sul lato frontale, detto altrimenti schermo, viene depositata una sostanza che ha la proprietà di illuminarsi violentemente quando viene raggiunta dai raggi catodici. È un po' quello che succede nei tubi fluorescenti destinati all'illuminazione.

Le sostanze usate possono offrire delle colorazioni anche molto differenti. Di solito si adopera del silicato di zinco o di berillio misto a manganese. Quest'ultimo funge da attivatore della fluorescenza, il berillio dà il colore bianco ed il silicato funziona un po' da colla, assicurando l'adesione della sostanza all'interno del vetro. Tecnicamente si opera così: si deposita il silicato di sodio liquido sul fondo del cinescopio posato a schermo in giù, poi si spolvera una certa quantità di sostanza fluorescente, che viene inglobata dal silicato. L'eccedenza viene soffiata via, trattandosi di una sostanza leggera ed impalpabile come il talco. Così, sommariamente, si verifica l'operazio-

ne di deposito. In pratica le cose sono un po' più complesse, e non le suggeriamo di tentare lei stesso un'operazione del genere. Infatti il funzionamento del tubo si verifica solo dopo aver praticato un vuoto spinto all'interno di esso, cosa non realizzabile a livello domestico o dilettantesco. Non è questa la via per rigenerare un televisore stanco!

Il carico con il Led

Vorrei sapere se si può usare, magari come carico fittizio, un Led all'uscita del radiotelefono, in modo da avere anche una spia luminosa della portante e della modulazione. Ci sono inconvenienti? Che caratteristiche deve avere il collegamento?

Giovanni Bartoli Modena

Un Led posto in parallelo all'uscita del radiotelefono, tra lato centrale e massa del connettore coassiale dell'antenna richiede l'interposizione, in serie ad esso, di una resistenza del valore di una cinquantina di Ohm, con una capacità di dissipazione di 5 watt. C'è però da temere che il Led o i transistor finali del radiotelefono abbiano una vita breve, in quanto il carico a radiofrequenza di, diciamo 3 o 5 watt, per essere assorbito dalla resistenza, che deve essere del tipo anti-induttivo, dovrebbe scorrere attraverso il Led stesso.

Siccome un Led può lavorare con un carico massimo di 180 milliampére, non c'è dubbio che finirebbe per verificarsi un surriscaldamento e la fusione dei reofori dei punti di contatto con l'arseniuro di gallio, l'elemento elettroluminescente

del Led stesso.

Collegare il Led in parallelo ad un carico fittizio è teoricamente possibile, ma ad esso Led dovrebbe essere collegato in serie una resistenza da 50 ohm ½ watt. C'è però il rischio che tutta l'energia venga assorbita dalla resistenza, di solito, in grado di dissipare anche, un centinaio di watt, del carico fittizio, ed in tal caso il Led non avrebbe alcuna possibilità di accendersi. Comunque l'applicazione diretta di un carico a Led porterebbe ad uno squilibrio dell'impedenza con tutte le conseguenze del caso.

Dubbi sul Rosmetro

Ho studiato il progetto del Rosmetro misuratore di campo pubblicato nel numero di Febbraio 1975 e vorrei sapere se le letture sono valide a rosmetro inserito, o se dopo aver fatto la lettura bisogna distaccarlo, magari per evitare che si guasti, o perché col rosmetro le condizioni di trasmissione peggiorano, a causa dell'assorbimento di potenza da parte dello strumento.

Carlo Caneva Messina

Nessun dubbio sul Rosmetro: anche nella descrizione del progetto è stato precisato che lo strumento misura tutta la linea, ed anche se stesso che per l'appunto, fa parte della linea di trasmissione quella che va dal radiotelefono all'antenna.

Se si togliesse il Rosmetro dopo aver effettuato la misura, le condizioni di trasmissione peggiore-rebbero senz'altro, in quanto il cavo coassiale, ossia la linea di trasmissione, diverrebbe più corta di circa una ventina di centimetri rispetto alla lunghezza misurata con lo strumento.

Il suo consumo è quasi impercettibile: qualche milionesimo di ampére, e quando si tiene inserito, nella posizione di lettura delle onde riflesse, assorbe energia (infinitesima) non dal radiotelefono, sottraendola all'antenna, ma quella che non essendo stata utilizzata, ritorna indietro attraverso il cavo e viene così dispersa.

La presenza sistematica del Rosmetro nella linea di trasmisione non ne determina affatto l'usura, in quanto di solito i movimenti dell'ago sono lievi ed impercettibili specie dal punto di vista del logorio.

Vorrei fare il mestiere di elettronico

Ho ventidue anni, e desidero iniziare un lavoro indipendente. Pur non avendo ancora esperienze dirette, ho notato che l'elettronica è un settore affascinante. A quanto noto dalla copiosa corrispondenza dei lettori, di elettronici in Italia ce ne sono molti. Vorrei sapere quali possibilità di la voro e di guadagno ci sono in questo campo.

Salvatore Como Genova

Molti lettori in effetti sono degli autentici esperti di elettronica... a tempo perso. Ma non perdono affatto il loro tempo, in quanto coltivare l'arte e la tecnica dell'elettronico significa immagazzinare e tesaurizzare delle preziose nozioni che un domani possono offrire la possibilità di una vera e propria svolta nella vita.

Un tecnico elettronico può anche iniziare una proficua attività in proprio, a tempo pien oo a tempo parziale, nelle ore libere dopo aver svolto un altro genere di attività.

Senza dubbio i mestieri più remunerativi sono quelli del riparatore TV, del radioriparatore (anche su registratori e complessi Hi-Fi) ed infine quello dell'antennista.

Naturalmente è consigliabile curare la formazione tecnica, seguendo magari i corsi per corrispondenza delle varie scuole specializzate, le cui inserzioni pubblicitarie appaioni sulle pagine di Radio Elettronica.

Si può anche lavorare per conto terzi, ma salvaguardando pur sempre la propria indipendenza, eseguendo riparazioni ed installazioni per conto dei negozi di elettrodomestici, radio e TV, che necessitano sempre di una mano d'opera specializzata esterna.

Le consigliamo intanto di leggere le piccole inserzioni che appaiono sui grandi quotidiani nazionali: può facilmente trovare qualcosa di interessante.

Eccovi l'altro metodo (più giovane e veloce) per imparare senza fatica l'Elettronica



Per affrontare una materia così impegnativa come l'Elettronica ci sono due metodi: il primo è quello classico sui libri, studiando la teoria, lavorando solo di cervello; il secondo è il metodo IST per corrispondenza che offre, accanto alle pagir di teoria, la possibilità reale di fare esperimenti a casa vostra nel tempo libero, su ciò che a mano a mano leggerete.

Cosi finalmente in un colpo solo la teoria verrà dimostrata dall'esperimento e l'esperimento convaliderà la teoria. In questo modo una materia così complessa come l'Elettronica sarà imparata velocemente, con un appassionante gioco teoricopratico.

Col nuovo metodo IST vedrete che vi basteranno solo 18 dispense per possedere la "chiave dell'Elettronica" che vi aprirà nuovi e più vasti orizzonti nel vostro lavoro che vi potrà procurare una diversa e più interessante attività.

Il corso IST di Elettronica, redatto da esperti conoscitori della materia, comprende 18 fascicoli e 6 scatole di materiale per realizzare oltre 70 esperimenti diversi.

Chiedete subito la 1º dispensa in visione gratulta.

Vi convincerete della serietà del nostro metodo, della novità dell'insegnamento (svolto tutto per corrispondenza, con correzione individuale delle soluzioni, Certificato Finale, fogli compiti, raccoglitori, ecc.) e della facilità dell'apprendimento. Spedite il tagliando oggi stesso. Non sarete visitati da rappresentanti.

Oltre 67 anni di esperienza in Europa e 27 in Italia nell'insegnamento per corrispondenza.

ST - Istituto 21016 LUINO	Sviz:	ero (03	di T	ecni	ca -	Via S	S. Plet	ro 49	/ 33q	
Desidero ricever li Elettronica coi era per casella).	e - per n detta	posta	a, in vi	sione	gratu	ta e si corso	enza imp	pegno l ega di so	al1*disp crivere	ensa 1 let
Cognome		_								
	1 1		100	1 1	1	1	11	1.1		1
			Yup	- 1						
Nome	1 1	-51		1-1	- 1		1 1	1 1	-1	1
VIa	1 1	1	T	1 1	1	-	1 1	1 1	And	
							1000	and the same		
C.A.P		ocalit	۵		47.7		1,712		47	

a tutti i lettori

Radio Elettronica avverte

Tutta la corrispondenza deve essere indirizzata a Radio Elettronica, Via Visconti di Modrone, 38 - 20122 Milano - Tel. 792.710 / 783.741 (ricerca automatica linea libera)

I versamenti devono essere effettuati sul ccp 3/43137 intestato alla:

ETL - Etas

Periodici del Tempo Libero S.p.A.

WHW

 Radioricevitori e taleletti monobanda e multibanda VHF-AM - FM - CW per frequenze normali e speciali, chiamate di soccorso, servizi marittimi, servizi antincendio, stazioni metereologiche, telegoniometriche, ponti radio, etc.

— Telaietti per frequenzimetri e applicazioni industriali.

Elenco illustrato con caratteristiche e prezzi inviando L. 500 in francobolli

Esclusiva per l'Italia: « U G M ELECTRONICS » - via Cadore, 45 20135 Milano - Tel. (02) 577.294

Orario Uffici di Milano: Martedl - Mercoledl - Glovedi: ore 9-12 e 15 - 18,30 Tutti gli altri giorni: Chiuso.

lettere

SWL e Broadcastings

Mi interesserebbe ascoltare le stazioni esterne sulle onde medie, ed ho anche sentito dire che esistono stazioni straniere che trasmettono in lin gua italiana. Vorrei avere un'idea delle lunghezze d'onda e degli orari.

Giuseppe Spadafora Cosenza

L'ascolto delle stazioni estere, sia ad onde medie che ad onde corte è una delle più affascinanti attività dell'SWL.

La nostra rivista consorella, Audio, se ne interessa quasi tutti i mesi, dedicando dei dettagliati articoli al come ricevere e al cosa ricevere, e nei prossimi numeri entrerà ancor più nei particolari, grazie alla magistrale collaborazione di Andrea Tosi, uno dei più noti, se non il più noto SWL « broancasting listener » (ossia ascoltatore di emittenti straniere) d'italia. L'attività dei Broadcasting listeners è intensa e molto dettagliata.

Gli orari di trasmissione ed i programmi in lingua italiana sono ampi e dettagliati, e lo spazio qui a disposizione non sarebbe sufficiente per darne un'idea rappresentativa.

Chi desiderasse conoscere tutti i particolari, oltre a consultare la rivista Audio, può anche rivolgersi all'Italia Radio Club, casella postale 1355, 34100 Trieste che invia ai suoi soci — tra l'altro-un interessante bollettino ove vengono segnalate tutte le novità del campo, i nuovi orari d'ascolto, le gare (i cosiddetti SWL contests) ai quali tutti gli SWL possono partecipare e quella messe di ulteriori notizie indispensabili per chi vuol fare l'SWL veramente sul serio.

Lo speed control

Sono un principiante in elettronica, e volevo costruire lo Speed Control apparso nel numero di Luglio '74 per far contenti i miei nipotini. Ma studiando con attenzione gli schemi, ho trovato una differenza tra quello elettrico e quello pratico.

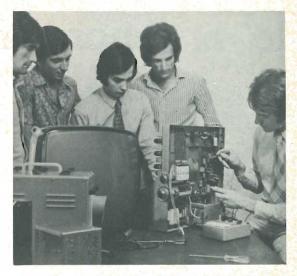
Rosanna Valesi Portoferraio E brava la nostra gentile e simpatica Rosanna che, a differenza di molti sperimentatori dell'altro sesso, prima di iniziare la realizzazione di un progetto studia con attenzione gli schemi ma, non solo, si accorge subito delle eventuali differenze. Si dovrebbe fare sempre così. E Rosanna ha anche ragione: lo schema esatto da seguire è quello elettrico. Lasciando ora all'iniziativa dei lettori (la necessità aguzza l'ingegno) il controllare i due schemi e rilevare l'evidente differenza, correggendo lo schema pratico come di dovere.

Collegamenti del miscelatore audio

Vorrei essere sicuro di aver capito perfettamente: il miscelatore audio deve essere inviato prima al preamplificatore o subito all'amplificatore? Nel testo del progetto sono citate ambedue le possibilità...

> Lorenzo Ermili Crema

E' successo quello che temevamo: molti lettori si sono lamentati perché il progetto del miscelatore era troppo difficile, ed altrettanti ci hanno scritto per farci notare che era troppo facile (uei, ma per chi ci avete presi?). Questo capita perché fra i nostri lettori i livelli di preparazione, in quanto a tecnica elettronica, sono diversissimi. Per quelli meno esperti (e gli altri li preghiamo di non sorridere con aria di sufficienza, perché nessuno nasce professore) ricorderemo che il miscelatore è già per se stesso un preamplificatore. Quindi non necessita di un secondo preamplificatore. Ma molti amplificatori sono divisi in due sezioni: la sezione amplificatrice di potenza propriamente detta, e la sezione preamplificatrice, nella quale i segnali troppo deboli possono essere un po' irrobustiti e quelli troppo forti possono venir proporzionalmente attenuati. La sezione « pre » comprende anche i controlli di tono, di volume e di bilanciamento. Essa ha prima di tutto il compito di non farvi saltare le orecchie quando il segnale è troppo forte, e quindi gli altoparlanti rimbombano come cannonate. Il miscelatore ha invece una sezione preamplificatrice tutta sua propria, destinata ad esaltare o attenuare il livello dei segnali che riceve al suo ingresso, in modo da renderli proporzionati fra loro. Il segnale all'uscita del miscelatore può essere inviato direttamente all'amplificatore ma, se il vostro amplificatore è pilotato da un preamplificatore, e quest'ultimo regola la potenza inviata agli altoparlanti, e non la miscelazione, perbacco!



QUANDO GLI ALTRI /I GUARDANO...

STUPITELI! LA SCUOLA RADIO ELETTRA VI DA' QUESTA POSSIBILITA', OGGI STESSO.

Se vi interessa entrare nel mondo della tecnica, se volete acquistare indipendenza economica (e guadagnare veramente bene), con la SCUO LA RADIO ELETTRA ci riuscirete. E tutto entro pochi mesi.

TEMETE DI NON RIUSCIRE? Allora leggete quali garanzie noi sia-

mo in grado di offrirvi; poi decidete liberamente

INNANZITUTTO I CORSI CORSI DI SPECIALIZZAZIONE

TECNICA (con materiali)
RADIO STEREO A TRANSISTORI TELEVISIONE BIANCO-NERO E CO-LORI - ELETTROTECNICA - ELET-TRONICA INDUSTRIALE - HI-FI STE-REO - FOTOGRAFIA - ELETTRAUTO Iscrivendovi ad uno di questi corsi riceverete, con le lezioni (e senza aumento di spesa), i materiali neces sari alla creazione di un completo laboratorio tecnico. In più, al termine di alcuni corsi, potrete frequen-tare gratuitamente i laboratori della Scuola a Torino, per un periodo di perfezionamento.

Inoltre, con la SCUOLA RADIO E-LETTRA potrete seguire anche i

CORSI DI QUALIFICAZIONE PROFESSIONALE

PROGRAMMAZIONE ED ELABORA ZIONE DEI DATI - DISEGNATO-RE MECCANICO PROGETTISTA -ESPERTO COMMERCIALE - IMPIE-GATA D'AZIENDA - TECNICO D'OF-FICINA - MOTORISTA AUTORIPA-RATORE - ASSISTENTE E DISE-GNATORE EDILE e i modernissimi corsi di LINGUE.

Imparerete in poco tempo, grazie anche alle attrezzature didattiche che completano i corsi, ed avrete ottime possibilità d'impiego e di guadagno.

CORSO-NOVITÀ (con materiali) ELETTRAUTO.

Un corso nuovissimo dedicato allo studio delle parti elettriche dell'automobile e arricchito da strumenti professionali di alta precisione.

CORSO ORIENTATIVO PRATICO (con materiali)
SPERIMENTATORE ELETTRONICO. Particolarmente adatto per i giovani

dai 12 ai 15 anni. POI, I VANTAGGI

- Studiate a casa vostra, nel tempo libero:
- regolate l'invio delle dispense e dei materiali, secondo la vostra disponibilità;
- siete seguiti, nei vostri studi, giorno per giorno;
- vi specializzate in pochi mesi.

IMPORTANTE: al termine di ogni corso la SCUOLA RADIO ELETTRA rilascia un atte-stato, da cui risulta la vostra preparazione

INFINE... molte altre cose che vi diremo in una splendida e dettagliata documentazione a colori. Richiedetela, gratis e senza impegno, speci-ficando il vostro nome, cognome, indirizzo e il corso che vi interessa. Compilate, ritagliate (o ricopiatelo su cartolina postale) e spedite questo tagliando alla:



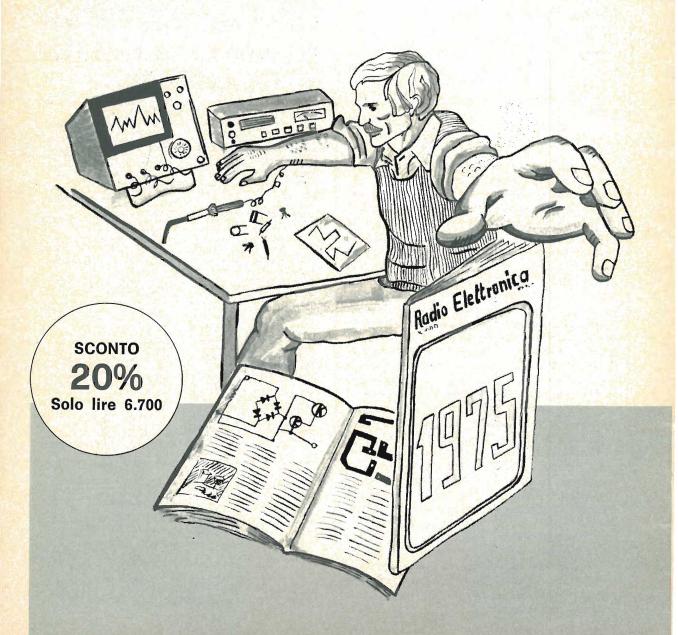
Scuola Radio Elettra

Via Stellone 5/417 10126 Torino

NVIATEMI, GRA	IIS E SENZA	IMPEGNO, TUTTE	LE INFORMAZION	RELATIVE AL C	orso F
ot 1 1 1					
	(segnal	e qui il carso o i cor	al che interessano)		
. 1 1		1 1 1	1 1 1		
lome					100
ognome					
	1 1	1 1 1	1 1 1		
rofessione				Eta	
//a	i	i		N	
		7.0	1 1 1		
itté					

lo mi abbono a Radio Elettronica

- ho uno sconto da non trascurare (son tempi grami, ogni lira è preziosa)
- sono sicuro d'aver tutti i fascicoli (alle Poste, Radio Elettronica è quasi... raccomandata)
- sfrutto il servizio di consulenza tecnica
 (è gratis, che brava la Redazione!)
- Entro nel club dei R. E.
 (c'è un tesserino che dà diritto a sconti vari)
- faccio un affarone se leggo anche
 CB Audio
 (cioè il 25% di sconto a chi è anche CB)





Caro lettore, forse ti interessano anche la tecnica CB e l'informazione sull'Hi-Fi oppure ancora il sound ed il radiantismo.

Conosci la rivista AUDIO? E' un mensile dedicato agli appassionati di elettronica che vogliono sapere di più sulla radio e sull'alta fedeltà. Ben 72 pagine di cronaca e di attualità. Puoi trovarla in edicola (vuoi un numero di saggio? Scrivi!) o puoi abbonarti. Per venirti incontro offriamo il

25% di sconto

per l'abbonamento cumulativo Radio Elettronica + Audio (solo L. 11.700), ventiquattro fascicoli, ognuno a meno di 500 lire!

Ritaglia oggi stesso il tagliando qui allegato, compilalo in ogni sua parte e ricorda:

L. 6.700 abbonamento a Radio Elettronica

L. 11.700 abbonamento a Radio Elettronica + Audio



Milano - Italy

Servizio dei Conti Correnti Posto	di L. * (in cifre)	Lire (in lettere)	eseguito da		sul c/c N. 3/43137 intestato a:	Via Visconti di Modrone, 36 20122 MILANO Addi (¹). 19	Bollo lineare dell' Ufficio accettante	Tassa L.	numerato di accettazione	L'Uffieiale di Posta accettante	disponibili prima e dopo l'indicazione dell'impor
SERVIZIO DEI CONTI CORRENTI POSTALI	Bollettino per un versamento di L.	Lire (in lettere)	eseguito da	cap località	sul c/c N. 3/43137 intestato a: ETL - ETAS TEMPO LIBERO Via Visconti di Modrone, 38 - 20122 MILANO	nell'ufficio dei conti correnti di MILANO Firma del versante Addi (¹).	Bollo lineare dell' dicio accettante	Tassa L.	Cartellino del bollettario	Bollo a data dell'Ufficio accettante Modello ch. 8 bis	(1) La data deve essere quella del giorno in cui si effettua il versamento.
Servizio dei Conti Correnti Postali	Certificato di Allibramento	Versamento di L.	eseguito la	Coalità	8 via होड sul c/c N. 3/43137 intestato a:	ETL - ETAS TEMPO LIBERO Via Visconti di Modrone, 38 20122 MILANO	2 Addi (¹) 19	Bollo lineare dell' Ufficio accettante	Indice	Bollo a data N dell' Ufficio del bollettario ch 9	

La ricevuta non è valida se non porta il cartellino o il bollo rettang, numerato.

ш ZZ AVVERTE

Spazio per la causale del versamento. La causale è obbligatoria per i versamenti a favore di Enti e Uffici Pubblici.

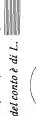
Nuovo abbonamento

Rinnovo abbonamento

RADIO ELETTRONICA

Parte riservata all'Ufficio dei conti correnti

Dopo la presente operazione il credito dell'operazione.



Il Verificatore

to è ammesso, ha valore liberatorio per la in tutti i casi in cui tale sistema di pagamen-

La ricevuta del versamento in c/c postale

somma pagata, con effetto dalla data in cui

il versamento è stato eseguito

Il versamento in conto corrente è il mezzo più semplice e più economico per effettuare rimesse di denaro a favore di chi abbia un C/C postale.

il presente bollettino (indicando con chiarezza il numero e la Per eseguire il versamento il versante deve compilare in tutte le sue parti, a macchina o a mano, purchè con inchiostro, intestazione del conto ricevente qualora già non vi siano impressi a stampa).

Per l'esatta indicazione del numero di C/C si consulti l'Elenco generale dei correntisti a disposizione del pubblico in ogni ufficio postale.

Non sono ammessi bollettini recanti cancellature, abrasioni o correzioni.

scrivere brevi comunicazioni all'indirizzo dei correntisti destina. A tergo dei certificati di allibramento, i versanti possono tari, cui i certificati anzidetti sono spediti a cura dell'Ufficio conti correnti rispettivo.

esente da tassa, evitando perdite di

tempo agli sportelli degli Uffici Postali.

Fatevi Correntisti Postali I Potrete così usare per i Vostri paga-

menti e per le Vostre riscossioni il POSTAGIRO

> bollettini di versamento, previa autorizzazione da parte de Il correntista ha facoltà di stampare per proprio conto rispettivi Uffici dei conti correnti postali.

IL MODO PIU' **SEMPLICE RAPIDO** PER FARE L'ABBONAMENTO

Ritagliare il bollettino e fate il versamento sul c/c postale n. 3/43137 intestato ETL - Etas Periodici Tempo Libero via Visconti di Modrone, 38 20122 Milano. L'abbonamento annuo è di L. 6.700 per l'Italia. Per l'estero il costo di L. 12.600,

L'ELETTROPLACCAGGIO GALVANICO ALLA VOSTRA PORTATA

CIRCUITO STAMPATO - CONNETTORI - CONTATTI

Una placcatura d'argento 1.000 nelle radio frequenze aumenta l'indice di conducibilità riducendo l'effetto pellicolare, che ora potrete FARE DA VOI con...

LABO-CROM

IL LABORATORIO PORTATI-LE DI GALVANO PLASTICA

INDISPENSABILE PER:

AUTOMOBILISTI-FAMIGLIE-ARTIGIANI DECORATORI-ARTISTI-MODELLISTI RADIO TECNICI-CLINICHE ecc. ecc.

LABO-CROM è un piccolo laboratorio di GALVANOPLASTICA per uso familiare e artigianale con il quale può essere eseguita ogni genere di placcatura GALVANICA, in pochi minuti, su oggetti metallici, anche senza bisogno di smontare quelli fissi.



CROMARE-NICHELARE-RAMARE-DORARE-ARGENTARE ecc.

Si ottengono gli stessi risultati che finora solo i classici bagni GALVANO-PLASTICI professionali potevano fornirvi — anzi meglio, poichè potrete decidere e regolare Voi lo spessore di placcatura che vorrete LABO-CROM funziona su 220 V - trasformatore/raddrizzatore incorporato completo di ogni accessorio e dei liquidi galvanici necessari per l'uso immediato.

INDISPENSABILE PER CHI VUOLE CON-SERVARE L'AUTOMEZZO COME NUOVO

E' UNA NOVITA' MONDIALE CHE HA RISCOSSO ENORME SUCCESSO ALLE FIERE DI MILANO - PARIGI - FRANCO-FORTE.





2		
	Spedire il tagliando a: Ditta NEBOL CENTER sne VIA PASSERONI 6-20135 MILANO Prego farmi pervenire gratis e senza impegno per me la documentazione completa e listino prezzi del Laboratorio portatile di Galvanoplastica LABO-CROM.	
	COGNOME	
	NOME	5
	INDIRIZZO	R
	CITTA' CAP	



N. 5 - Maggio 1975

Radio Elettronica

Sommario 17



Amplificatore per modulazione



Luci psichedeliche impulsive

Generatore per la produzione di effetti luminosi con possibilità di controllo della durata nel tempo degli impulsi psichedelici. La musica tradotta in bit: il circuito considera il segnale d'ingresso in funzione di un determinato valore di soglia anziché in modo analogico come la maggior parte dei generatori di effetti psichedelici.

33

Fotorelais tuttofare

40

Prospettive per le radiocomunicazioni

Beeper clackson elettronico

Microlineare a transistor

RUBRICHE: 5, Lettere - 58, Eureka - 69, Novità - 75, Banco di vendita - 77, Piccoli annunci.

Fotografie: Studio G. Milano.

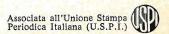
Direttore MARIO MAGRONE Redazione FRANCO TAGLIABUE Impaginazione GIUSY MAURI Segretaria di redazione

ANNA D'ONOFRIO

Copyright by ETL - Etas Periodici del Tempo libero - Milano. Direzione, Amministrazione, Abbonamenti, Redazione: ETL, via Visconti di Modrone 38, Milano, Italy. Tel. 783741 e 792710, Telex 37342 Kompass. Conto corrente postale n. 3/43137 intestato a ETL, Etas Periodici del Tempo libero S.p.A. Milano. Una copia di Radioelettronica costa lire 700. Arretrati lire 900. Abbonamento 12 numeri lire 6.700 (estero lire 12.600). Stampa: Fratelli Fabbri, Milano. Distribuzione: Messaggerie Italiane. Milano. Pubblicita: Publikompass Divisione Periodici - Vla Visconti di Modrone, 38 - Milano. Radio Elettronica è una pubblicazione registrata presso il Tribunale di Milano con il n. 112/72 del giorno 2-11-72. Direttore responsabile: Mario Magrone. Pubblicità inferiore al 70%. Tutti i diritti sono riservati. Manoscritti, disegni, fotografie anche se non pubblicati non si restituiscono. stituiscono.

Collaborano a Radio Elettronica: Brazioli, Franco Marangoni, Italo Parolini, Arsenio Spadoni, Giorgio Rodolfi, Mauri-zio Marchetta, Sandro Reis, Renzo Soraci.

ETL





UK 51

Riproduttore per musicassette

Con questa scatola di montaggio l'Amtron mette a disposizione del dilettante un eccellente apparecchio di riproduzione monofonica per compact-cassette. Il preamplificatore incorporato permette di collegare l'UK 51 a qualsiasi autoradio od amplificatore B.F.

E' particolarmente indicato per essere collegato all'amplificatore Amtron UK 163 da 10 W RMS.

Alimentazione: 12 Vc.c. Corrente assorbita: 130 - 160 mA Velocità di scorrimento del nastro:

4,75 cm/s Wow e flutter: $\leq 0.25\%$

UK 163 UK 163W

Amplificatore 10 W RMS per auto

E' un ottimo amplificatore da montare all'interno di un autoveicolo o di un natante. Può essere utilizzato per la diffusione sonora all'esterno della vettura di testi preregistrati o di comunicati a voce effettuati per mezzo di un microfono.

Alimentazione (negativo a massa):

12 ÷ 14 Vc.c. 10 W RMS Potenza massima: Sensibilità ingresso microfono:

Sensibilità ingresso fono (TAPE):

30 mV

tutto per rendere "Fuoriserie,, l'auto serie divertendosi





UK 707 Temporizzatore universale per tergicristallo

Il temporizzatore AMTRON UK 707 ha il compito di sostituire il normale interruttore che comanda il tergicristallo, effettuando la chiusura del circuito tramite un relè.

Alimentazione: Tempo di regolazione: 3 ÷ 50 s



Amplificatore lineare RF - 20 W sintonizzabile tra 26 e 30 MHz

Si tratta di un amplificatore tutto transistorizzato semplice e robusto, dotato di adattatore meccanico per montaggio anche su mezzi mobili.

Alimentazione: 12,5 ÷ 15 Vc.c.

Corrente durante il funzionamento:

Potenza di pilotaggio: 1 ÷ 3 WRF eff

Potenza di uscita media:

 $20~W_{\text{RF}}$ eff Impedenza di ingresso

e di uscita: 52 Ω

sul mercato

Amplificatore per modulazione

Un Kit Amtron dedicato agli appassionati delle ricetrasmissioni.

Modulo per la realizzazione dello stadio di bassa frequenza di unità di trasmissione.

Questo amplificatore di potenza a BF allo stato solido, è stato concepito per essere usato in varie applicazioni. In genere deve entrare a far parte di complessi più elaborati, come apparecchi trasmittenti, amplificatori ad alta fedeltà ecc.

La costruzione compatta del circuito, eseguita tenendo ben presente le esigenze del minimo ingombro, presenta al costruttore un elemento modulare perfettamente efficiente, progettato per una resa ottima sia dal punto di vista della banda passante che della distorsio-

Caratteristiche tecniche

Tensione di alimentazione:

Corrente assorbita a riposo:

Corrente assorbita a pieno carico
(12 W modulazione 1 kHz):

Impedenza di uscita senza trasformatore:

Impedenze possibili con trasformatore

Impedenza d'ingresso:

Risposta di frequenza ad 1 dB
con 10 W di potenza di uscita:

30 Vc.c.

500mA

500mA

100 Kohm

100 Kohm

Distorsione ad 1 kHz:

per 12 W uscita 6% per 10 W uscita 2% per 5 W uscita 1%

Distorsione a 10 kHz:

per 10 W uscita 2% per 5 W uscita 1,5%

Transistori impiegati: 1-BC157, 1-BC147, 1-BC177B, 1-BC107B 2-BD142

Diodi impiegati:

5-BA148, 1-zener BZY88C20

ne, che si può inserire nel montaggio riservando la fatica di progettazione a parti più importanti e di maggior soddisfazione didattica.

Per rendere possibile l'uso di questo dispositivo quale amplificatore bisogna provvedere alle seguenti modifiche od aggiunte.

Il trasformatore di uscita deve essere scollegato ed all'uscita dell'amplificatore deve essere connesso in sua vece un altoparlante od un complesso di altoparlanti che presenti una impedenza globale di Ω .

All'ingresso bisogna fornire un segnale abbastanza potente, ossia, per la massima resa in potenza, un segnale capace di sviluppare una tensione di 70 mV su un'impedenza di 100 k Ω . E' quindi necessario un preamplificatore ben progettato capace di rispettare le ottime caratteristiche di trasmissione dell' UK 846. Tale preamplificatore recherà nel suo circuito le regolazioni di tono e di volume necessarie, e ad esso andranno accoppiati i trasduttori di entrata come microfoni, testine di registratore, pickup ecc. Per essere completo l'amplificatore ha anche bisogno di

una sorgente di energia che fornisca una potenza sufficiente a garantire il passaggio della corrente massima richiesta a piena potenza, con una buona stabilità del valore della tensione a 30 Vc.c.

Modulazione

L'uso della modulazione di placca dello stadio finale richiede anche la massima potenza audio per la modulazione, ma presenta di contro alcuni vantaggi. La radiofrequenza è generale in amplificatori ad alto rendimento in classe C (rendimento che può raggiungere il $65 \div 75\%$). Teniamo presente che nel caso ideale di una modulazione percentuale del 100% con un'onda sinusoidale, la potenza totale di modulazione sarà la metà della potenza di radiofrequenza. La totale potenza richiesta in audiofrequenza si dividerà equamente tra le due bande laterali superiore ed inferiore.

La potenza di uscita dell'amplificatore di R.F. deve variare come il quadrato della tensione istantanea di placca (ossia la tensione di R.F. deve essere proporzionale al-

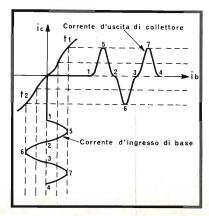
la tensione istantanea sulla placca) perché la modulazione risulti lineare. Questo sarà il caso di un amplificatore funzionante correttamente in classe C. La linearità dipende dal fatto di avere una sufficiente eccitazione nella griglia ed un'adatta polarizzazione, e dall'aggiustaggio delle costanti del circuito ad un appropriato valore.

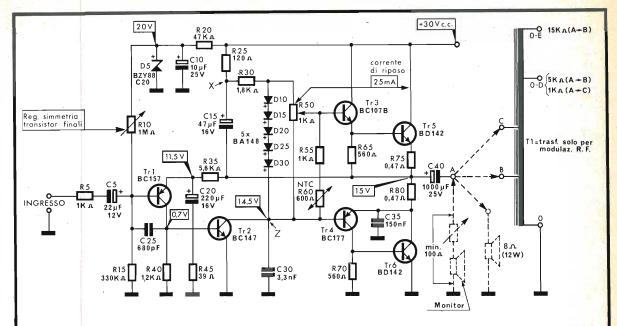
Nel caso di modulazione sulla placca il modulatore va inserito nella linea di alimentazione della tensione anodica, interponendo tra questo e la bobina di aereo una induttanza di blocco per l'alta frequenza ed un condensatore di bypass.

La connessione interna dell'UK 846 come modulatore avviene collegando il punto A di uscita con il punto B o C a seconda dell'impedenza necessaria, e prelevando la potenza per la modulazione tra i punti O e D oppure E. Le impedenze presentate nelle varie connessioni si ricavano dalle indicazioni riportate sullo schema.

Se lo si desidera si può inserire in circuito tra il punto A e massa un piccolo altoparlante in funzione di monitor mettendo la sua bobina in serie con una resistenza in modo che la resistenza totale del sistema non sia inferiore a 100Ω ; questo per non alterare troppo il valore dell'impedenza di carico dell'amplificatore. Come in tutti gli amplificatori di potenza è estremamente importante che il carico sia correttamente adattato.

Siccome l'entrata dell'amplificatore richiede una certa potenza per il pilotaggio (70 mV su 100 k Ω), è necessario prevedere un adatto preamplificatore tra il microfono e l'UK 846. Bisogna inoltre prevedere un adatto alimentatore che





Per il materiale

I componenti usati per la costruzione dell'apparecchio sono di facile reperibilità sul mercato italiano. All'esclusivo scopo di facilitare i lettori che intendono realizzare l'apparecchio, consigliamo di rivolgersi alla ditta Amtron che offre l'intera scatola di montaggio. Schema elettrico del circuito di modulazione. Al circuito può essere collegato un altoparlante come monitor.

fornisca una tensione abbastanza stabile di 30 V che possa erogare i 500 mA assorbiti a pieno carico dall'amplificatore. Dato che l'uscita avviene in classe B l'assorbimento di corrente sarà quasi proporzionale all'intensità del segnale, Infatti l'assorbimento senza segnale risulta di soli 25 mA.

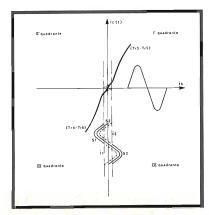
L'insieme del circuito presenta la configurazione di un amplificatore di potenza a simmetria « quasi complementare ».

L'amplificatore a simmetria complementare dovrebbe avere, a

rigore, lo stadio di uscita composto da un transistore NPN e da uno PNP.

Siccome però è alquanto difficile per ragioni tecniche costruire un transistore di potenza al silicio PNP, si è aggirato l'ostacolo con lo schema adottato nel nostro amplificatore.

Il circuito consiste in un circuito Darlington formato dai transistori NPN Tr3 e Tr5, ed in un sistema ad accoppiamento diretto formato dai transistori Tr4 (PNP) e Tr6 (NPN).



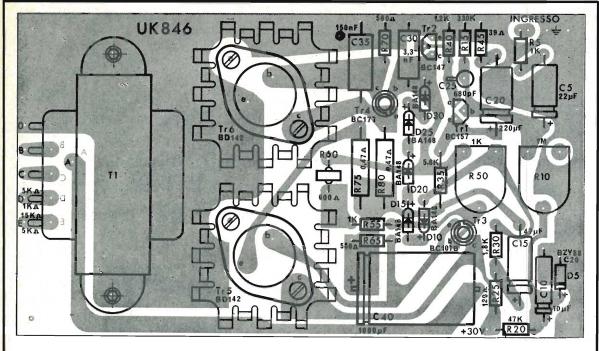
Il primo sistema, cioè il Darlington, si comporta come se fosse un unico transistore NPN che però ha un guadagno di corrente che è pari al prodotto dei guadagni dei singoli transistori.

Il secondo sistema corrisponde, agli effetti del guadagno, anche lui ad un Darlington, ma, nonostante la presenza di un transistore NPN (Tr6), il gruppo si comporta come un unico transistore di potenza PNP.

Il guadagno di questo gruppo sarà ancora il prodotto dei guadagni dei singoli transistori, e la base del sistema sarà sempre la base di Tr4. Il collettore fittizio del sistema sarà però l'emettitore di Tr6 e l'emettitore sarà costituito dal collettore di Tr6 congiunto con lo emettitore di Tr4. La cosa sembra paradossale, ma si può spiegare, nel seguente modo.

Un transistore PNP deve avere una polarizzazione del collettore che sia negativa rispetto all'emettitore, e questo si verifica nel nostro caso. Inoltre la corrente deve passare quando la base è polarizzata negativamente rispetto allo emettitore. Infatti una polarizza-

A destra, segnale modulante correttamente amplificato, nella pagina accanto segnale amplificato con distorsione d'incrocio.



Circuito stampato: piano generale per la disposizione dei componenti. Sulla basetta trova spazio anche il trasformatore di modulazione con possibilità di selezione dell'impedenza di uscita.

Componenti

R 5 = 1 Kohm

R 10 = 1 Mohm

R 15 = 330 Kohm

R 20 = 47 Kohm

R 25 = 120 ohm

R 30 = 1.8 Kohm

R 35 = 5.6 Kohm

R 40 = 1.2 Kohm

R 45 = 39 ohm

R 50 = 1 Kohm trimmer

R 55 = 1 Kohm

R 60 = 600 ohm NTC

R 65 = 560 ohm

R 70 = 560 ohm

R 75 = 0,47 ohm

R 80 = 0.47 ohm

 $C 5 = 22 \mu F 16 VI$

 $C 10 = 10 \mu F 25 VI$

 $C 15 = 47 \mu F 16 V1$

 $C 20 = 220 \mu F 16 V1$

C 25 = 680 pF

C 30 = 3.3 nF

C 35 = 150 KpF

 $C 40 = 1000 \mu F 25 V1$

D 5 = BZY88C20

D 10 = BA 148

D 15 = come D 10

D 15 = come D 10

D 20 = come D 10

D 25 = come D 10

D 30 = come D 10

TR 1 = BC 157 VI

TR 2 = BC 147A

TR 3 = BC 107B

TR 4 = BC 177B

TR 5 = BD 142

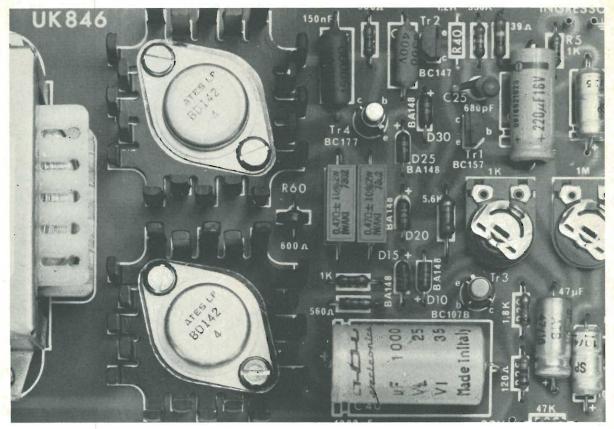
TR 6 = BD 142

T 1 = trasformatore di mo-

dulazione

c b e

Nella confezione sono comprese tutte le minuterie elettriche e meccaniche necessarie per la realizzazione del montaggio.



zione negativa della base di Tr4 provoca una maggior conduzione dello stesso. Una maggior caduta di tensione su R70 ed in definitiva una maggior polarizzazione positiva della base di Tr6 rispetto al suo emettitore. Per un transistore NPN questo significa un aumento della conduttività, che è quanto si voleva dimostrare).

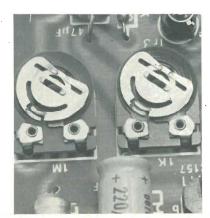
Il pilotaggio dei gruppi a simmetria complementare, al contrario del normale controfase, non ha bisogno di segnali in opposizione di fase. Notare che questo è stato possibile soltanto con i transistori, in quanto all'epoca delle valvole, non era possibile costruirne a polarità invertite.

L'uscita verso il carico avviene attraverso il condensatore C40. Nonostante questo provochi una certa limitazione della risposta alle frequenze più basse, tale condensatore è necessario per evitare la necessità dell'alimentazione con doppia batteria.

La polarizzazione degli stadi a simmetria complementare, al contrario dei sistemi controfase a trasformatore, presenta qualche problema. Tali stadi devono essere polarizzati con tensioni di segno opposto, in maniera perfettamente simmetrica alla soglia della conduzione, per le ragioni che descriviamo qui di seguito.

Se non si prevedessero degli accorgimenti per portare la polarizzazione fissa della base ad un valore sufficientemente alto da evitare la zona non lineare della caratteristica di trasferimento, si avrebbe in uscita la cosiddetta distorsione di incrocio (cross-over).

Nel caso di un normale controfase a trasformatore il problema



della polarizzazione viene facilmente risolto con un partitore disposto tra i poli della batteria ed il centro del secondario del trasformatore d'ingresso.

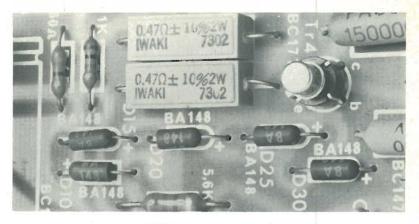
Questo perché, essendo i transistori uguali la polarizzazione può essere dello stesso segno.

Il potenziometro R50 serve a regolare la differenza di tensione tra i due segnali applicati sulle basi di Tr3 e di Tr4, che però non potrà mai essere superiore alla caduta sui diodi, in modo da evitare di esagerare con la polarizzazione, provocando eccessivi assorbimenti a vuoto da parte dello stadio finale.

Le resistenze R75 ed R80 aumentano con il loro effetto di controreazione la stabilità dello stadio finale alle variazioni della temperatura ambiente.

Per ottenere una perfetta simmetria del funzionamento dei transistori finali, bisogna fare in modo che le tensioni in assenza di segnale sull'emettitore di Tr1 e sul collettore di Tr2 siano rispettivamente di 11,5 e di 14,5 V. Inoltre è importantissimo che la tensione nel punto centrale, ossia alla con-

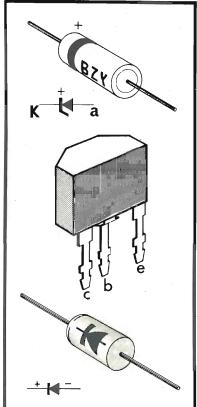
Particolare della basetta dell'amplificatore di modulazione. I semiconduttori sono stati fissati mediante apposito zoccolo.



nessione del condensatore di prelievo del segnale, sia esattamente la metà della tensione di alimentazione, ossia 15 V per garantire la perfetta simmetria del funzionamento degli stadi.

Questo si ottiene regolando il trimmer R10 che varia la polarizzazione in continua sulla base di Tr1, e di conseguenza anche il punto di lavoro in C.C. di Tr2. Il transistore Tr1 funziona da amplificatore ad emettitore comune in quanto il contatto di emettitore è chiuso a massa per le frequenze acustiche dal gruppo C20-R45. Su R45 si sviluppa una certa tensione alternata di controreazione, che contribuisce alla stabilità dello stadio.

L'alimentazione del segnale avviene attraverso il filtro passa-alto formato da R5 e C5. La frequenza di taglio di questo filtro è di circa 7 Hz e quindi sufficientemente bassa da stare sotto alla frequenza inferiore della banda passante dell'amplificatore, che va da 50 Hz a 100 kHz per un'attenuazione di 1 dB, e presenta un andamento molto piatto. Contemporaneamente però il filtro non

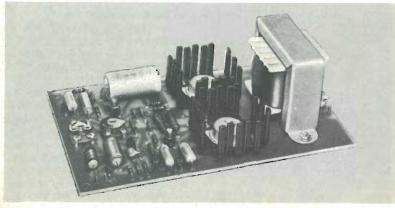


permette il passaggio della corrente continua, disaccoppiando così l'amplificatore dagli stadi che lo precedono per tensioni che non siano quelle del segnale.

Il condensatore C25 riporta in base una parte delle frequenze più alte. Siccome tali frequenze risultano in opposizione di fase con il segnale di ingresso, si tratta di una controreazione; in questo modo si elimina buona parte della distorsione armonica. Allo stesso scopo servono anche i condensatori C30 e C35 che però si comportano come filtri scaricando a massa le componenti a frequenza più alta. Il tutto serve anche ad impedire l'innesco di oscillazioni per effetto di reazione interna tra entrata ed uscita che, come è noto, è molto più facile alle frequenze più alte.

Inoltre la controreazione in continua alla base di Tr1 dovuta alla resistenza di emettitore, è variabile con l'ampiezza media del segnale in quanto il circuito di emettitore di Tr1 chiude per la corrente continua attraverso Tr5. Questo provoca una diminuzione delle resistenze d'ingresso con lo aumentare dell'ampiezza del segnale, rendendo ancora più difficile lo sviluppo di oscil·lazioni parassite

Siccome la stabilità della polarizzazione in continua del primo transistore è importantissima per un buon funzionamento degli stadi successivi, per eliminare la possibilità di distorsioni, la tensione di polarizzazione deve essere stabilizzata dal diodo zener D5 accoppiato alla resistenza di carico R20 ed al condensatore di livellamento C10.



PHILIPS

Se hai un'età tra i 12 e i 21 anni. e ti interessano le ricerche, Philips crede in te.

E indice un concorso europeo per premiare i giovani della tua età che abbiano compiuto lavori di ricerca

e innovazione in qualsiasi campo scientifico e tecnico. Sono in palio ricchi premi, borse di studio, viaggi, strumenti scientifici. Se desideri partecipare, chiedi il regolamento completo e la scheda di adesione a:

PHILIPS S.p.A.

Segreteria del Concorso Europeo per Giovani Inventori e Ricercatori P.za IV Novembre, 3 - 20124 Milano **giovani inventori**

8ºconcorso europeo Tel. 6994 (int. 359/453) e ricercatori 1975/76

COSTRUZIONI ELETTRONICHE di Bruno Gattel 33077 SACILE (PN) - Tel. (0434) 72459 - Via A. Peruch, 64



Mod. AIC 105/E

Il professionale degli alimentatori. Uscita 5-30 V 5A servizio continuo Ripple 0,01 V. Stabilità per variazione di carico 0,02%. Protezione elettronica contro i corti circuiti, con regolazione della corrente in uscita.



Stabilizzatore in alternata OM STAB

Stabilizzatore manuale di tensione, per la versatilità ed il basso costo è indicato per banchi prova e didattici, laboratori TV, laboratori fotografici, strumenti, discoteche, ponti radio e stazioni OM, ed in tutti quei casi dove le variazioni non siano molto frequenti, ma necessiti sta-Variazioni non siano indito frequenti, na necessiti stabilizzando innalzare o diminuire la tensione di rete. Potenza Max. 3KVA stabilizza \pm 10% - 1,5 KVA \pm 20% Ingresso in quattro gamme da 176 a 264 V. Uscita nominale 220 V.

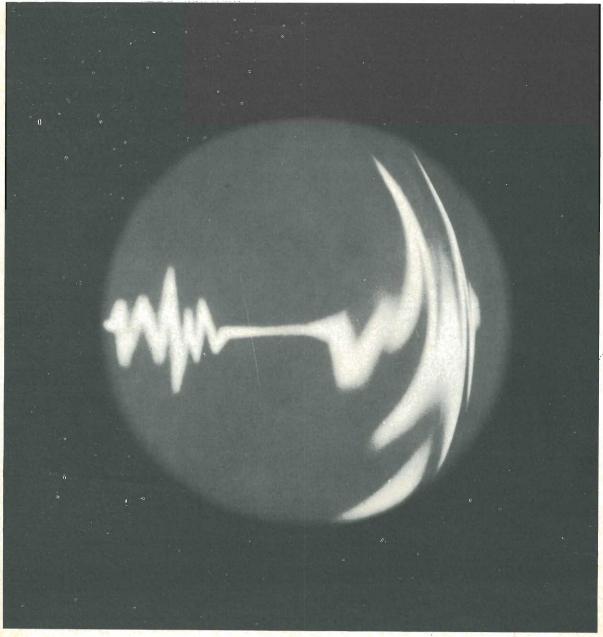
Nessuna deformazione dell'onda.

Altri tipi, cataloghi e prezzi a richiesta.

Spedizione in contrassegno.

per l'esperto

Luci psichedeliche impulsive



Generatore per la produzione di effetti luminosi con possibilità di controllo della durata nel tempo degli impulsi psichedelici. La musica tradotta in bit: il circuito considera il segnale d'ingresso in funzione di un determinato valore di soglia anziché in modo analogico come la maggior parte dei generatori di effetti psichedelici.

I circuiti per luci psichedeliche non sono certo una novità, già al tempo di American Graffiti, nel 1964, essi apparivano su alcune riviste. Allora gli apparati erano quasi tutti dei veri "mostri" in quanto essi erano basati su finali a transistor, preceduti da diversi stadi amplificatori. Questo accadeva non perché SCR e simili non esistessero; ma piuttosto perché essi erano quasi introvabili e costavano prezzi terribili che solo IBM e compagni potevano permettersi. In questo modo come è intuitivo, i poveri finali lavoravano in maniera estremamente onerosa e quindi necessitavano di radiatori termici che erano veri radiatori da termosifone.

Di altri inconvenienti, per altro evidenti, come per esempio, il basso rendimento, la complicazione circuitale ecc. è inutile parlare. Quando però SCR, TRIAC e derivati cominciarono ad essere usati in massa nelle applicazioni industriali e professionali in genere, la loro produzione crebbe a centinaia e centinaia di migliaia di pezzi e di conseguenza il prezzo di questi componenti scese in maniera vertiginosa. Si diffusero allora i circuiti allo stato solido per luci psichedeliche, con una vasta gamma di effetti: le luci a variazione analogica, a variazione impulsiva, a evanescenza, a lampeggio agganciato ecc. I circuiti « analogici », quelli che tutti conosciamo diventarono presto i più noti presso i dilettanti e i privati, soppiantando rapidamente i loro cugini. I vari night clubs, e discotheques, invece, se ne impadronirono con molto gaudio, utilizzandoli (specialmente quelli impulsivi) per porre in movimento « spaziale » le piste da ballo. Questa discriminazione è, a mio parere, un errore, in quanto i circuiti impulsivi, spece se accoppiati a circuiti analogici, possono portare al raggiungimento di effetti più pie-

ni, più completi.

Ora, qual'è la differenza fra i circuiti di luci psichedeliche convenzionali e quelli impulsivi? Semplice, mentre i primi interpretano il segnale di B.F. in modo analogico, cioè la luminosità della lampada varia secondo una legge di proporzionalità rispetto al segnale di entrata; i secondi interpretano agli impulsi in maniera digitale; vi è un valore ben precso di soglia, al di sotto del quale le lampade rimangono spente, e superato il quale esse si accendono a luminosità piena, per rimanere accese finchè il segnale, o meglio la media del segnale non scenda al disotto della soglia.

Il circuito

Un effetto del genere di quello descritto si potrebbe ottenere con un circuito come quello illustrato



in Fig. 1. Si tratta in sostanza, di uno schuitt trigger, preceduto da un gruppo di raddrizzamento e di filtro costituito da D1 e C1. Si vede però che il condensatore suddetto, caricandosi rapidamente su di una bassa resistenza (il trasformatore TRASF1) e scaricandosi lentamente su di una resistenza abbastanza alta, costituita da R1± la resistenza interna del primo stadio del trigger, fa funzionare il tutto come un monostabile o pressapoco. Si hanno quindi una serie di possibili tempi durante i quali il trigger rimane innescato dipendenti dal valore capacitivo di C1. Il circuito così emetterà lampi brevi, se usati con discernimento. Per ottenerli però con più maneggevolezza si potrà sostituire il circuito di fig. 1 il circuito di fig. 2, cioè un monostabile vero e proprio. Scelto il circuito base del generatore d'effetto, aggiungendo gli opportuni accessori circuitali si arriva al circuito complessivo finale: Fig. 3.

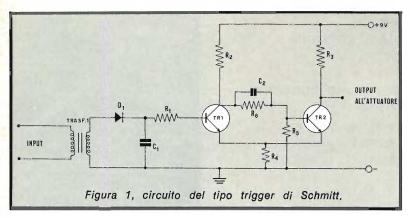
Il funzionamento del tutto è as-

sai semplice.

In assenza di segnale o in presenza di segnali di insufficiente

Caratteristiche tecniche

Impedenza minima d'ingresso 100 ohm Segnale massimo d'ingresso 700 mV Durata dell'impulso regolabile da 0,28 sec. a 3,8 sec. Carico massimo pilotabile 500 watt con triac in aria libera senza dissipatore, 1200 watt con radiatore in alluminio di notevoli dimensioni ed elevata capacità di dissipazione.



ampiezza all'ingresso INPUT, TR 3 è mantenuto ON, cioè saturato dalla polarizzazione di base, proveniente da P1 ± R5, mentre TR2 è mantenuto OFF, cioè interdetto dalla polarizzazione, al livello della massa proveniente dal collettore TR3 tramite R4. Quando un impulso di sufficiente ampiezza, è applicato all'ingresso IN PUT il multivibratore bascula, cioè cambia di stato: TR2 diviene ON, C3, scarico, comincerà a caricarsi tramite TR2 e (P1±R5), TR3 di conseguenza diviene OFF.

Essendo TR3 interdetto la tensione sul suo collettore sale a livello tale da portare in conduzione TR4, che a sua volta innesca il TRIAC che fa accendere la lampada o le lampade utilizzate come carico. Il circuito rimane in questa posizione metà-stabile finché il condensatore C3, esaurita la sua carica, non porti il potenziale di base di TR2 ad un livello sufficiente a far ritornare ON lo stesso, interdicendo TR4 e TRIAC, di conseguenza. Il circuito poi, essendo tornato allo stato iniziale di riposo, rimane in attesa di un nuovo impulso trigger. Il tempo

T (riferendosi alla fig. 4) durante il quale l'« one shot » rimane agganciato dipende dalla formula T =0,7. RC, ove T è espresso in secondi, $R=(P1\pm R5)$ in ohm e C=(C3) in farad. Ruotando dunque P1 varia il tempo T: con P1 tutto inserito T è di circa 3,8 secondi.

L'ampiezza dell'impulso necessario per l'aggancio del monostabile è determinato dalla posizione del potenziometro P2. Esso permette un'ampia gamma di sensibilità.

Il diodo D2 (detto dagli anglosassoni anti-hiccup diode) e C1 servono rispettivamente ad evitare l'influenza di impulsi spuri provenienti dalla alimentazione e dall'esterno, sul multvibratore. Chiunque abbia lavorato anche poco tempo con circuiti digitali sa quanto questi siano sensibili alle perturbazioni esterne provenienti da collegamenti, campi magnetici, elettrostatici, o dall'alimentazione. Queste perturbazioni spesso e volentieri si sommano agli impulsi principali agli ingressi e vengono contati come tali.

Nel nostro caso, queste pertur-

bazioni o impulsi spuri farebbero accendere le lampade erraticamente, senza causa apparente, con
grave pericolo per il fegato del
costruttore. A limitare la sensibilità a « triggers » spuri, vi sono
appunto D2 e C1.

Sempre per limitare il contenuto di spuri e sull'alimentazione, è stato previsto un alimentatore stabilizzato costituito dallo stadio di TR1 e annessi componenti.

Lo stadio è arcinoto e arciclassico. R1 e DZ provvedono a fornire la tensione di riferimento dalbase del transistor, mentre C2 filtra i residui di ripple sulla base di TR1, residui che potrebbero essere addirittura amplificati dal transistor, in assenza di tale artificio.

Riferendosi all'entrata del circuito, notiamo che il trasformatore TRASF 2 ha il duplice compito di adattare l'impedenza d'entrata dell'one shot con quello dell'entrata e quello di isolare dalla rete luce, collegata per un capo alla massa generale, la sorgente di segnale B.F.

Questo è molto importante per evitare rovinosi corto circuiti ca-



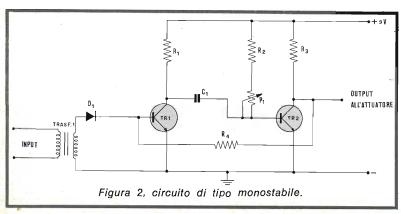
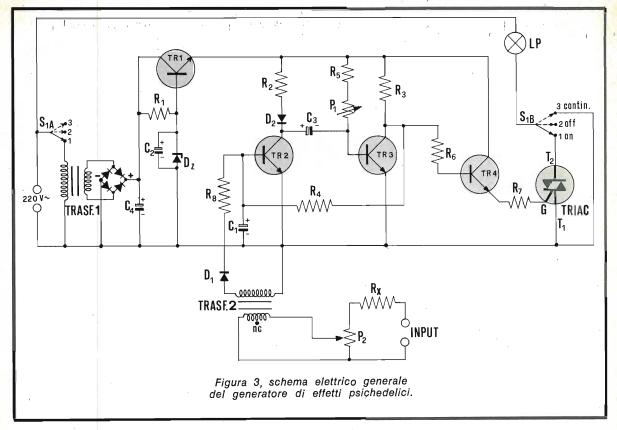


Figura 4, andamento della tensione sul collettore di TR 3.
Sull'asse delle x è rappresentata la durata nel tempo dell'impulso. su quello delle y la tensione tipica dell'impulso stesso.

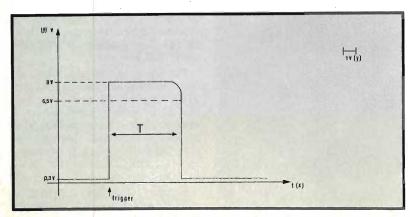


paci di danneggiare irreparabilmente gli apparati asserviti.

Da queste considerazioni si deduce immediatamente che il trasformatore TRASF2 dovrà avere un ottimo isolamento primario/secondario.

Questa condizione non è comunque difficile da ottenere; quasi tutti i modelli in commercio soddisfano il bisogno. Un ultimo appunto sul circuito: in esso è stato inserito il doppio deviatore ON - OFF - ON,S 1A±B (altrimenti detto « a zero centrale »), il

quale provvede oltre all'accensione e allo spegimento dell'apparecchio, una posizione ausiliaria (n. 3) nella quale l'apparato è OFF mentre la lampada è stabilmente accesa perché collegata direttamente alla alimentazione. Questa è una commutazione che può venire molto utile nell'uso professionale dell'aggeggio (per es. discoteques e simili), ed è comunque utile, ma a rigor di logica, non essendo indispensabile, può essere omessa se si crede.



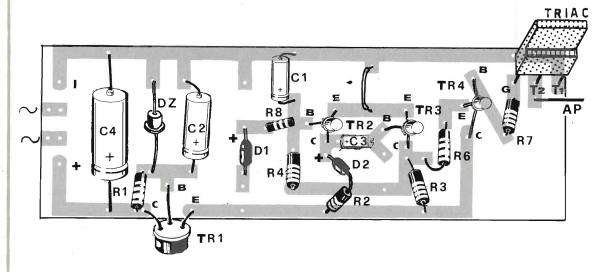
Il montaggio

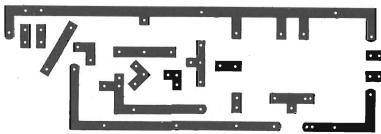
Trattandosi di un circuito abbastanza semplice e per nulla critico. chiunque anche se principiante può essere sicuro di riuscire a portarlo a termine ottimamente. Il cablaggio può essere realizzato con lo stile che si preferisce. Il prototipo è stato realizzato su una basetta preforata a ramatura modulare. Chi scrive ha realizzato più di un prototipo con questa tecnica e non ha mai incontrato inconvenienti, tutti i montaggi hanno funzionato subito e bene.

Chi volesse progettarsi un circuito stampato è liberissimo di farlo. Il c.s. pur essendo ideale per montaggi su scala industriale o semi-industriale ha il difetto di limitare notevolmente il costruttore dilettante. Se egli infatti, terminato il montaggio volesse portare qualche modifica, sarebbe costretto a scalzare terminali, saldare, dissaldare, pasticciare, con il rischio di provocare il distacco di piste o dei cortocircuiti, con le goccioline di stagno.

In ogni caso, al limite l'aggeg-

IL MONTAGGIO DELLE LUCI PSICHEDELICHE IMPULSIVE



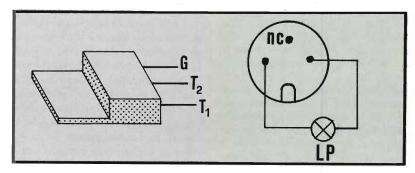


Disposizione dei componenti sul piano del circuito stampato progettato per la costruzione del generatore di effetti psichedelici impulsivi.

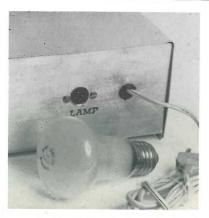
Per il materiale

Per la realizzazione pratica del circuito sono stati adoperati tutti componenti di facile reperib'ilità.

Per il loro acquisto la spesa necessaria corrisponde a circa 12.000 lire. Per la preparazione del circuito stampato è possibile fare uso di normale supporto fenolico ramato.



gio può essere costruito anche su una basetta forata con insertini TEKO. Per quanto riguarda i componenti notiamo la più assoluta acriticità: TR1 può essere un qualsiasi 2N1711 un 2N 1613, un BC 300, un BC 301 TR2-3-4 possono essere un qualsiasi BC107-8-9 un 2N 708 o 2N 914 ex scheda, un ottimo BSX 26 un ... basta, basta; se dovessimo continuare così dovremmo citare un quarto dei cataloghi mondiali dei semiconduttori. Come TRIAC io ho usato un 40669 RCA, per la sua robustez-



za e per la sua alta It (8A) ma si potranno realizzare tutti i TRIAC da 400 V e una corrente It in funzione del carico.

Per esempio con un 40669 da 8A, si potranno usare carichi fino a 400 W senza dissipatore in aria libera. Superato questo limite è bene munire il semiconduttore di un buon radiatore termico, per esempio un lamierino di alluminio spesso 1 mm e di 10x10 cm di dimensioni.

Usando un radiatore alettato la efficienza di dissipazione aumenta.

Componenti

= 1.5 Kohm R **3.9 Kohm** R 3 **3,9 Kohm** R 4 100 Kohm R 5 **3,9 Kohm** R 2.2 Kohm R 7 560 ohm R 8 = 3.9 Kohm R X = vedi testo P 1

pot. lin. 50 Kohm pot. lin. 50 Kohm P 2

C 1 = 1KpF

= $100 \mu F$ 16 VI elettr.

= 1 KpF

C 4 = $1000 \mu F 16 Vl$ elettr.

TR1 2N1711

BC 107; BC 108; BC TR2

109; 2N708 TR3 = come TR2

TR4 = come TR2

Raddrizzatore a ponte BY 122 TRIAC = 40669 RCA o si

mili da 400 V

D 1 = 0A 85; 4A 95 o simili D 2 = 0A 85; 4A 95 o simili

TRASF. 1 = trasformatore di

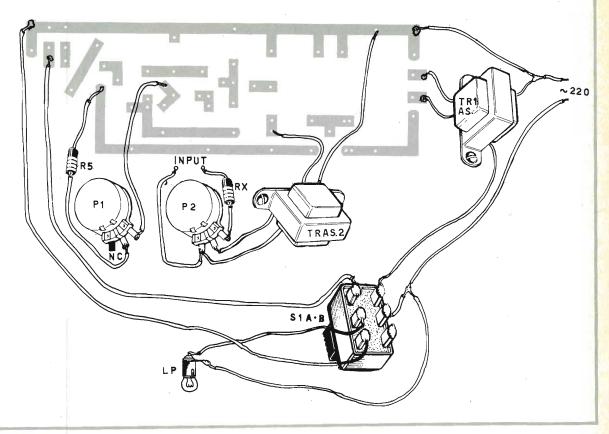
DZ = Zener 9 V

alimentazione 220/12 V, 3 watt o

TRASF. 2 = transformatore perPush Pull di AC 128 o simile, non critico. Il secondario, bassa impedenza, è usato come primario tralasciando la presa centrale, il primario è usato come secondario e connesso a D1.

LP = Lampada ad incandescenza da 220 volt.

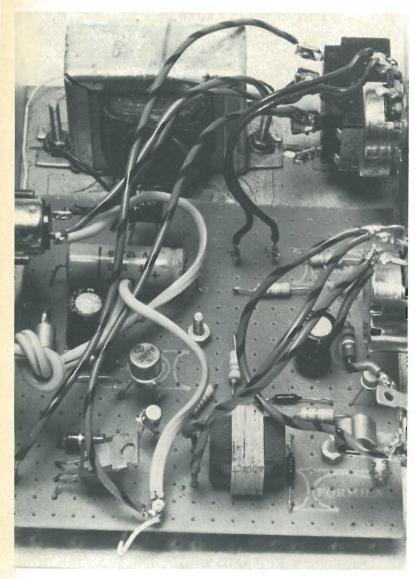
S1/S1B = doppio deviatore atre posizioni



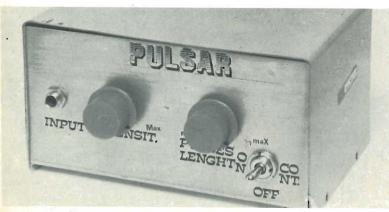
Comunque anche con un buon radiatore è bene non superare certi limiti di corrente; con un TRIAC da 4 ampere son si supereranno i 600 W con uno da 8A i 1200-1300 W. Al di sopra di questi limiti il semiconduttore « tirato per i capelli » è in pericolo di defungere per ogni minimo impulso spazio proveniente dalla rete. Meglio quindi non andare a cadere in questa zona di funzionamento pericoloso. Chiusa questa parentesi torniamo al cablaggio. Su di esso ho già detto quasi tutto. Vi è



da aggiungere solo l'avvertenza di rispettare gli isolamenti, non esagerare in fiaccolate attorno a semiconduttori e elettrolitici di cui è bene rispettare la polarità, pena la loro prematura dipartita da questa valle di lacrime. Due parole sul prototipo. Esso è stato realizzato sulla plastica perforata, disponendo i componenti piuttosto « comodamente » come spaziatura. Chi volesse miniaturizzare la basetta è liberissimo di farlo, non ci sono pericoli soverchi di inneschi parassiti, l'unica precauzione



Interno del prototipo realizzato. Per la costruzione del primo esemplare si è ricorsi ad una basetta forata per montaggi sperimentali anziché ad un circuito stampato che avrebbe lasciato poche possibilità di sperimentazione per nuove modifiche.



supplementare sarà quella di curare maggiormente l'isolamento fra i componenti.

La basetta è alloggiata comodamente in un contenitore modulare TEKO(una scatola, formata da un telaio in robusta lamiera di ferro ed un pezzo di lamiera metallica ad U verniciata a fuoco. Il pannello è stato forato, satinato, e quindi decorato e rifinito con i « soliti » caratteri trasferibili. Il tutto molto compatto, pulito, funzionale.

Collaudo

Come si rileva dalla tabella 1 la sensibilità d'ingresso è di circa 700 m V, un valore questo pienamente accettabile, se si pensa che un qualsiasi amplificatore da 1 att da una tensione quadrupla, su 8 ohm.

Il segnale potrà essere ricavato da una qualsiasi sorgente che fornisca almeno la tensione detta, su una bassa o bassissima impedenza (da 500 Ω in giù). Si potrà quindi collegare il circuito d'ingresso ai capi di un altoparlante, una cassa acustica, una cuffia a bassa impedenza ecc.

Nel caso che si colleghi direttamente l'ingresso in parallelo ad un altoparlante, sarà bene tenere conto della potenza dell'amplificatore asservito e, qualora questa superi i 5 Watt circa (su 8 ohm) bisognerà inserire una resistenza RX in serie all'ingresso, onde evitare che un segnale esuberante saturi il circuito, mantenendo sempre accesa la lampada.

La resistenza sarà facilmente calcolabile riferendosi all'impedenza d'ingresso e al segnale d'ingresso. All'uscita si collegheranno le lampade asservite e si darà tensione. A questo punto se nulla è scoppiato, se la stanza non è piena di fumo, si potranno regolare P1 e P2 per il migliore aggancio e la migliore plasticità delle luci, riferendosi anche al tempo della musica che si ascolta; per una hard rock music, per esempio si terrà P1 quasi escluso onde avere lampi brevi e veloci, mentre con una musica più lenta, meno ritmata andrà bene un tempo di aggancio maggiore.

FINE

LE INDUSTRIE ANGLO-AMERICANE IN ITALIA VI ASSICURANO

UN AVVENIRE BRILLANTE

LAUREA DELL'UNIVERSITA' DI LONDRA

Matematica - Scienze Economia - Lingue, ecc

RICONOSCIMENTO LEGALE IN ITALIA

in base alla legge n. 1940 Gazz, Uff. n. 49 del 20-2-1963

c'è un posto da INGEGNERE anche per Voi Corsi POLITECNICI INGLESI Vi permetteranno di studiare a casa Vostra e di conseguire tramite esami, Diplomi e Lauree

INGEGNERE regolarmente iscritto nell'Ordine Britannico.

una CARRIERA splendida

ingegneria CIVILE - ingegneria MECCANICA

un TITOLO ambito

ingegneria ELETTROTECNICA - ingegneria INDUSTRIALE

un FUTURO ricco di soddisfazioni

ingegneria RADIOTECNICA - ingegneria ELETTRONICA





Per informazioni e consigli senza impegno scriveteci oggi stesso

BRITISH INST. OF ENGINEERING TECHN.

Italian Division - 10125 Torino - Via Giuria 4/T

Sede Centrade Londra - Delegazioni in tutto il mondo.

dai fascicoli già pubblicati



UN MARE DI PROGETTI

Per richiedere i fascicoli arretrati è necessario inviare anticipatamente l'importo (lire 900 cad.) o in francobolli o con versamento sul conto corrente n. 3/43137 intestato a ETL - RADIOELET-TRONICA - Via Visconti di Modrone 38 - 20122 Milano.



AMPLIFICATORI COMPONENTI ELETTRONICI INTEGRATI

Viale E. Martini, 9 - 20139 MILANO - Tel. 53.92.378 Via Avezzana, 1 - 20139 MILANO - Tel. 53.90.335

Si rende noto che le ordinazioni della zona di ROMA possono essere indirizzate anche a:

CENTRO ELETTRONICA BISCOSSI

via della Giuliana 107 - tel. 06/319493 - 00195 ROMA e per la SARDEGNA:

ANTONIO MULAS

via Giovanni XXIII - tel. 0783/70711 - 72870 - 09020 SANTA GIUSTA (Oristano) si assicura lo stesso trattamento

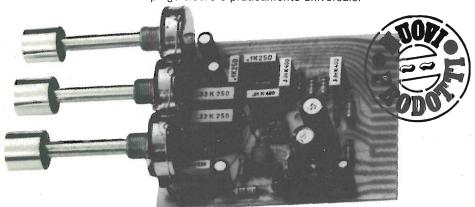
Radio Elettronica avverte

Tutta la corrispondenza deve essere indirizzatà a Radio Elettronica, Via Visconti di Modrone, 38 - 20122 Milano - Tel. 792.710 / 783.741 (ricerca automatica linea libera)



Modernissima unità a circuiti integrati per il controllo attivo dei toni. Il TC 6 è stato espressamente realizzato per essere usato in unione ad un equalizzatore HI-FI del tipo PE 6, del quale costituisce il naturale complemento. Progettato per fornire la massima dinamica possibile sull'intero spettro delle frequenze audio, è in grado di effettuare una escursione totale di 46 dB ai due estremi della banda acustica.

Fornito di una notevole capacità di sopportazione dei sovraccarichi in ingresso mantiene una grande linearità di risposta. Grazie a queste sue caratteristiche si presta ottimamente ad essere impiegato con qualsiasi equalizzatore o miscelatore, od anche fra uno o più preamplificatori, nella veste di amplificatore sommatore in impieghi professionali quali discoteche, locali pubblici ecc.. Per estendere le possibilità d'impiego è stato dotato della regolazione di sensibilità d'ingresso, nonchè dei filtri di scratch e rumble. La stabilizzazione a zener della tensione di alimentazione ne rendono l'impiego sicuro e praticamente universale.



(Montato e collaudato L. 12.900 IVA inclusa)

CARATTERISTICHE:

Sensibilità d'ingresso: max 0,2 V eff. Impedenza d'ingresso: maggiore/uguale 100 Kohm. Possibilità di sovraccarico: maggiore/uguale 15 dB Uscita: tarata per 400 mV eff. Impedenza d'uscita: maggiore/uguale 50 Kohm. Distorsione: minore o uguale 0,12% Banda Passante: 20 \div 20000 Hz \pm 2 dB Rapporto Sn: maggiore o uguale 70 dB. Alimentazione: \pm 20 \div ± 50 Vcc. 9 mA Dimensioni: 92 x 76 x 41 mm.

Escurs, toni	rif. a 1 KHz	Esaltazione	Attenuazione
Bassi	50 Hz	+ 18 dB	- 20 dB
	30 Hz	+ 22 dB	- 23 dB
Acuti	15 KHz	+ 18 dB	- 20 dB
	20 KHz	+ 24 dB	- 22 dB
Filtri riferiti a	a 1 KHz.	Attenuazione	
Scratch	6 KHz	- 6 dB	
	8 KHz	- 9 dB	
	15 KHz	- 20 dB	
Rumble	55 Hz	- 6 dB	
	32 Hz	- 32 dB	



ELENCO, CONCESSIONARI; ANCONA. DE DO ELECTRONIC. Via Giordano Bruno N. 45/DBARI - BENTIVOGLIO FILIPPO VIA ELEU MARIO DE DE DE LECTRONICA VIA ELEU MARIO N. 49/ELOEMO VIA ELEU MARIO DE LECTRONICA SUL ELEUTRONICA COMPONENTI - LEUTRONICA CONCESSIONARIO DE LECTRONICA VIA REGIONAL VIA ELEUTRONICA CONCESSIONA IN SECURIO DE LECTRONICA SUL NICOJA FABRIO N. 41/ELOEMO ALLEGO FORMATIERI A ALLIE - VIA G. D. GASTA BIO. N. 37/ELOEMO N. 18/ELOEMO ALLEGO FORMATIERI A ALLIE - VIA G. D. GASTA BIO. N. 37/ELOEMO N. 18/ELOEMO N.

RICHIEDETE SUBITO GRATIS il depliant in cui sono descritte tutte le nostre unità: preamplificatori, amplificatori

per ogni esigenza, alimentatori.



per chi comincia

Fotorelais tuttofare

Da quando esistono le fotoresistenze, la tecnica degli interruttori comandati dalla luce ha avuto un enorme sviluppo. I fotorelé si sono dimostrati degli alleati preziosi per l'automazione a tutti i livelli, dalle applicazioni casalinghe ai calcolatori elettronici.

Il fotorelé che presentiamo non è altro che uno strumento concepito per un impiego che può andare, per l'appunto, dal banale uso domestico al sistema di lettura delle schede perforate, e tutto ciò senza dover fare altro che

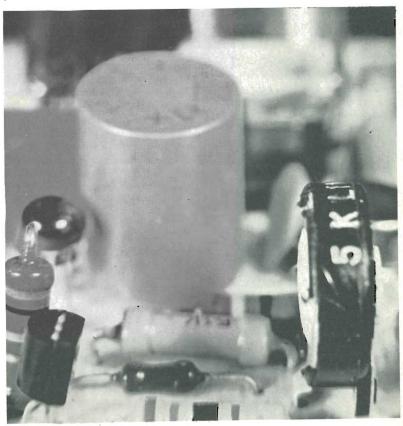
ruotare leggermente la monopola regolatrice della soglia di sensibibilità

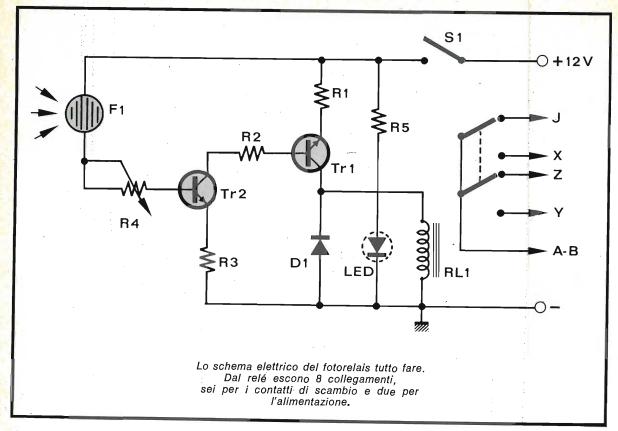
Si tratta di uno strumento alimentabile a tensioni comprese tra i 9 ed i 12V, con preferenza per quest'ultima tensione più elevata, in corrente continua (quindi anche a batterie) con un doppi contatti di scambio della portata di 2 ampére ciascuno.

Ciò significa poter accendere qualcosa e spegnere qualcos'altro, anche contemporaneamente, non appena la luce varca il « livello

Maurizio Marchetta

Per automatizzare
l'accensione di luci
o di altri servizi
elettrici in funzione
della luce
ambiente, il
fotorelais consente
una serie di accensioni
e spegnimenti
alternativi con un
bassissimo consumo
di energia ed una vita
praticamente illimitata.



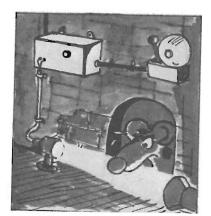


di soglia » ossia diventa più forte o più debole di un valore determinato con la regolazione della manopola.

In pratica le possibilità di utilizzare il fotorelé sono semplicemente enormi. Nelle portinerie e nelle abitazioni può determinare l'accensione e lo spegnimento automatico dei lampadari, e nel caso di strade e viali privati d'accesso, garantisce l'accensione degli eventuali lampioni e lo spegnimento non appena incomincia a far giorno. Questa possibilità, in momenti come questo, con il rincaro dell'energia elettrica, può portare a risparmi notevoli. Altrettanto utile, il fotorelé, potrà consentire anche risparmi più modesti, come l'accensione e lo spegnimento in funzione della luce ambiente dei pannelli illuminati dei « portieri elettrici », ossia delle pulsantiere a fianco dei portoni ove accanto al pulsante dei campanelli sono indicati il numero interno ed il cognome dell'inquilino.

Il fotorelé può determinare anche l'accensione e lo spegnimento automatico « sottochiave » delle luci di posizione dell'automobile, anche se per questa funzione presenteremo un più specifico progetto, che terrà conto anche della possibilità di spegnere automaticamente i fari abbaglianti e di commutarli in anabbaglianti con l'approssimarsi di auto che procedano in senso contrario.

Altro fattore importante è il consumo veramente minimo di energia quando il fotorelé è in funzione, e il vantaggio dato dalla presenza di una spia luminosa elettronica che indica se il relé è scattato o in posizione di riposo.



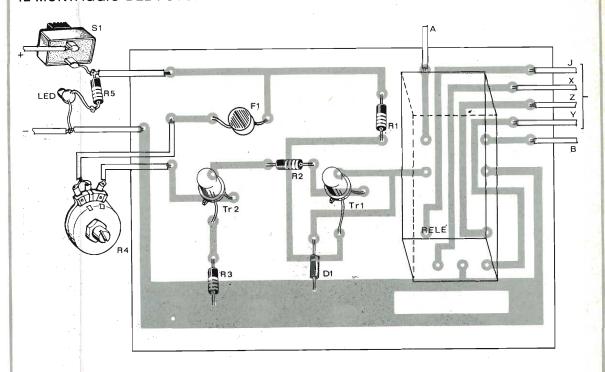
Quest'ultima caratteristica è di estrema importanza quando si desideri effettuare dei controlli e delle regolazioni anche a distanza o senza l'inserimento effettivo del carico da commutare.

Principio di funzionamento

Il fotorelé utilizza due componenti elettronici di alta versatilità: le fotoresistenze Philips tipo B8. 731. 03 ed i relé miniaturizzati National a 12V.

Le fotoresistenze al solfuro di cadmio, note come cellule al Cds, sono dei veri e propri semiconduttori, che lasciano passare più o meno corrente (quindi offrono una resistenza più o meno elevata al suo passaggio) a seconda della quantità di luce che li raggiunge. Quindi più che di fotoresistenze si dovrebbe parlare di fotoconduttori, e questa proprietà è utilizzata, nel nostro fotorelé, per porre o meno in conduzione un transistor di elevata sensibilità ma di bassa potenza. Questo primo transistor eccita a sua volta un secondo transistor di minor sensibilità ma di maggiore potenza.

IL MONTAGGIO DEL FOTORELAIS



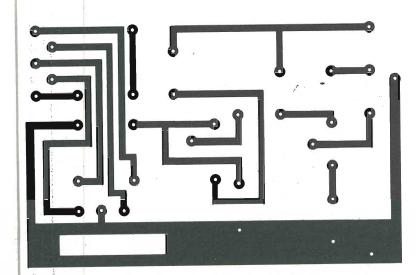
Per il materiale

I componenti usati nel progetto sono di facile reperimen-

Consigliamo i lettori effettivamente interessati alla costruzione dell'apparecchio di rivolgersi presso i migliori rivenditori di materiale elettronico o in alternativa agli indirizzi delle Ditte inserzioniste.

L'apparecchio è prodotto da Echo Eletronics, Via B. Ligu-

ria, Genova.



Componenti

R 1 = 82 ohm, 1/2 W, 10%

R 2 = 1 Kohm, 1/2 W, 10%

R 3 = 8,2 Kohm,1/2 W, 10%

R 4 = potenziometrolineare o logaritmico 2,2 Kohm, 1/2 W,

con interruttore

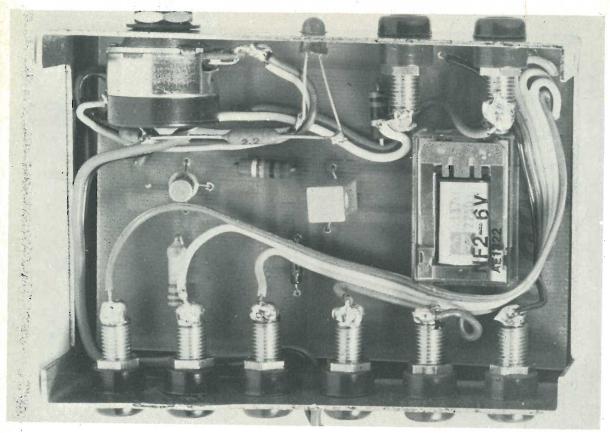
R 5 = 2,2 Kohm,1/2 W, 10%

D 1 = OA 85 o equiv.

TR1 = AC 127 o equiv.
TR2 = 2N706 o equiv.
RL' = relais National NF2
6/12 V

F 1 = fotoresistenza Philips B8.731.03

Lo schema di montaggio pratico del fotorelais tuttofare. la resistenza R5 non giace sul circuito stampato in quanto svolge anche la funzione di cavo di collegamento del LED fissato sul pannello frontale.



Quest'ultimo, infine, eccita un relé a basso assorbimento, i cui contatti di scambio possono commutare 2 ampére in collegamento unipolare o 4 ampére in collegamento bipolare. Ciò significa che questo apparato, di dimensioni davvero minime, è in grado di commutare una lampada o una serie di lampade per una potenza complessiva di ben 880 watt a 220 volt.

Lo scarsissimo assorbimento del relé National consente di tenere questo apparato anche in funzione continua. Infatti l'assorbimento di esercizio di tutto il fotorelé raggiunge a malapena i 25 milliamperes a 6 V. 12 milliamperes quando correttamente alimentato a 12 Vcc.

Un assorbimento così trascurabile consente di tenere il fotorelé sempre in esercizio. Infatti quando la luce colpisce la fotoresistenza, il relé scatta e rimane sotto tensione per tutto il tempo. Quando la luce discenderà al disotto del valore di soglia previsto con la regolazione del potenziometro, il relé si rilascerà, chiudendo una serie di contatti ed aprendone una

altra, in modo da consentire una doppia funzione.

Sarà così possibile accendere qualcosa e spegnerne contemporaneamente altre a seconda della luce che raggiungerà la fotoresistenza.

Una schermatura, o meglio una diaframmatura della fotoresistenza stessa consentirà di renderla più o meno sensibile, in modo da far scattare il fotorelé solo in presenza di luci ancora intense o di farlo agire solo quando la luce raggiunge valori davvero minimi.



E' interessante notare che, nell'uso pratico, è più sentita la necessità di ridurre notevolmente la sensibilità della fotoresistenza. Nel prototipo da noi realizzato, i tecnici di Radio Elettronica hanno collaudato il fotorelé come automatismo per l'accensione delle luci di portineria e delle scale di un caseggiato.

Accadeva un fenomeno curioso: con l'accendersi delle luci, il valore di soglia del fotorelé veniva nuovamente superato, creando tutta una serie di accensioni e spe-

Aspetto del fotorelais inscatolato. La fotoresistenza è stata sistemata nell'involucro della presa tipo DIN cui è stata tolta tutta la parte interna. gnimenti intermittenti: l'inconveniente è stato per l'appunto eliminato con l'interposizione di un diaframma metallico davanti alla fotoresistenza, così come appare nelle foto del prototipo.

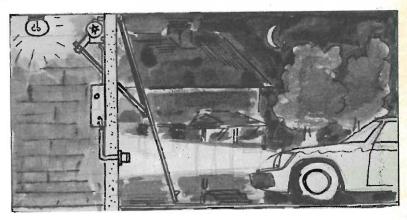
Analisi del circuito

L'alimentazione del fotorelé è assicurata da una piccola sorgente di corrente continua a 12V, dell'intensità di appena 50 milliampére. E' comunque possibile alimentare con sicurezza il circuito anche con correnti inferiori a questa, ma un minimo di 25 milliampére assicurerà un funzionamento continuo senza surriscaldamento da parte dell'alimentatore stesso.

SI funge da interruttore generale, mentre il LED con il suo carico R5, illuminandosi non appena viene inserito S1, indica che il fotorelé è in funzione.

La tensione di 12Vcc raggiunge la fotoresistenza F1 che al buio ha un valore di 1 Mohm, e colpita dalla luce (1000 lux) abbassa la sua resistenza fino a valori compresi tra 37 e 300 ohm.

Il potenziometro R4, collegato in serie a F1, serve a regolare il valore di soglia del fotorelé: maggiore è la sua resistenza e maggiore sarà la luce necessaria per eccitare il relà stesso. Da R4 la tensione di segno positivo raggiunge la base di TR2, un transistor NPN che può essere del tipo AC 127 o AC 127 K o equivalenti. L'emittore di TR2 è collegato a massa tramite R3 ed il suo collettore, tramite R2, quando F1 con la sua bassa resistività pone in conduzione questo transistor, invia la corrente di eccitazione a TR1, un altro NPN tipo 2N 706 o equivalenti.



L'emittore di TR1 è collegato attraverso R1, resistenza di modesto valore, al lato positivo dell'alimentazione a 12Vcc, mentre il collettore eccita la bobina di RL1, relé a 12V a bassissimo assorbimento e ad eccitazione costante.

D1 ha la funzione di proteggere TR1 dalle extracorrenti di apertura della bobina del relé.

I contatti del relé, quando esso non è eccitato, sono A-X e B-Y; a relé eccitato saranno invece A-J e B-Z. Il relé, come già precisato, può raggiungere carichi di 2 A a 220 V CC per ciascun contatto. Collegando i contatti in parallelo tra loro, il massimo carico ammis sibile è di 4A, pari a 880 watt.

Un tale carico è abbastanza alto per la maggior parte degli usi pratici: corrisponde come potenza a più di otto lampade da 100 W!

II montaggio

La fotoresistenza verrà introdotta nell'involucro plastico esterno di una spina pentapolare tipo Philips. Usandone una di colore nero, l'estetica sarà più che soddisfacente. Alla fotoresistenza salderemo

un pezzo di cavo bipolare, magari coassiale se desideriamo ottenere una certa estetica. La lunghezza del cavo può anche essere di alcune decine di metri, senza che la sensibilità del fotorelé abbia a risentirne minimamente. Per chi desiderasse fissare stabilmente il sensore così ottenuto, sarà sufficiente inserire dall'interno una vite con dado e controdado, due spinotti che corrisponderanno alle boccole poste sul frontale del contenitore, che sarà un Teko 3A, delle dimensioni di mm. 102 x 77 x 28.

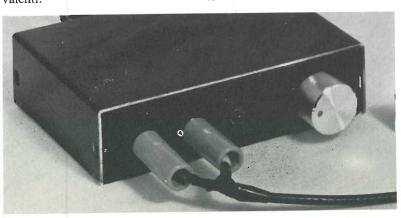
Il contenitore avrà il coperchio libero da qualsiasi connessione. Sul suo fondo alloggeremo invece un foglio di cartoncino isolante, in modo che il lato rame del circuito stampato non vada a contatto con l'involucro.

Anteriormente, oltre ai fori per le due boccole del sensore, sarà necessario praticare al centro quello di piccole dimensioni destinato al LED ed uno a destra per il potenziometro-interruttore.

Sul retro, nel punto centrale fisseremo un gommino passacavi per l'alimentazione, mentre, uniformemente distributi, praticheremo i foni per 6 boccole, destinate ad assicurare il collegamento dei contatti con il relé, ai quali giungeremo, tramite il circuito stampato, con dei cavetti saldati ai terminali A, B, J, X, Y, e Z.

Il circuito stampato non pone particolari difficoltà di montaggio.

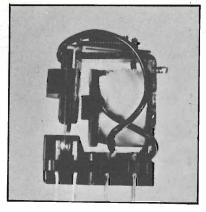
Effettuata la foratura con una punta da trapano del diamerto di circa 1 mm., si salderà innanzitutto il relé, indi le quattro resistenze, il diodo (attenzione a rispettare esattamente la sua polarità) ed i due transistors. Toccherà quin-



di ai cavetti di collegamento con le boccole e con i controlli anteriori. La linea di alimentazione verra saldata con il negativo a massa ed il positivo sull'interruttore S1 del potenziometro.

Come si nota dallo schema elettrico, non vi sono tarature o regolazioni critiche da effettuare. In ogni caso sarà opportuno eseguire un piccolo collaudo, in modo da accertare che il fotorelé funzioni regolarmente. Dirigeremo pertanto il sensore verso una stabile sorgente di luce ed agiremo sul potenziometro-interruttore. Effettuata l'accensione la spia luminosa costituita dal LED dovrà illuminarsi, anche se non troppo intensamente. Ruotando la manopola del potenziometro avvertiremo il lieve scatto del relé. A questo punto passando una mano davanti al sensore, in modo da intercettare la luce, il relé dovrà scattare alternativamente, anche se con una brevissima inerzia. Durante tutte queste operazioni la spia dovrà rimanere costantemente accesa.

Il fotorelé può funzionare indipendentemente o in parallelo a qualche circuito con interruttore a



comando manuale. Nel primo caso sarà solo il relé a determinare l'accensione, nel secondo invece l'automatismo potrà essere scavalcato dall'intervento manuale sull'interruttore non automatico.

Con il fotorelé spento, ossia con la spia non illuminata, avremo due contatti stabilmente chiusi e due aperti. Accendendo il fotorelé e regolando opportunamente il potenziometro su di una sensibilità prestabilità possono verificarsi due condizioni alternative: la luce supera il valore di soglia del

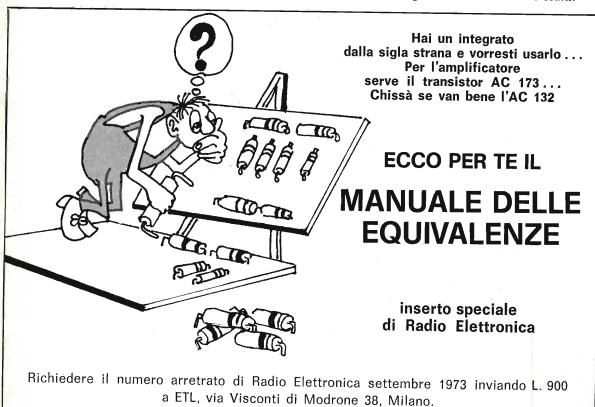
sensore, ed in tal caso il relé scatta, invertendo i contatti rispetto alla posizione assunta a fotorelé spento.

Oppure la luce non supera il valore di soglia, il relé non viene eccitato, ed i contatti rimangono nella stessa posizione da essi assunta quando il fotorelé non era acceso.

In questo modo è possibile, ad esempio, far accendere un sistema di illuminazione quando la luce ambiente scende al disotto del valore predeterminato, ma in questo caso sarà necessario orientare il sensore in modo che l'accensione delle luci non lo colpisca direttamente e non ricrei di nuovo le condizioni di luce in base alle quali il sensore ecciterà il fotore-lé in modo da causare un immediato spegnimento.

Il fotorelé verrà quindi orientato in direzione tale da non essere colpito dalla luce da esso accesa, ma da essere invece raggiunto dalla luce diffusa, come quella del giorno.

La durata del fotorelé è piuttosto lunga: il costruttore del relé garantisce 5 milioni di scatti.





TESAK
AZIENDA ITALIANA LEADER
NEL SETTORE
DELL'ELABORAZIONE
E TRASMISSIONE DATI

── Vogliate inviarmi GRATIS e senza alcun impegno la pubblicazione tecnica «il calcolatore elettronica	0 »
ORDINE D'ACQUISTO	re
Vi prego di spedirmi nº	zione id.
in contrassegno	
mediante versamento immed L. 59.000 (spedizione gratui sul vostro conto corrente poi n° 5/28297	ta) stale
Nome	
1334	
ViaN	
CapCittà	
Prov.	************
LFirma	
Staccare e spedire a: TESAK s 150126 FIRENZE - Viale Donato Giannotti, Tel. 684296/686476/687006 - Telex ELI	79 .

scienza

Prospettive per le radiocomunicazioni

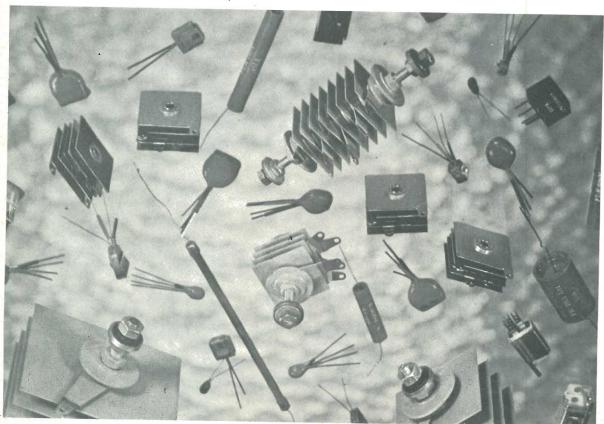
Conclusioni tratte
dall'analisi intrapresa
il mese scorso sul
problema delle
radiocomunicazioni.
Una panoramica di
informazioni tecniche
di particolare interesse
per quanti si occupano
del radiantismo.

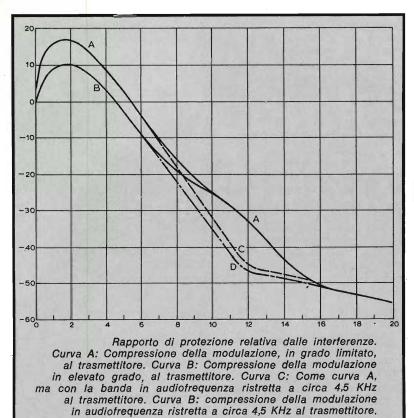
L'essenza del problema della pianificazione è quella di fornire agli ascoltatori il massimo numero di programmi che abbiano un livello di interferenze accettabili. Le due principali sorgenti d'interferenza sono i trasmettitori che usano il medesimo canale e quelli che trasmettono sui due canali adiacenti. I trasmettitori che irradiino su frequenze o su canali più lontani possono anche non essere presi in considerazione. Però è necessario, prima di tutto, determinare quanto spazio ci deve

essere tra ciascun canale. Attualmente in Europa ogni canale, in quasi tutte le bande, è di 9 KHz., ma ciò non significa necessariamente che questa sia la soluzione ottimale.

Anche altri intervalli sono tecnicamente possibili almeno entro certi limiti.

Il tasso di protezione, ossia il rapporto desiderato tra il segnale interferente e quello da ascoltare, consente di tracciare un grafico simile a quello che pubblichiamo, e che è stato eseguito in fun-





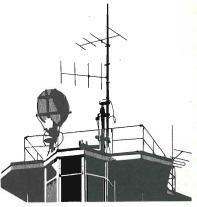
zione della spaziatura dei canali. Questa curva è stata adottata recentemente dalle CCIR e si basa sulle prestazioni fornite dai più comuni ricevitori del commercio.

La curva si riferisce alle diverse spaziature in rapporto ad un medesimo tasso di protezione, ossia il rendimento a parità di disturbi. Supponiamo, ad esempio, di dover sistemare, in una banda di frequenza prefissata, un certo numero di trasmettitori. Se adotteremo una larga spaziatura tra i canali, ad esempio di 15 KHz, la interferenza con i canali adiacenti risulterà ridotto. La conseguenza sarà che la separazione dal punto di vista geografico tra le stazioni che si serviranno del medesimo canale dovrà essere pure ridotto, e quindi l'interferenza di co-canale ne sarà notevolmente aumentata.

D'altra parte se si riducesse l'intervallo tra canale e canale di, ad esempio, 5 KHz, avremmo molti più canali disponibili ma a spese di un grande incremento di interferenze da canale adiacente. La spaziatura ottimale dovrebbe



Comunicare è sempre stata sempre una esigenza fondamentale per l'uomo. La radio ha seguito imprese del passato e nel futuro sarà sempre una compagna di viaggio per l'uomo dello spazio.



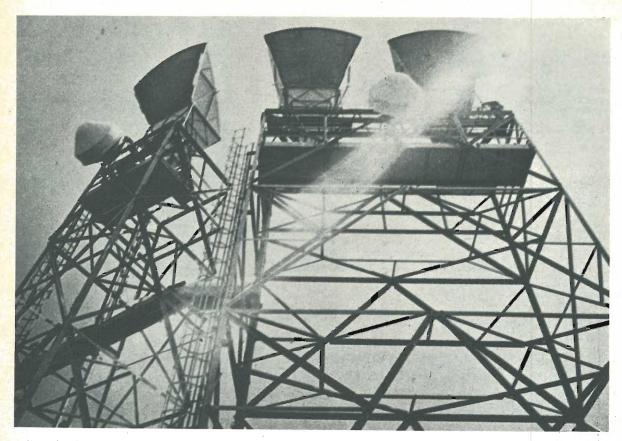
quindi trovarsi tra i 5 ed i 15 KHz, calcolandola con un sistema di piani di allocazione ideale in forma di un reticolo geometrico.

L'illustrazione relativa al reticolo elementare di pianificazione evidenzia l'opportunità di collocare i canali in uso da parte di più
stazioni — denominati n nel grafico — agli angoli di un triangolo
equilatero di lato D, che può essere più volte duplicato ed affiancato ad altri fino a coprire
tutta l'area che è necessario pianificare.

Gli altri canali d'uso in comune, gli n+1 e gli n-1 sono sistemati alla stessa maniera, in modo che tre reticoli analoghi possono essere sovrapposti e letteralmente mescolati assieme in modo che ciascun triangolo di stazioni utenti il medesimo canale venga a trovarsi al centro del reticolo multiplo. Con questo sistema, qualora il reticolo venisse esteso senza interruzioni, ciascun trasmettitore verrebbe ad essere circondato da un anello di 6 trasmettitori irradianti su canali adiacenti ad una distanza di

 $\frac{D}{\sqrt{3}}$

Il che in pratica significa, se D=500 Km, dato che $\sqrt{3}=1,732$, la distanza sarà di 290 chilometri. Il modello elementare è ovviamente molto semplificato, perché, ad esempio, non ci dà alcuna possibilità di sistemare il canale n+2, di modo che il passo successivo sarà quello di distorcere il reticolo per consentire l'inserimento di un numero più adeguato di canali.

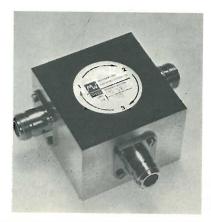


Prendendo come base la curva di propagazione dell'onda celeste, di cui abbiamo illustrato un esempio, il rapporto tra le distanze può essere trasformato in un rapporto di livelli tra segnali interferenti tra loro. La differenziazione relativa che così si produce con le interferenze dei co-canali ed i canali adiacenti può quindi essere calcolata sulla base del grafico relativo. Da studi di questo genere, basati sia su di un reticolo ideale e sulla reale disposizione dei trasmettitori nella realtà, risulta che la spaziatura ottimale tra i canali è molto prossima a 8 KHz, e molte amministrazioni europee sollecitano l'adozione di un nuovo piano che adotti la spaziatura di 8 KHz sia sulle OM che sulle OL.

Questi modelli di reticolo non solo sono utili per calcolare le spaziature tra i canali, ma si rivelano anche un utile strumento di pianificazione. È abbastanza facile costruire un reticolo per un centinaio o più canali, ossia il totale dei canali disponibili in OM ma servirebbe a poco se si partisse dal presupposto che tutti i tra-

smettitori abbiano sostanzialmente la medesima potenza, e non dovrebbe essere limitato da questioni di dimensioni del trasmettitore stesso.

Un sistema pratico di pianificazione di un'area delle dimensioni di una Regione ITU dovrebbe iniziare col decidere quante categorie di potenze di trasmettitori sono necessarie. Partiamo ad esempio dal presupposto che le categorie debbano essere tre, una a bassa potenza per coperture puramente locali, una di media po-



tenza per grandi complessi urbani e l'ultima di elevata potenza per la copertura di aree regionali.

Ciascuna di queste tre categorie di trasmettitori potrebbe essere collocata nella sua propria sezione della gamma OM. Nell'illustrazione apposita abbiamo visto che i canali di frequenza inferiori sono più adatti per la copertura di grandi aree e le frequenze superiori sono idonee per le aree più ridotte. Perciò si potrebbe preparare un reticolo separato per ciascuna categoria, e la distanza tra le co-canale (la distanza D dell'illustrazione) può essere regolato in funzione della potenza, da circa 1000 Km per il reticolo a bassa potenza fino a 4000 Km per quella più elevata. Per evitare degli spiacevoli problemi tra i canali adiacenti nei punti di giunzione dello spettro radio ove finisce una gamma ed incomincia un'altra, uno o due canali potrebbero essere allocati in ciascuna giunzione ed essere considerati come canali internazionali di gamma mista. Questi ultimi potrebbero essere utilizzati per trasmettitori a bassissima

potenza, senza particolari pianificazioni, ma pur sempre soggetti ad un limite superiore nella potenza totale irradiata da ciascun paese in ciascun canale. Un tale limite potrebbe essere regolato a seconda dell'area del paese interessato.

Una rigorosa aderenza al piano reticolare in funzione della distribuzione geografica darebbe un risultato ideale, per una copertura ottimale delle aree. Però quello che ci interessa effettivamente non è una copertura perfetta dell'area, ma una perfetta copertura della popolazione. Poi bisogna tener conto del suolo. Chi potrebbe desiderare di porre un trasmettitore in cima ad una montagna di granito, con bassa conduttività di terra, magari al centro di un deserto dove non abita nessuno? Questi fattori non possono essere ignorati. I trasmettitori sono richiesti in posizioni ben determinate. Potrebbe quindi venir assegnato un canale di frequenza adatta alla più vicina posizione del reticolo, ma la potenza da irradiare dovrebbe essere limitata di una quantità sufficiente ad assicurare che l'interferenza da essa causata ai co-canali ed agli adiacenti del vicinato non superi quella che si verificherebbe nel caso che si fosse seguito rigorosamente il piano del reticolo teorico.

È stato calcolato che uno spostamento del 10% nella distanza dei co-canali richiederebbe una consequenziale riduzione di potenza compresa tra 2 e 4 dB, ma si potrebbe invece usare una potenza ben più elevata qualora si usasse un sistema di antenne direttive.

Uno dei parametri che dovranno essere stabiliti, magari a livello di Conferenza di Ginevra, sarà quello della protezione delle interferenze tra co-canale. Probabilmente si finirà per scegliere un rapporto di 30 dB. Senza la pretesa che un'interferenza di questo livello sia completamente trascurabile, ma tenendo presente che si tratterà di un'inconveniente che potrà verificarsi nella stragrande maggioranza dei casi, solo di notte e solo nelle frange dell'area coperta dai trasmettitori. Il valore di questo tasso di protezione determinerà il raggio dell'area ser-



vita da ciascun trasmettitore in servizio co-canale. Ne consegue che una pianificazione dovrà basarsi su di un ben precisamente determinato numero di trasmettitori e di ben commisurate distanze tra i co-canali, di un numero fisso di canali in una data area, in modo da poter esattamente determinare l'area di servizio priva di interferenze, o quasi.

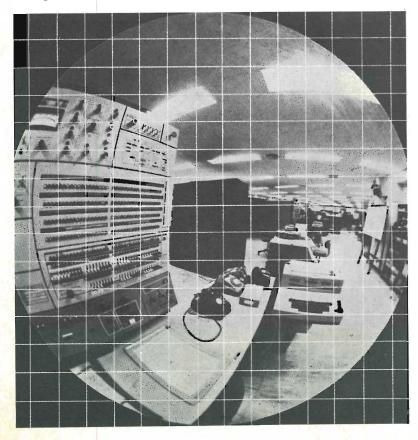
D'altra parte, se si parte del presupposto che per una data area di servizio per ciascun trasmettitore deve avere una data protezione dai co-canali anche nei suoi estremi limiti, sarà questa protezione ed il suo ammontare a determinare la distanza tra i co-canali e quindi il numero di trasmettitori che potrà servirsi del medesimo canale.

Le scelte: Onda di terra o celeste Sistemi di modulazione alternativi

Si deve partire da due presupposti: che le trasmittenti broadcasting europee in OM irradieranno sfruttando essenzialmente l'onda di terra e che si continuerà ad irradiare con il sistema di modulazione in ampiezza con entrambe le bande laterali, come per il passato. In tal caso il problema potrà essere affrontato partendo da:

1) Una pianificazione per due distinte reti di trasmissione, una per copertura ad onda celeste di notte e l'altra per la copertura diurna ad onda di terra.

 Pianificare per una massima copertura ad onda di terra di giorno, prendendo in considerazione solo le interferenze causate dalla



onda di terra ed ignorando l'incidenza delle interferenze propagate dall'onda celeste durante la notte.

3) Pianificare in funzione della massima copertura con servizi per onda di terra durante la notte, considerando la maggior copertura diurna come un vantaggio extra.

Senza dubbio il sistema 1 è tecnicamente il più efficiente dato che conferirebbe all'ascoltatore la maggior possibilità di scelta di programmi sia di giorno che di notte. Comunque ci sono parecchi svantaggi. Prima di tutto un servizio per onda celeste è soggetto ad evanescenze ed in particolare alle distorsioni conseguenti alle evanescenze di una delle due bande laterali.

I recenti sviluppi tecnologici possono consentire la produzione di economici rivelatori sincroni da inserire nei ricevitori, che eliminano le distorsioni non lineari prodotte dai segnali evanescenti, ma il prezzo di ricevitori così equipaggiati non è lieve e la loro sintonizzazione non è agevole, almeno stando a quanto sinora è apparso sul mercato.



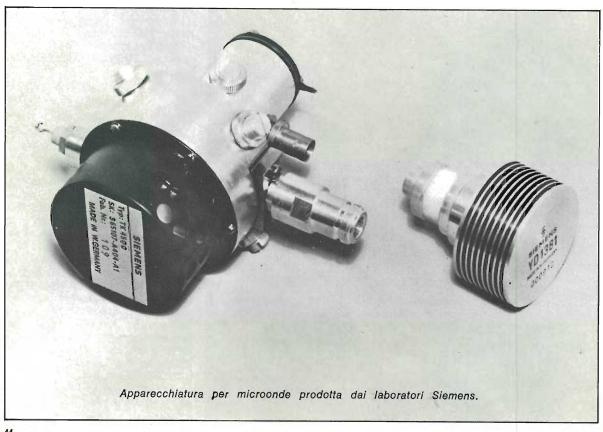
In ogni caso resterebbe sempre presente la distorsione lineare nello spettro e, con i ricevitori attualmente in commercio, una ricezione per onda celeste può conferire solo un servizio di bassa qualità. In secondo luogo, la propagazione per onda celeste è efficiente perché l'attenuazione ha luogo solo lentamente con la distanza, e perciò un trasmettitore sarà in grado di servire un'area di vaste proporzioni.

Quindi una rete di trasmissioni per onda celeste potrà consistere di relativamente pochi trasmettitori molto spaziati tra loro, e di grande potenza.

In Europa, ove la maggior parte dei Paesi sono piccoli, in paragone con le aree di servizio per onda celeste, questo significa che la maggior parte, se non la totalità dei programmi posti a disposizione degli ascoltatori potrà avere origine al di fuori dei loro paesi. Le difficoltà linguistiche potranno limitare notevolmente la scelta del materiale programmato; malgrado ciò difficile immaginare che un programma possa consistere di cose molto diverse dalla musica, e ciò rende discutibile e non sempre desiderabile l'avere un grande successo in vista della scarsa quantità di trasmissione ottenibile da un canale ad onda celeste.

Come se non bastasse, l'idea di consentire l'accesso di trasmissioni extra-territoriali ai propri cittadini può essere in certi paesi considerata come una cosa politicamente inaccettabile.

In ultima analisi si deve considerare la confusione che si creerebbe presso gli ascoltatori se li



si costringesse a cambiare sintonia due volte al giorno, per ascoltare sia la rete ad onda di terra che quella ad onda celeste. Tanto più che i periodi in cui occorrerebbe variare la sintonia non sarebbero fissi, ma varierebbero ciclicamente durante l'anno, con il cambiare delle stagioni.

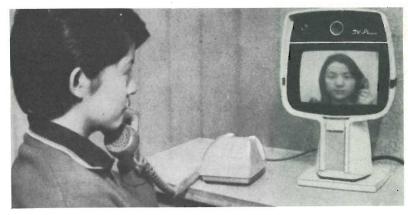
Ne conseguirebbe che solo pochi amatori saprebbero esattamente quali programmi ricevere e su quali canali. Con una conseguente perdita di interesse verso le trasmissioni, le OM verrebbero ascoltate sempre con minore entusiasmo. Eppoi il rendimento di entrambe le reti sarebbe quasi sempre al disotto delle aspettative nel periodo che precederebbe il cambiamento di frequenza, dato che il passaggio dalle condizioni ottimali per le trasmissioni diurne è graduale e non istantaneo. In conclusione, anche se tecnicamente molto elegante, questo sistema è talmente scomodo per lo ascoltatore medio, da scoraggiarlo a servirsene abitualmente. Il sistema 2 potrebbe essere un disastro: le interferenze da onda celeste sarebbero così pesanti la notte che i servizi sarebbero praticamente inutilizzabili. Nei mesi invernali, alle elevate latitudini queste condizioni si verificherebbero per la maggior parte del giorno.

Non resta quindi che l'alternativa 3, per basare una pianificazione sui servizi di onda di terra tenendo conto dei livelli notturni dell'interferenza dell'onda celeste, e probabilmente questa sarà la scelta futura per le OM. Vi sono però due importanti eccezioni per le quali una porzione della gamma OM può essere destinata essenzialmente a servizi in onda celeste. La prima si riferisce alle trasmissioni in nazioni di area. molto estesa, come ad esempio l'URSS nella regione 1. L'altra dipende dal se e dal come si deciderà di permettere che una parte della gamma venga usata specificamente per servizi esterni o in-

ternazionali.

Il sistema di modulazione

Venendo adesso alla questione del sistema delle alternative nella modulazione, bisogna ricordare che negli ultimi anni si è pensa-

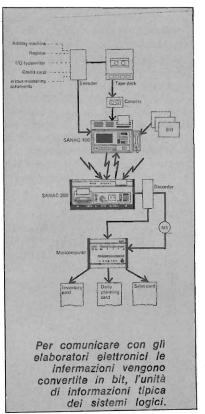


to molto alla possibilità di usare una qualche forma di modulazione in banda laterale unica (SSB) per irradiare sulle OM o sulle OL. I vantaggi rispetto alla trasmissione in doppia banda laterale (DS B) è sia una riduzione delle interferenze con l'attuale numero di trasmittenti o un aumento del loro numero pur mantenendo gli attuali livelli di interferenza Gli svantaggi sono nel pesante costo per il pubblico che dovrebbe acquistare dei nuovi e probabilmente più costosi ricevitori e nelle difficoltà da superare nel momento in cui si passerebbe da un sistema all'altro, pur mantenendo dei servizi adeguati sia in AM che in SSB. Un ulteriore vantaggio attribuito all'SSB è che questo sistema ridurrebbe le distorsioni non lineari nell'onda celeste Ma non è proprio vero: la riduzione di questa forma di distorsione è dovuta in primo luogo all'uso di rivelatori sincroni, indispensabili nella ricezione in SSB, e non al sistema di modulazione stesso.

Banda laterale Compatibile (CSSB)

Questo sistema conserva il corretto inviluppo di modulazione ma confina l'energia trasmessa molto ampiamente, sia nella portante che nella banda laterale unica.

È progettato per ricevitori con rivelatori convenzionali. Come accade per gli altri sistemi SSB presi in esame qui di seguito, qualsiasi miglioramento generico nella pianificazione costringerebbe all'uso di nuovi ricevitori con adeguate e più strette frequenze intermendie. Però di recente delle conferenze a livello internazionale hanno teso a rilanciare la CSSB specie dal punto di vista della distorsione, per mezzo di ricevitori muniti di filtri a frequenza intermedia abbastanza semplici e senza correzione di fase. Appare anche probabile la scelta di usare dei rivelatori sincroni che, nel ricevitore, ridurrebbero la distorsione non lineare dei segnali evanescenti.



Vestigial Sideband (VSB)

Detta anche banda laterale parziale. Può essere considerata una



derivante della DSB, che usa un filtro asimmetrico con una attenuazione di 6dB alla frequenza dell'onda portante. Dà una trasmissione completa di una banda laterale e la soppressione completa dell'altra banda al di là di una certa distanza dalla portante (ad esempio, 1 KHz). Premesso che la profondità di modulazione venga ristretta al 70% o all'80%, e la componente della portante abbia un'ampiezza di 2 o 3 dB oltre la somma dei picchi delle bande laterali, questo sistema avrebbe un elevato grado di compatibilità con i ricevitori attualmente esistenti. Per un determinato rapporto tra portante e banda laterale, la compatibilità è leggermente migliore della SSB + portante.

Banda laterale unica (SSB)

Trasmessa senza portante, è ampiamente usata nelle trasmissioni commerciali tra due punti fissi. Ma il vantaggio di eliminare i battimenti della portante, il che è una componente significativa delle interferenze da canale adiacente e riduce pure il livello della intermodulazione ionosferica (detto anche Effetto Luxembourg). Ha lo svantaggio di non consentire l'uso di un soddisfacente controllo automatico di guadagno e quello che il ricevitore deve sintetizzare la portante demodulata con una precisione di circa 10⁻⁶ senza che vi sia alcuna componente di riferimento nella trasmissione che agevoli il compito. Per giunta non è compatibile con i ricevitori attualmente esistenti.



A sinistra, torre telefonica « ecologica » che può essere anche rifugio per sciatori. A 2040 metri di altezza, nelle Cascade Mountains, Washington, USA, s'eleva questa torre per micro-onde alta 25 metri, una vista che meraviglia gli occhi degli spettatori ed una soddisfacente risposta alle necessità di comunicazioni a micro-onde. Questa insolita torre che s'inserisce nel paesaggio delle montagne rocciose è stata installata recentemente dalla General Telephone & Electronics Corporation, la sua forma conica fa eco alla struttura degli alberi sempre verdi dei dintorni. All'interno della base si trova una capanna-rifugio per gli sciatori che d'inverno si cimentano nei paraggi. Costruire una torre per micro-onde sulle cima nevosa e ventosa di una montagna di 2040 metri non è un lavoro semplice neppure nelle circostanze migliori, afferma la GTE a progettare una torre che sia di gradimento agli sciatori, escursionisti, turisti dei boschi e allo stesso tempo centrale telefonica.

SSB con portante

è ancora compito più difficile. Tutti sono d'accordo per dire che lo scopo è riuscito.

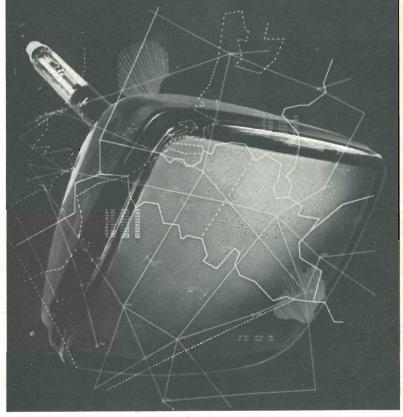
Questo sistema elimina i due inconvenienti del precedente sistema, in quanto irradia una componente della portante. Se i livelli di picco della banda laterale fossero ristretti a circa il 70% dell'ampiezza della portante, il sistema avrebbe un certo ragionevole grado di compatibilità con gli attuali ricevitori a rivelazione di inviluppo.

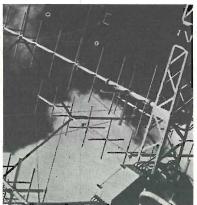
Independent Sideband (ISB)

È un sstema simile all'SSB, ma usa le bande laterali, quella superiore e quella infeniore, per trasportare due programmi differenti. Ha gli stessi vantaggi e svantaggi dell'SSB ma, in più, richiede una rigorosa progettazione dei ricevitori per ottenere una adeguata reiezione della banda laterale indesiderata. Quest'ultimo punto verrà preso in esame in seguito.

ISB con portante

È un sistema simile all'ISB ma con una componente della por-





tante che permette di utilizzare un controllo automatico del guadagno ed aiuta nella rigenerazione della portante. Il sistema può essere realizzato in due modi diversi. Il primo prevede l'irradiazione dei due segnali su banda laterale da parte del medesimo trasmettitore. In questo caso l'intensità di campo e le evanescenze avranno caratteristiche sensibilmente identiche da parte del ricevitore. La portante in comune fornirà delle adeguate informazioni per entrambi, ma il ricevitore dovrà essere munito di un efficiente sistema di soppressione della banda indesiderata. Con questo metodo, il sistema non è compatibile.

Con il secondo metodo la banda laterale superiore e quella inferiore vengono irradiate da due stazioni trasmittenti separate geograficamente. In questo caso i due segnali dovranno disporre di una protezione di 20 dB dalle mutue interferenze, in modo da evitare confusioni nel ricevitore, ed in particolare nel controllo automatico di guadagno da parte della portante della trasmissione indesiderata. Questo metodo richiede-

rebbe un grado inferiore di soppressione della banda laterale indesiderata nel ricevitore ed avrebbe anche in una certa misura, una compatibilità con i ricevitori attualmente esistenti, qualora le componenti della portante fossero sufficientemente vaste, perlomeno 3 dB più del picco delle bande laterali.

Il CSSB non è considerato un sistema che possa competere seriamente con quest'ultimo, per le ragioni già descritte. L'SSB e l'ISB sono virtualmente irrealizzabili,



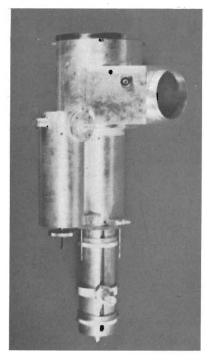
prima di tutto a causa della difficoltà di fornire un controllo automatico di guadagno che sia soddisfacente e che consenta un agevole uso del ricevitore. Il VSB ha qualche estimatore in Europa, ma in genere non è molto apprezzato. Offre, in paragone all'SSB con portante, una compatibilità lievemente maggiore ma richiede una spaziatura tra i canali molto più grande. Infine, pure essendo un sistema SSB con elevate frequenze di modulazione, richiede un ricevitore a rivelatore sincrono per evitare le distorsioni ma, essendo anche un DSB alle basse frequenze di modulazione, la portante rigenerata deve essere agganciata in fase con la componente della portante del segnale in arnivo .Questo agganciamento di fase rappresenta una ulteriore complicazione nel ricevitore, e che non è richiesta per l'SSB o l'ISB.

L'SSB e l'ISB, in ambedue i casi con una componente della portante, sono le due alternative alla DSB che attualmente sono oggetto della maggior considerazione in Europa.

Una parte degli argomenti in

favore dell'SSB si ispira al fatto che i ricevitori necessari sono sì un po' più complessi, ma non sembrano rappresentare una spesa ingiustificata, in vista del rapido sviluppo della tecnologia. Però bisogna considerare che la maggior parte dei ricevitori oggi in uso è del tipo portatile, a pile, almeno per quanto concerne l'ascolto delle OM e OL. È quindi necessario, per incontrare il favore del pubblico, che il ricevitore non sia troppo costoso e che il consumo di corrente non scarichi le pile con eccessiva rapidità. Quest'ultima prerogativa non è facile da ottenersi. La prima esigenza di un ricevitore sia VSB, SSB o ISB è quella di rigenerare una portante demodulata. Per l'SSB o l'ISB questa necessità non richiede un perfetto aggancio di fase e consente un errore di frequenza fino a 2 Hz. Può essere prodotta sia per mezzo della componente di portante in ingresso o filtrando un oscillatore libero o limitato in ampiezza generato localmente da un sintetizzatore di alta precisione, senza alcun riferimento nei riguardi del segnale in ingresso. Per la VSB la portante demodulata deve essere agganciata in fase con la portante in ingresso e non vi è possibilità di usare una frequenza generata localmente col sintetizzatore senza riferimento col segnale in ingresso.

Tra i veri metodi proposti, quello a sintetizzatore locale è uno dei più adatti per ottenere una facile sintonia. In qualsiasi altro metodo che denivi la portante demodulata direttamente dal segnale in ingresso o agganciando un oscillatore libero ad essa, ci sono difficoltà nel conciliare i requisiti



Cavità coassiale studiata per ottenere una buona conduzione dei segnali alle frequenze molto elevate (40 GHz).

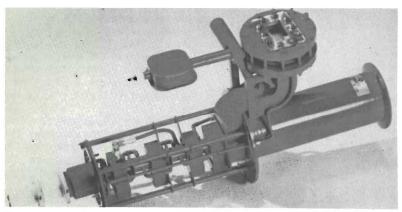
in conflitto tra loro, quali la faccoltà nella sintonia con l'immunità dalle evanescenze e dagli agganciamenti spuri con segnali di canali adiacenti o dalle bande laterali del segnale su cui si è sintonizzati.

I ricevitori per l'ISB devono disporre di adeguati mezzi per la reiezione della banda laterale indesiderata. Se i due segnali laterali separati ma associati alla medesima portante venissero irradiati del medesimo trasmettitore, sarebbe necessaria una reiezione di

almeno 40 dB. Non sarebbe realizzabile dalla sola selettività della FI e richiederebbe l'impiego di una rete di quadratura post-rivelazione che desse uno spostamento di fase costante a 90° sopra tutta la banda FM. Per uso broadcasting questa ampiezza di banda va da 50 Hz a 5 KHz ed il problema di produrre una tale rete con le tolleranze richieste ed un prezzo ragionevole può diventare una faccenda molto difficile. Se i suoi segnali laterali venissero irradiati da due trasmettitori separati geograficamente tra loro, essi richiederebbero una protezione, nelle loro rispettive aree, contro la mutua interferenza, nel modo descritto prima. Considerando un tasso di protezione di circa 20 dB, si potrebbe giungere ad una soddisfacente soppressione della banda laterale indesiderata. La tecnica del filtro di quadratura sarebbe sempre necessaria, ma le tolleranze dei filtri potrebbero essere considerevolmente ampie.

I ricevitori di qualsiasi nuovo sistema di modulazione dovrebbero essere compatibili con le trasmissioni DSB che verrebbero pur sempre irradiate durante il periodo di interregno. I ricevitori VSB e quelli ISB con 40 dB di soppressione della banda laterale indesiderata sarebbero automaticamente compatibili e quindi potrebbero lavorare effettivamente sui segnali DSB come con i VSB o gli ISB e demodularli normalmente. I ricevitori SSB e gli ISB con una quantità inferiore di reiezione della banda laterale indesiderata richiederebbero qualche circuito in più per funzionare anche in DSB. Il metodo più semplice sarebbe probabilmente quello di munirli di un normale rivelatore di inviluppo con una regolazione appropriata dell'ampiezza della FI pr mezzo di un commutatore operato automaticamente o manualmente.

Se si decidesse di cambiare il sistema di modulazione in VSB o SSB più portante, sarebbe difficile prevedere con esattezza come si organizzerebbe il procedimento di conversione. Si potrebbero usare due metodi alternativi. Uno consisterebbe nell'utilizzare una porzione della banda OM per l'uso da parte dei trasmettitori operanti col nuovo sistema, ed espandere questa porzione per fasi successi-



ve, man mano che il pubblico si munisse degli opportuni ricevitori. La soluzione alternativa sarebbe quella di convertire i trasmettitori, pochi alla volta, inizialmente in una forma più o meno compatibile di SSB con una componente della portante e conservando la vecchia spaziatura tra i canali per la DSB ed in seguito, negli stadi finali della transizione, convertirli tutti in una SSB non compatibile, con canali meno spaziati tra loro.

Con entrambi i metodi gli stadi successivi della conversione richiederebbe una cooperazione all'unisono di tutti i paesi. L'eventuale completamento della trasformazione avrebbe luogo solo quando virtualmente tutti ascoltatori fossero in possesso di ricevitori adatti al nuovo sistema. A meno che i ricevitori non siano completamente accettabili per il pubblico, almeno dal punto di vista dei costi, le spese di trasformazione dei trasmettitori e quelle conseguenti rischiano di rappresentare un grosso ostacolo per la trasformazione dei sistemi. E durante questo periodo i ricevitori di vecchio tipo



fornirebbero delle prestazioni sempre peggiori, almeno dal punto di vista della distorsione. Se il nuovo sistema fosse un ISB più portante, la conversione potrebbe avvenire per gradi, ma dal punto di vista della pianificazione internazionale le cose sarebbero più semplici. Sarebbe lasciata alla singola nazione la scelta del convertire i loro canali in ISB con due programmi per canale, oppure continuare indefinitivamente con il DSB.

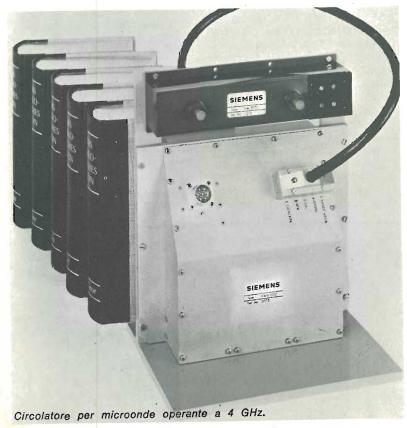
Quindi anche se una decisione

della conferenza di Ginevra propendesse per la conversione delle gamme OM e OL in qualche nuovo sistema di modulazione, la conversione effettiva avrebbe luogo solo in un considerevole periodo di tempo. Il piano immediato dovrebbe essere basato sul funzionamento in DSB sulla maggior parte delle gamme in questione.

Una nota finale benché la presente situazione sulle gamme OM e OL in Europa richieda ben poco per giungere ad una pianificazione formale, essa sarà il risultato di un grande lavorio empirico di prove e riprove. Non ci si potrà quindi aspettare, concluso l'accordo, di ottenere subito una riduzione delle interferenze. Il meglio che ci si possa attendere è un lento, moderato ma costante miglioramento.

Canali e ampiezza di banda

A parte requisiti essenziali di una buona pianificazione, come il fatto che i trasmettitori vengano sistemati nelle giuste posizioni e sui canali esatti, e che questi ultimi non sono poi tanti, ci sono alcuni provvedimenti che possono essere assunti per minimizzare le interferenze. Se tutte le frequenze delle portanti dei trasmettitori fossero ottenute come multipli integrali della spaziatura tra i canali, ad esempio 8 KHz, tutte le portanti e le FI dei ricevitori potrebbero essere di 8 KHz in 8 8 KHz, ossia un integrale di 8n KHz ove n, è l'integrale, l'interferenza conseguente a tutte le risposte spurie nei ricevitori (canale-immagine e simili) produrrebbero dei battimenti con la portante a frequenza zero o nella spa-





ziatura tra i canali. Ciò creerebbe molto meno fastidi di quanto non accada con la situazione presente, ove tali interferenze possono produrre i loro spiacevoli fischi ovunque, nella gamma dell'audiofrequenza.

Con l'attuale progettazione dei ricevitori, questa proposta non porterebbe a grandi vantaggi, viste le tolleranze applicate oggigiorno sulle FI. Con i perfezionamenti futuri nella tecnica della costruzione dei ricevitori, e in particolare la realizzazione di semplici tipi di sintetizzatori, da utilizzare negli oscillatori locali, si potranno avere dei vantaggi sensibili.

Un altro provvedimento da prendere è quello di limitare l'ampiezza della frequenza di modulazione dei trasmettitori OM e OL. Il principio deve ispirarsi anche al fatto che le bande laterali corrispondenti alla modulazione di frequenze al disopra dei 5 KHz sono oggigiorno così pesantemente attenuate, che esse non contribuiscono in maniera significante alla qualità del programma ricevuto, ma per contro contribuiscono si-

gnificativamente alla produzione di interferenze aidanni dei canali adiacenti. È stato suggerito che l'ampiezza delle audiofrequenze trasmesse sia limitata a non più della metà della separazione tra i canali. Perciò, se l'ampiezza di banda delle FI dei ricevitori venisse analogamente limitata, non ci sarebbero mai interferenze da canale adiacente. Se questo suggerimento trovasse applicazione pratica, ne conseguirebbe che la qualità della riproduzione a beneficio di tutti gli ascoltatori verrebbe li-

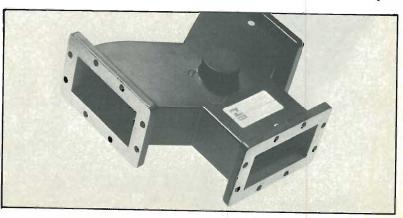
mitata a favore delle necessità degli utenti posti in area marginale e solo durante la notte.

In pratica i migliori risultati sono stati ottenuti equipaggiando i trasmettitori ad OM e OL con dei filtri passa-basso all'ingresso della modulaizone che abbiano una risposta lievemente crescente tra 1 KHz e 4,5 KHz, con un rapido taglio al disopra dei 5 KHz. Questo sistema ha dato un certo beneficio nelle interferenze da canale adiacente, senza alcuna percettibile degradazione della qualità sui recevitori di classe media.

Il miglior uso delle OM e delle OL

Una volta eseguita una corretta ripartizione dei canali, le stazioni dovranno decidere quale miglior uso farne. Con la crescente domanda di programma specializzati, anche per le minorità linguistiche, le cosiddette minoranze etniche, le informazioni sullo stato delle strade a favore degli automobilisti e così via, fare come si fa oggi, ossia ritrasmettere i medesimi programmi su diversi canali sarà un inutile lusso da abbandonare. Sarà perciò necessario studiare quali siano i servizi più idonei per le OM, le OL e quelli in VHF, tenendo conto delle caratteristiche dei canali e delle esigenze dei programmi e dei loro ascoltatori.

Certi tipi di ascoltatori di determinati programmi sono facili da identificare, come ad esempio gli gli automobilisti. Le gamme OM e OL offrono molti vantaggi per dei programmi destinati principalmente agli automobilisti. L'area di copertura dei trasmettitori è più





La maggior parte delle comunicazioni riguardanti il normale traffico radio che si svolge fra gli aerei e le torri di controllo viene effettuato nella gamma delle VHF. Anche voi, con un buon ricevitore, potete riuscire a captarie distintamente.



vasta, specialmente alle frequenze più basse, che con la VHF, e il ricevitore richiede meno correzioni nella sinonia e l'automobilista viene così distratto meno di frequente dal suo compito primario, che è quello di mantenere in vita se stesso e gli altri utenti della strada. Il livello del segnale è più consistente e meno sensibile alle estreme variazioni che si verificano a livello del terreno con la VHF. La superiore qualità del rapporto segnale disturbo che si rende possibile in VHF è meno importante dello sfavorevole ambiente acustico di un'auto ed anche la compressione dinamica che siamo costretti ad usare sulle gamme OM e OL, per migliorare il rapporto segnale/disturbo può essere un positivo vantaggio per la ricezione in auto, ove i passaggi lievi tendono a diventare inascoltabili a causa dell'elevato livello di rumore esterno.

Un'altra situazione di ascolto nella quale le OM e OL sarebbero frequentemente preferite alla VHF è per quello che potrebbe essere definito ascolto mobile: la signora che porta con sé il ricevitore portatile per tutta la casa per avere un sottofondo musicale durante le faccende domestiche o un bagante sulla spiaggia sono i casi classici. La trama di onde stazionarie esistente in VHF all'interno delle case può creare una situazione in cui anche il miglior ricevitore portatile VHF può non funzionare soddisfacentemente in certe posizioni, o il segnale può essere soggetto a delle fluttuazioni periodiche e cadere ogni tanto al disotto del livello di ascoltabilità, se l'ascoltatore gli si muove intorno. All'aperto, di solito il ri-

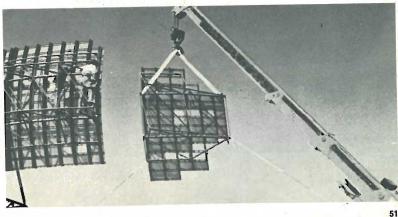


cevitore viene posato a terra, e la intensità di campo a livello del terreno, per un segnale VHF polarizzato orizzontalmente, come accade con la FM, è teoricamente zero e praticamente molto vicino ad esso.

L'ascolto al quale le caratteristiche della VHF paiono le più adatte son quelle dell'ascolto domestico con un ricevitore fisso, specialmente per coloro ai quali la radio offre un importante contributo e relax, e per coloro che sono disposti ad acquistare un ricevitore di elevata qualità. Senza voler troppo generalizzare, si può dire che le OM e le OL sono più adatte per un ascolto casuale, mentre la VHF è adatta per un ascolto serio e continuativo. A questo punto dovremmo già sapere abbastanza bene come regolarci, a meno che non vogliamo metterci a classificare i programmi adatti per l'ascolto casuale e per l'ascolto serio. È un problema piuttosto difficile, se si tiene conto del fatto che un programma può apparire banale per un ascoltatore ed importante per un altro.

FINE

Le microonde, considerata la facilità con cui i segnali a questa frequenza attraversano la ionosfera, trovano soprattutto utilizzazione per le emissioni che si avvalgono dei satelliti geostazionari e non che orbitano intorno alla Terra.



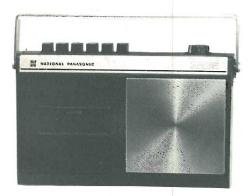
OFFERTE SPECIALI



Sintoamplificatore Stereo 10+10 W-HI-FI - AM FM. Giradischi automatico, 4 velocità prese per cuffia e registratore completo di casse acustiche.

L. 84.000

Registratore a cassetta « NATIONAL » tipo RQ 416 S - alimentazione CA 110, 120, 220, 240 V-50/60 Hz; cc 6V cassette C-30, C-60, C-90, C-120 - completo di auricolare, microfono e cavo corrente. L. 34.000





Calcolatrice « SANYO » mod. 8014 8 cifre - 4 operazioni - percentuale - cancellazione totale e parziale - con alimentatore rete.

L. 36.500

Calcolatrice « SANYO » mod. 8108 idem come sopra+memoria - radice quadrata.

L. 46,000

Registratore « SATO H » alimentazione cc/ca completo di microfono.

L. 28.000



VI-EL VIRGILIANA ELETTRONICA

Casella Postale 34 - 46100 Mantova

Spedizione: in contrassegno + spese postali

Attenzione: la ditta VI-EL vende esclusivamente per corrispondenza



Beeper clackson elettronico

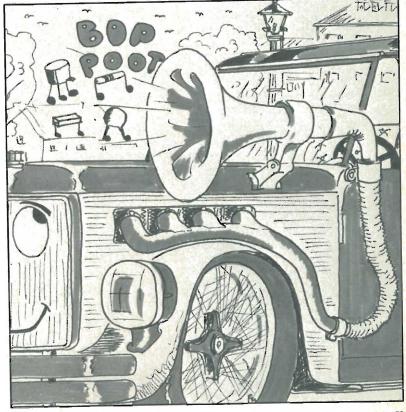
Se occorre un segnale di allarme udibile in una vasta area; se volete montare sul vostro spiderino un clackson eccezionale (e non proibito dal codice); se volete completare l'impianto antifurto con « qualcosa che si faccia sentire davvero »; se per qualunque ragione vi occorre un mezzo che produca impulsi sonori forti, intervalli, acuti, ecco qui il circuito adatto.

Sembra facile procurarsi un sistema di allarme acustico forte ed efficiente, dal suono « personalizzato » che non possa essere confuso con altri. Sembra facile.

Se però avete provato a fare un giro per i negozi che trattano componenti elettrici, elettronici, apparecchi vari, vi sarete accorti del contrario.

Ci sono in commercio sirene elettromeccaniche, a motore, ma se funzionano a 220V non possono essere impiegate in molte funzioni, e se possono essere alimentate a 12V, in genere assorbono correnti fortissime. Inoltre in uno e nell'altro caso sono pesanti, in-

Progetto per la realizzazione di un potentissimo generatore di nota. Circuito particolarmente indicato per l'applicazione sulle autovetture quale avvisatore acustico o come unità di allarme in accoppiamento ad un buon antifurto.



Gianni Brazioli

Caratteristiche tecniche

Alimentazione

Assorbimento

Potenza

Emissione

12-15 volt

1,1 ampere di picco

70 dB a 3 metri

intervallata con cadenza

da 0,5 sec. a 1,2 sec.

gombrano e non possono essere assolutamente usate nei mezzi mobili (vetture, scafi, motoveicoli) perché contravvengono al codice creando confusione con Polizia, Croce Rossa e simili. Fattore buon ultimo ma nient'affatto trascurabile, costano assai: 42.800 lire, 49.000 lire e simili.

Passando ad avvisatori più piccoli si trovano dei clackson elettrici che producono un fischio acuto; ve ne sono funzionanti a 220V, oppure a 12 V: questi ultimi però consumano circa 2A

(quindi non poco!) ed il loro suono, continuo, non suscita poi tutta l'attenzione che si vorrebbe. Il prezzo di tali... « Fischietti » è elevato: dalle 15.000 alle 18.000 lire.

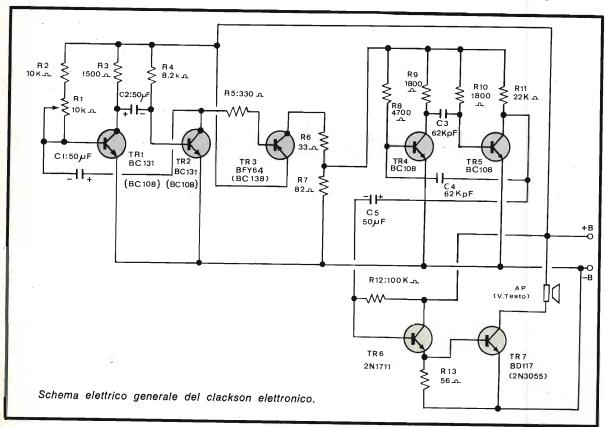
Ancora scendendo, si passa a campanelle elettriche, sistemi elettromagnetici a percussione vari e grosse cicaline; anche in questi casi al prezzo non corrispondono prestazioni notevoli. I suoni prodotti sono tanto comuni da poter essere confusi con altri: l'effetto « psicologico » dell'allarme a questo stadio è sparito del tutto.

Per contro, si possono trovare in vendita anche belle trombette elettroniche ben rifinite, che producono laceranti « singhiozzi » tipo Military Police o tipo « Poo-Pii-Poo » dei Flics parigini. Per queste accostatevi e chiedete il prezzo: Ottantamila netto ». Oppure sessantasette e cinquecento, più I.V.A. »— Non sobbalzate, il commesso non è impazzito, si tratta di quotazioni specie il materiale di importazione.

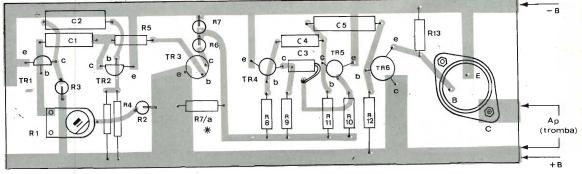
Altro? Nulla, la scelta finisce qui, a meno che... A meno che non ritorniate al buon vecchio sistema « Do it yourself », fatelo da voi. Fatevi la vostra potente e personalizzata tromba elettronica. Se la proposta vi interessa, siamo qui per aiutarvi con uno schema probabile che vi interessi, altrimenti avreste optato per altre descrizioni, quindi procediamo immediatamente.

Lo schema elettrico

Il circuito è apparentemente complicato, ma si comprende su-



IL MONTAGGIO DEL CLACKSON BEEPER



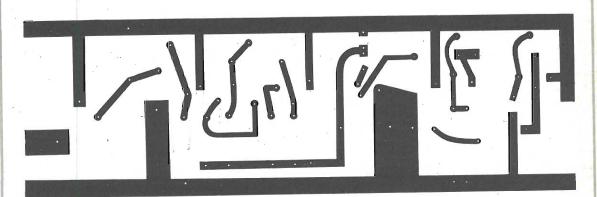
Piano per la disposizione dei componenti necessari alla realizzazione del clackson sul circuito stampato. La resistenza R 37/a da 39 ohm può essere omessa.

Per il materiale

L'acquisto delle parti riportate nell'elenco componenti comporta una spesa di circa 13.000 lire.

Tutti i componenti adoperati sono elementi di semplice reperibilità ed il loro acquisto può essere fatto presso tutti i migliori negozi di prodotti elettronici. Per la realizzazione del circuito stampato, suggeriamo di attenersi al disegno riportato in questa pagina, non è richiesto l'uso di supporti in resine speciali. Si può quindi, senza problemi, ricorre a del comune materiale fenolico ramato.

Per l'eventuale sostituzione dei semiconduttori consigliamo di attenersi rigidamente a quanto riportato nell'elenco componenti.



Componenti

R1	=	trimmer	lineare	10
R2	_	Kohm 10 Kohm	1/2 W 1	0%
112	_	10 110		

R3 = 1.5 Kohm 1/2 W

R4 = 8,2 Kohm 1/2 W

 $\begin{array}{lll} R5 & = & 330 \text{ ohm } 1/2 \text{ W } 10\% \\ R6 & = & 22 \text{ oppure } 33 \text{ ohm } \\ 1/2 \text{ W } 10\% \end{array}$

R7 = 82 ohm 1/2 W 10% R8 = 4.7 Kohm 1/2 W

R9 = 1.8 Kohm 1/2 WR10 = 1.8 Kohm 1/2 W

R11 = 22 Kohm 1/2 W

R12 = 100 Kohm 1/2 W

R13 = 56 ohm 1/2 W 10% C1 = 50 μ F 12 VI elettr.

C2 = $50 \mu F$ 12 Vl elettr. C3 = 62 oppure 68 KpF afilm plastico o cera-

mico.
C4 = 62 oppure 68 KpF a film plastico o cera-

mico.

C5 = $50 \mu F$ 12 Vl elettr.

TR1 = BC 131TR2 = come TR1

TR3 = BFY 64 oppure BC 138, BC 178

TR4 = come TR1

TR5 = come TR1 TR6 = 2N1711 oppure 2N 1613, BC 301

TR7 = BD 117

AP = altoparlante trombetta da 5 W con impedenza compresa fra 5 e 16 ohm.



bito come funzioni considerando i « blocchi » operativi di cui si compone.

TR1 - TR2 formano un multivibratore astabile che si alterna nella conduzione con una scadenza variabile (tramite R1) nell'ordine del minuto secondo: da 0,5" a 1,2" circa.

TR3 serve come « resistenza » controllata da questo multivibratore, in pratica viene portato nella conduzione o nell'interdizione a seconda se conduce TR2 e TR1.

TR4 e TR5 formano un secondo multivibratore che oscilla a circa 1000 Hz, quando TR3 conduce.

In sostanza, tra C5 e la massa, si ha quindi un segnale a circa 1000 Hz che interviene ad impulsi di mezzo secondo. TR6 e TR7 sono impiegati come amplificatori di potenza di questo segnale, funzionando in « Darlington ».

Anche se il guadagno della coppia non è molto elevato, si ottiene ugualmente una elevata potenza perché l'impiezza degli impulsi a 1000 Hz è grande: quasi 6V da picco a picco.

Ap non è un comune altoparlante, ma una piccola tromba per esterno in ABS, munita di una spiccata direzionalità. Se questa fosse molto costosa, si ricadrebbe nelle somme problematiche, ma fortunatamente non è così. Vi sono vari prodotti della R.C.F. della G.B.C. o simili che abbinano ottima efficienza e basso prezzo nel campo dei 7 - 8w che interessano a noi. Queste trombe che misurano 100 per 75 mm circa, quindi sono anche piccole, hanno suppergiù il costo di un altoparlante comune di pari potenza: poche migliaia di lire.

Per ottenere il maggior volume di suono, l'impedenza non deve essere da 16 ohm che usualmente equipaggia i diffusori di questo tipo, ma si deve chiedere il modello da 8 ohm che costa qualche centinaio di lire in più.

Con una trombetta del genére, il fischio acuto ed intermittente si ode benissimo ad una sessantina di metri di stanza all'aperto, ed in città; quindi l'allarme è razionale.

I componenti

Davvero poche apparecchiature elettroniche relativamente complesse come questa consentono le sostituzioni e le ampie tolleranze che la nostra può prevedere.

Diciamo che tutti i transistori debbono essere al silicio, soprattutto per ottenere una affidabilità elevata, ma che sono consentite ampie scelte, e praticamente anche i transistori surplus tolti dalle schede dei calcolatori vanno benissimo.

TR1 - TR2 - TR3 - TR4 saranno NPN di picola o media potenza, del genere BC 108, GE - 20 (scheda) o plastici similari. Anche se si mutano i transistori, le resistenze di polarizzazione R2, R4, R8, ed R10 possono essere lasciate al valore indicato. R1 il trimmer serve per scalare il tempo di ripetizione degli impulsi, e può essere aumentato a 22.000 ohm o ridotto a 8200; dato però che il risulatato migliore sembra essere quello detto, ovvero circa mezzo secondo, ottenibile con tutti i valori elencati ovvero con R1 situato a circa 2000 Ω , non vi sono problemi in alcun caso.

Anche le resistenze di carico non sono critiche: R3, R9 ed R10 possono rimanere uguali mutando i transistori con altri simili.

TR3, come si vede è un PNP. Qualunque elemento di media potenza può essere usato, anche uno SMO345, molto diffuso sui pannelli surplus così come i vari HEP 253, GE/C-10 che vanno altrettanto bene.

Inutile dire che i modelli europei BFY64, BC138, BC178 sono perfetti.

C1 e C2 a volta loro possono essere da 40, 50 oppure 64 µF; non occorre quindi alcun elemento particolarmente abbinato.



Qualora si manifestassero problemi di ingombro il circuito stampato può essere progettato in modo più compatto. Raccomandiamo però di prestare la masslma attenzione nelle stesura del nuovo disegno. Il che và detto anche per C3 e C4. Questi altri possono essere da « qualche decina di migliaia di pF », ovvero da 50.000 pF, 62.000 pF, 68.000 pF, 75.000 pF etc.

TR6 può essere un BSY44, 2N 1613, GE-20, 2N1711 o analogo.

TR7 ovviamente deve essere di potenza, un modello che possa reggere 2 oppure 2,5A di corrente di collettore, a 12V, con un buon guadagno; naturalmente NPN, come indicato a schema.

A seconda delle sue caratteristiche sarà più o meno munito di radiatore, e questo, se necessario, sarà più o meno grande.

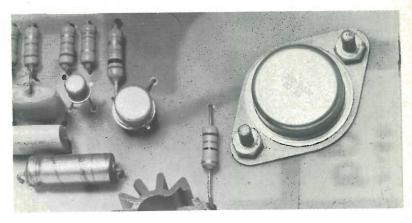
Nel nostro prototipo non si impiega alcun raffreddamento perché avevamo sottomano un BD 117, transistore di grande potenza, e lo abbiamo impiegato ad « abundantiam ». Certo, questo è un modello un poco... di lusso. Altrettanto bene va il 2N3055 che grazie alla massiccia produzione oggi non costa molto.

Segnaliamo la versione in plastica del 2N3055, ancora più economica di quelle con il « case » in metallo, ma più difficile da reperire. E' ottima, per questo impiego, anche se in altri apparecchi ha dato prove scadenti perché sfruttata al limite dei valori di potenza, cosa che qui non si verifica.

Una ultima nota andrà spesa per l'alimentazione.

Come abbiamo detto, la tromba consuma 1,1A di picco: ciò sta per dire che quando TR3 conduce, TR4 - TR5 oscillano e TR6-TR7 al pieno si ha questo valore. Durante il mezzo secondo in cui il suono tace, la corrente scende a 200 - 250 mA.

Comunque, è certo il valore



massimo da prendere in considerazione, ed è bene abbondare calcolando degli impulsi di corrente che possano salire verso 1,4 - 1,5A.

Le pile sono quindi escluse: anche dieci « torcioni » collegati in serie offrono una autonomia limitatissima, quindi sono da contemplare solo per segnalazioni momentanee e non ripetitive.

Una batteria ricaricabile da automobile, anche piccola come quella impiegata sulla 500 o simile può servire per periodi di lavoro assai più lunghi.

Passando all'uso mobile (stadio e « Tifoseria » varia, autovettura, motoscafo, motocicletta, gommone) a quello fisso non vi sono problemi: un piccolo caricabatteria con la relativa batteria offrono la soluzione ideale.

II montaggio

Il prototipo della sirena elettronica impiega una basetta stampata lunga circa 160 mm e larga circa 55 mm, che francamente è forse troppo « comoda » e quindi riducibile ,sempreché non sia

necessario un radiatore ingombrante per il TR7.

Come abbiamo detto, l'impiego del dispositivo copre i campi più vari e vasti, quindi vi sono da studiare due diverse ambientazioni per quanto attiene al contenitore: una per l'interno ed una per l'esterno. Nel primo caso (tipico, l'allarme per abitazione) si potrà adottare una scatola magari anche di una certa eleganza.

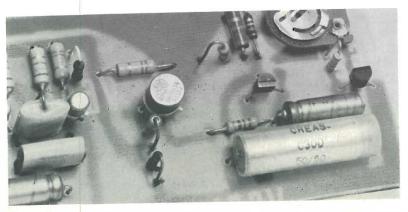
Nell'altro occorrerà invece un contenitore stagno che protegga il pannello dall'umidità.

La tromba potrà essere sistemata sull'involucro, o anche lontano qualche metro da esso se conviene per l'impiego « al chiuso ».

Comunque, la costruzione impegna davvero minimamente: considerando le polarità dei condensatori polarizzati, gli isolamenti, i terminali dei transistori, tutto scorre su binari di routine.

Dopo tutto l'apparecchio funziona a bassa frequenza e non vi sono amplificatori ad alto guadagno che possano causare inneschi non voluti.

Se il lettore desidera rendere più compotta la parte elettronica del nostro « rumorigeno » dovrà accostare maggiormente le parti e così facendo può giungere a far « toccare » i terminali di qualche parte montata in verticale (resistenza, condensatore) con il « case» dei transistori. Se ne guardi perché moltissimi transistori odierni hanno il contenitore connesso alla base, o al collettore, e così potrebbero accadere cortocircuiti che oltre ad essere rovinosi risulterebbero i tipici « guasti inspiegabili ».





progetti dei lettori

La Redazione è lieta di pubblicare, a suo insindacabile giudizio, quei progetti inviati dai lettori che abbiano interesse generale. I progetti devono essere originali: ai migliori, in premio, la pubblicazione firmata.

dal lettore STEFANO CIFFO Canosa di Puglia

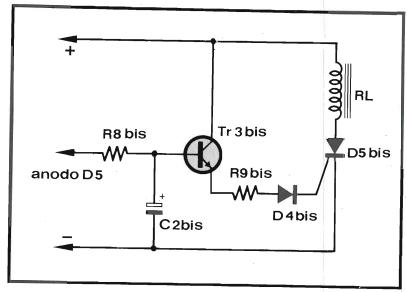
Come si può automatizzare il ladroblock

Con molto piacere ho realizzato il progetto Ladroblock apparso sul numero di marzo del marzo 1974. Il circuito presenta per me degli inconvenienti. Tutte le volte che mettevo in funzione l'allarme ero costretto a ricorre all'aiuto dei vicini pregandoli di compiere determinate operazioni qualora il Ladroblock fosse intervenuto.

A seguito di questo fatto ho voluto realizzare una sezione analoga a quella di ritardo già esistente, perché il circuito funzionasse in modo automatico.

Ho quindi collegato a D5 il circuito di ritardo costituito da R8, C2, TR3, R9, D4, D5 ed all'uscita di questo modulo ho collegato in parallelo al doppio interruttore già esistente un relais a due vie due posizioni.

I valori dei componenti sono rimasti gli stessi ad eccezione di



Componenti

R8 bis = 220 Kohm R9 bis = 1 Kohm C2 bis = 2000 μF

D4 bis = 10D1 IR D5 bis = 106A IR

D5 bis = 106A IR (SCR) TR3 bis = BC 108

= relais

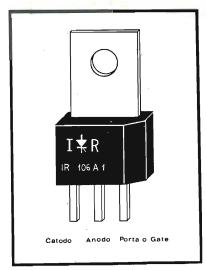
Modifica circuitale necessaria per automatizzae il circuito.

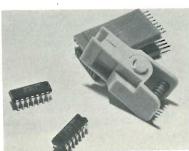
Schema elettrico del circuto Ladroblock apparso in RadioElettonica marzo 1974. C2 bis. Per questo componente ho ritenuto necessario aumentare la capacità in modo da ottenere tempi di ritardo maggiori. Il valore è stato portato in fatti da 250 uF a ben 2000 uF.

Il diodo SCR D5 bis entra in funzione come conseguenza dello stato di carica e scarica del condensatore da 2000 uF e consente al circuito di essere nuovamente operativo dopo aver dato un primo allarme.

Come abbiamo visto la modifica circuitale che il signor Ciffo ci propone è molto semplice e consente di ottenere degli innegabili vantaggi rispetto alle prestazioni originarie che il progetto studiato nel nostro laboratorio ocre.

Abbiamo ritenuto molto interessante la modifica proposta, e, premiarla con la pubblicazione nella rubrica Eureka quale progetto dei lettori piú valido fra quelli pervenuti, è stato un nostro dovere.



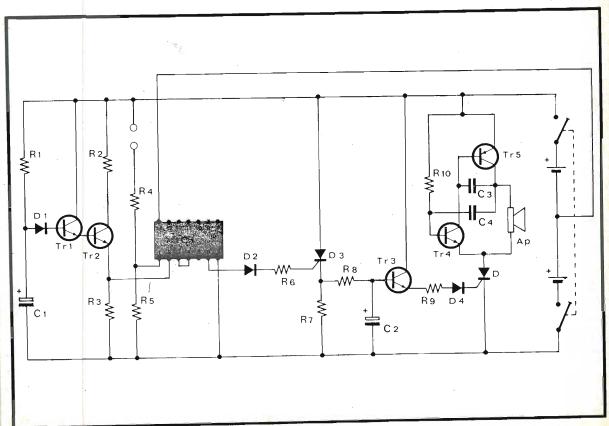


Per il ladro block

	iddio Biook
R1	= 330 Kohm
R2	= 560 ohm
R3	= 1 Kohm
R4	= 680 ohm
R5	= 470 ohm
R6	= 220 ohm
R7	= 220 ohm
R8	= 220 Kohm
R9	= 1 Kohm
R10	= 47 Kohm
R11	= 47 ohm
R12	= 100 ohm
C1	$^{\circ}$ = 100 μ F. c. elettr.
C2	= 250 μ F c. elettr.
C3	= 10 nF c. poliestere
C4	= 47 nF c. poliestere
D1 - I	D2 - D4 - D6 = 10D1 IR
$\mathbf{D3}$	=106A IR (SCR)
D5	=106A IR (SCR)
TR1 ·	TR4 = BC108
TR5	= BC304
IC1	= SN7400
AP	= 8 ohm
B 1	= 4,5 V

= 4,5 V

B2



AUMENTATORE PS10 STABILIZZATO

PROFESSIONALE ● ULTRACOMPATTO ● BASSO COSTO ESCO PS10-PROTEZIONE INTEGRALE DELL'APPARATO

- ALIMENTATO
- TENSIONE COSTANTE
- CORRENTE COSTANTE
- PROTEZIONE INTEGRALE ALLE SOVRACORRENTI
- PROTEZIONE INTEGRALE **ALLE SOVRATENSIONI**
- ELEVATA AFFIDABILITA' SENZA LIMITI IMPIEGO
- GARANZIA 12 MESI
- L. 72.000 TUTTO COMPRESO.

CARATTERISTICHE TECNICHE:

TENSIONE DI USCITA: CORRENTE EROGATA: CORRENTE REGOLATA: STABILIZ. CARICO:

STABILIZ, RETE:

RIPPLE: ALIMENTAZIONE: **DIMENSIONI:** PESO:

10-14 V D.C.

10A in modo continuo.

0-12A variabile con continutà entro ± 15mV alla max cor-

rente.

 \pm 0,01% per variaz. del \pm % a tensione costante: 1mV

a corrente costante: 2mV max 220 V A.C. 50Hz - 280VA

L200xH120xP260 mm.

8 Kg.

SONO DIDSPONIBILI DEPLIANTS ILLUSTRATIVI. CONDIZIONI DI VENDITA: SPEDIZIONI: OVUNQUE - PORTO ASSEGGNATO - PAGAMENTO CONTRASSEGNO - IMBALLO GRATIS.



ELECTRONIC SURPLUS COMPONENTS

IZZALINI DI TODI (PG) ITALY - TEL.

cb scope

Microlineare a transistor

Circuito per l'amplificazione dei segnali modulati emessi alla frequenza di 27 MHz.

Questo che presentiamo è un primo progetto di amplificatore lineare adatto ai trasmettitori CB con limitata potenza di uscita. Quindi particolarmente interessante per chi comincia, nonostante le intrinseche limitazioni di rendimento.

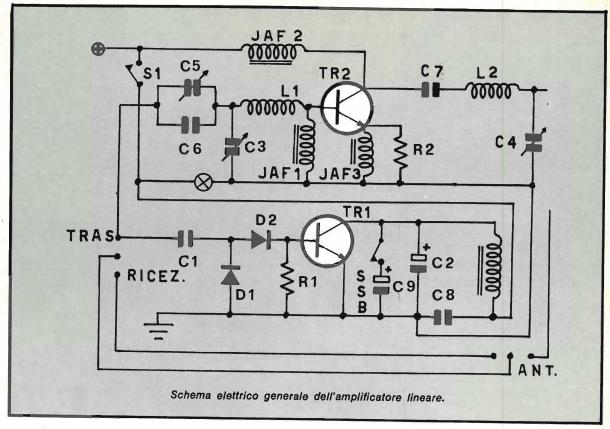
Nel prossimo numero, in esclusiva per l'Italia, verrà presentato, invece, un amplificatore lineare stato solido di caratteristiche ben superiori, studiato appositamente per l'accopiamento con i baracchini da 5W, perciò di maggiore efficienza, e diretto soprattutto agli appassionati della CB che desiderano la massima potenza in trasmissione senza problemi.

Il giorno più gramo per i radioamatori italiani e per gli sperimentatori in genere fu quello in cui la SGS decise di interrompere la produzione dell'oramai famoso transistor BD 111, non sostituibile in pratica con nessun altro equivalente

La necessità, per il radioamatore, di disporre di un amplificatore lineare a radiofrequenza eccitabile con bassissime potenze è una questione di sempre.

I presupposti per un buon lineare di piccola potenza sono, al-





l'incirca questi:

1 — pilotabilità con un minimo di 400 milliwatt e con un massimo di 5 watt.

2 — uscita non inferiore agli 8 watt, con possibilità di punte sui 35 watt con pilotaggio a 5w in A M. Punte di 100 e passa watt in SSB.

3 — tutto a transistor

4 — dimensioni minime

5 — facile autocostruzione

6 — dispositivo di ritardo per SSB.

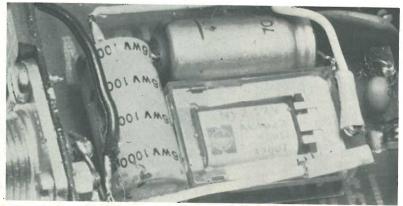
7 — alimentazione a 12V, fino a

13,6, ma con capacità di funzionare con tensioni continue fino a 20 V.

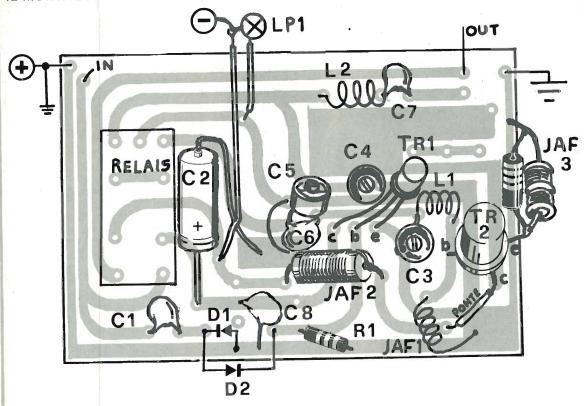
La progettazione di una lineare di tali caratteristiche non sarebbe complessa, se non si fosse da tempo reso irreperibile sul mercato il famoso BD111. Il suo parente prossimo, il BD 111A, purtroppo è concepito solo come amplificatore verticale TV, e le sue prestazioni non vanno oltre questa.

Oggi il lineare non è più di attualità nel campo CB, in quanto la legge non consente di usare determinate potenze, ma lo è in numerosi altri campi, non escluso quello nautico, dove i piccoli radiotelefoni portatili erogano di rado più di un watt, e con un piccolo lineare mente attingere potenze superiori alla decina di watt senza dover con questo costare il mezzo milione che oggi si spende per installare il più modesto dai radiotelefoni di bordo.

Gli sperimentatori da diverso tempo si sono dati all'affannosa ricerca di un sostituto del BD 111. E qualcosa si è trovato: in Inghilterra, sotto le sigle CV8125 e NKT 124 viene prodotto dalle Ferranti e dalla Notron un piccolo transistor in contenitore TO 39, ossia del diametro di 8,5 mm e dell'altezza di 6,6 mm. In pratica è identico al contenitore TO-5 ma possiede dei terminali — i cosiddetti reofori — considerevolmente più brevi: una dozzina di mm. contro i 40 circa del TO-5. Per il resto non ci sono molte differenze, a parte il fatto che le ridotte dimensioni rispetto al mastodontico BD111 creano qualche problema di raffreddamento, data



IL MONTAGGIO DEL MICROLINEARE A TRANSISTOR



Componenti

R	1	=	10	Kohm	1/4	W,
			10	%		

R 2 = 0.5 Kohm 1/2 W, 10%

C 1 = 3.3 pF ceramico a

 $\begin{array}{ccc} & & \text{disco} \\ \textbf{C} & \textbf{2} & = 470 \; \mu \text{F elettr.} \; \textbf{25} \; \textbf{VI} \end{array}$

C 3 = 10/40 pF compens.

C 4 = 10/40 pF compens.

C 5 = 10/40 pF compens. C 6 = 150 pF ceramico a

disco

C 7 = 1 KpF ceramico a disco

C 8 = 100 KpF ceramico a disco

 $C~9~=~1000~\mu F~25~Vl$

TR1 = BC 237

TR2 = NKT 124 oppure CV 8125

D 1 = AA 119

D 2 = AA 119

JAF1 = impedenza AF con nucleo

JAF2 = impedenza AF con nucleo

JAF3 = impedenza AF L 1 = 5 spire di rame ar-

gentato Ø 1 mm su diam. 8 mm.

L 2 = come L1

LP1 = Lampada spia 12 V

RL1 = relais National NF2

S 1 = interruttore

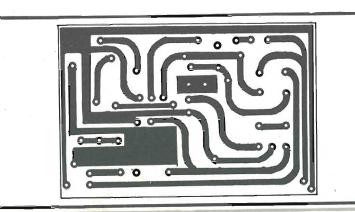
S 2 = deviatore a slitta

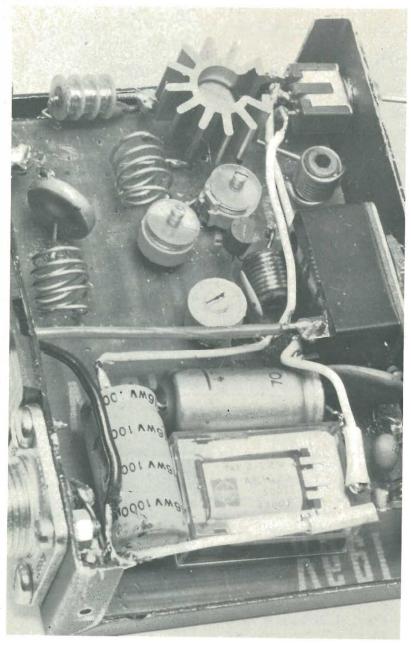
Per il materiale

I componenti necessari per la realizzazione dell'amplificatore lineare proposto in queste pagine sono tutti elementi di semplice reperibilità. Consigliamo i lettori interessati alla costruzione dell'apparecchio di rivolgersi presso i migliori rivenditori di materiale elettronico

L'apparecchio è prodotto da Echo Eletronics, Via B. Ligu-

ria, Genova.





Alcune immagini del prototipo realizzato nei nostri laboratori. Il montaggio si presenta molto compatto, studiando i collegamenti si è fatto in modo da ridurre al minimo ogni possibile perdita di radiofrequenza. Sul transistor di potenza, per ottenere una buona dissipazione, è stato inserito un dissipatore stellare in alluminio.

la sua enorme capacità di dissipazione, essendo un transistor al silicio, capace di lavorare costantemente alla temperatura di 200 gradi: quando è in funzione, non posateci sopra le dita, perché scotta maledettamente!

Prodotto dalla Ferranti e dalla Notron, è reperibile in Italia a prezzi oscillanti tra le 2000 e le 2.500 lire. Il costo complessivo dei materiali necessari per la realizzazione del Microlineare non supera le 15 mila lire.

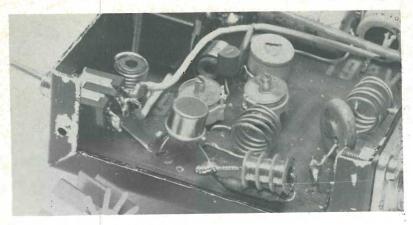
Principio di funzionamento

Le caratteristiche del CV 8125, alias NKT 124, sono molto interessanti. Oscilla tra i 20 ed i 150 MHz, ma funziona ancora bene a 175 MHz. E' un NPN al silicio, e malgrado le sue ridotte dimensioni si comporta onorevolmente anche con tensioni nell'ordine di 30 V. Dobbiamo però considerare che al disopra dei 20/25 volt e con correnti elevate il surriscaldamento è tale da far descrescere rapidamente la sua uscita nel gi-

ro di pochi secondi, per riprendere poi le condizioni di esercizio massime dopo un brevissimo periodo di raffredamento. E' molto difficile « bruciarlo » ma è molto facile bruciarsi le dita maneggiandolo quande è in funzione. Il suo problema è infatti quello del raffreddamento: date le sue piccole dimensioni, è in grado di erogare fino a 10 Watt senza bisogno d'altro che di un piccolo dissipatore a stella, ma quando si desidera raggiungere potenze nell'ordine dei 30/35 watt in AM o 100/105 watt in SSB incominciano i guai: è necessario infatti disporre di un dissipatore termico di notevoli proporzioni, per giunta accuratamente isolato da massa. Il problema non è né grave né insolubile: ma il progetto del Microlineare prevede un contenitore di minime dimensioni per la realizzazione standard, mentre per dissipare il calore generato da potenze superiori ai 18 watt — ottenibili pilotando l'amplificatore con appena 2 watt in radiofrequenza occorre rivedere la meccanica della costruzione e rinunciare quanto meno al coperchio per far posto al dissipatore, o scegliere un contenitore di dimensioni maggio-

Il Microlineare è in grado di funzionare con potenze nell'ordine dei 400 milliwatt ed anche meno, dato che utilizza il relé National NF2 piccolo, robusto e compatto, pilotato da TR1 che è il noto BC 237 dalle caratteristiche sin troppo note per meritare una ulteriore divulgazione.

Con 400 milliwatt il Microlineare eroga circa 8 watt, con 2 watt (potenza erogata in pratica dalla maggior parte dei radiotelefoni da



5 watt "input") raggiunge facilmente i 10 watt, qualora opportunamente raffreddato ed alimentato alla tensione standard di 13,6 Volt, ossia quanto eroga una batteria d'automobile con il motore acceso, cioè « in tampone ». A 12 Volt, l'erogazione cala a 8 watt circa. Ma il microlineare è stato concepito per rinforzare il segnale erogato dai piccoli radiotelefoni portatili, compresi tra il mezzo watt ed i tre watt, in pratica i più bisognosi d'aiuto.

Una caratteristica importante del Microlineare è la conservazione di un'ottima percentuale di modulazione, a differenza della maggior parte dei lineari di progettazione convenzionale. Il che non è poco, se si pensa a certi lineari che erogano delle portantone formidabili e poi riducono la modulazione ad una specie di sus-

surro.

Analisi del circuito

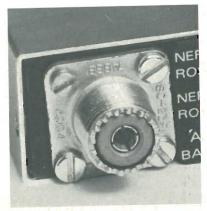
Il costruttore raccomanda l'uso del TR1 nella configurazione circuitale con emittore a massa e, trattandosi di un NPN, ciò agevola l'alimentazione, specie su mezzi mobili terrestri o marittimi.

Per chiudere il circuito della base verso massa senza subire perdite di radiofrequenza è impiegato JAF 1, impedenza d'alta frequenza con nucleo, simile a JAF 2, che svolge le sue funzioni nei riguardi del collettore, come JAF 3 blocca l'emittore.

L'adattamento dell'impedenza è eseguito da C3, C5 e C6 insieme alla bobina L1.

L'adattamento dell'impedenza a 52 ohm in uscita è invece assicurato da C4, C7 e L2. Qui non è necessario bloccare la radiofrequenza: anzi, al contrario!.

Naturalmente in ricezione il segnale che proviene dall'antenna deve passare « dritto dritto » dall'uscita verso l'entrata senza alcuna complicazione circuitale. In trasmisisone invece una minima parte del segnale, viene inviata alla base di TR1. Il disaccoppiamento viene effettuato da C1, mentre i diodi D1 e D2 provvedono alla rettificazione dell'energia a radiofrequenza, la cui polarizzazione è assicurata da R1. Quando TR1 entra in conduzione a causa della presenza di radiofrequenza emessa dal trasmettitore, la corrente che scorre attraverso di esso passerà anche attraverso la bobina del relé RL1, eccitandolo ed effettuando così la commutazione che invia la radiofrequenza alla base di TR2. C2 provvede a conferire una certa inerzia al relé, che non vibrerà sotto i picchi di modulazione e provvederà ad uno stacco qualche frazione di secondo dopo l'aver interrotto la trasmissione. C9 invece, tramite l'interruttore S2, data la sua elevata capacità, consente di tenere il lineare sempre inserito anche durante le brevi pause di



modulazione durante le trasmissioni in SSB.

S1 funge da interruttore generale e LP1, lampadina spia, segnalerà che il Microlineare è inserito. Con LP1 spento il segnale trasmesso passerà invece direttamente dal connettore coassiale d'ingresso a quello di uscita senza subire alcuna alterazione.

Il montaggio

Osservando il circuito stampato si nota subito una notevole compattezza ma anche una discreta facilità di montaggio. La sola vera precauzione da adottare è quella di evitare il contatto tra il contenitore ed il dissipatore di TR2.

Si inizierà con le lavorazioni meccaniche: la foratura per la sistemazione dei connettori coassiali della lampadina spia e dei due interruttori, tenendo presente che S1 sarà opportunamente scelto tra i numerosi tipi a levetta reperibili in commercio, mentre S2, per ragioni di praticità e d'ingombro,

sarà del tipo a slitta.

Eseguiti i montaggi meccanici, si salderà il relé RL1 in posizione (obbligata, data la disposizione dei terminali) indi intorno ad esso saranno sistemati i due condensatori elettrolitici C2 e C9, badando a non invertire le polarità. Si sistemeranno in posizione i tre compensatori C3, C4 e C5 che possono essere tranquillamento confusi tra loro... tanto sono eguali. Toccherà poi ai rimanenti condensatori e la resistenza R1, che verrà a trovarsi — a montaggio ultimato sotto a S1. Salderemo al loro posto le tre impedenze d'alta frequenza JAF 1 2 e3, avendo la avvertenza di saldare in parallelo ad essa R2 i cui terminali coincideranno con quelli di JAF 3 e troveranno sistemazione nel medesimo foro del circuito stampato.

Realizzeremo poi le due bobine L1 e L2, ciascuna di 5 spire di filo di rame stagnato da 1 mm., avvolte su un supporto del diametro di 8 mm. Il supporto sarà eliminato una volta eseguito l'avvolgimento.

Alla fine salderemo D1 e D2, TR1 e TR2 badando a non surriscaldare i reofori ed usando a tale scopo le apposite pinzette dissipatrici durante la saldatura.

Inserito il circuito stampato nel-



Per ridurre le perdite di connessione il microlineare è dotato di prese coassiali di tipo SO 239.
Per collegare il ricetrasmettitore consigliamo di adoperare coassiale per alta frequenza RG 58. L'alimentazione dell'apparecchio può essere prelevata dalla stessa sorgente che eroga tensione al ricetrasmettitore a condizione che sia in grado di sopportare con continuità entrambi gli assorbimenti,

la scatola, dopo aver interposto del cartoncino isolante sul fondo, salderemo i cavetti che collegano LP1, l'alimentazione, i connettori ed in ultimo i due interruttori oltre al cavetto d'alimentazione.

A questo punto sarà opportuno ricordare ancora una volta l'importanza che il dissipatore termico d TR2 non tocchi altre parti metalliche: particolare che non trascureremo di controllare al momento della chiusura del contenitore. Se sarà seguita esattamente la disposizione dei componenti, non vi saranno pericoli di inneschi, dispersioni di radiofrequenza ed autoscillazioni.

La messa a punto

Per ottenere il massimo dal Microlineare è necessario eseguire una messa a punto estremamente semplice, ma che deve essere svolta accuratamente.

Come tutti sappiamo un lineare deve essere regolato per la massima potenza in uscita: a tale scopo è indispensabile servirsi di un wattmetro a radiofrequenza la cui portata non sia inferiore ai 20 watt, meglio se sarà un wattmetro a più portate, in quanto i picchi in SSB possono agevolmente superare i 100 watt.

Collegheremo il lineare all'uscita di un radiotelefono, la cui potenza non sia inferiore ai 400 milliwatt e non superiore ai 5 watt. L'ideale per la messa a punto è un radiotelefono di potenza compresa tra 1 e 2 watt. All'uscita verrà collegata una antenna e, emessa la portante, ruoteremo con l'ausilio di un cacciavite anti-induttivo il compensatore C5 fino ad ottenere, oltre allo scatto del relé,

un'uscita in radiofrequenza di un certo valore. A questo punto agiremo sul compensatore C3, in modo da regolarlo per l'uscita massima possibile. Toccherà ora a C4, la cui regolazione porterà ad un discreto incremento della potenza in uscita.

Eseguiremo adesso la prima fase di allineamento fine: agiremo cioè progressivamente su C5, C3 e C4 uno dopo l'altro, ruotando lievemente il cacciavite a destra e a sinistra, tenendo d'occhio la lancetta del wattemetro.

E' ovvio che posizioneremo ciascun compensatore nel punto in cui si otterrà l'uscita massima. Ripeteremo una seconda volta questa fase di allineamento fine.

Se il montaggio sarà stato eseguito accuratamente e senza errori, otterremo in uscita, in AM, una portante di 5 watt circa con un'ingresso in RF di 400 mW alla tensione di 13,6 Volt.

Con 2 watt in entrata AM otterremo tra i 9 e i 10 watt in uscita. Dopo i 12 watt il TR2 incomincierà a scaldare considerevolmente: tutto dipenderà allora dal tipo di dissipatore utilizzato.



In AM, come accade in tutti i lineari, la modulazione sarà « negativa » mentre in SSB sarà positiva, ossia in AM la lancetta del wattmetro tenderà a retrocedere modulando, mentre in SSB avverrà il fenomeno opposto, fino a picchi notevoli.

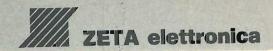
Non ci stancheremo di ripetere che le leggi vigenti, anche se contestate, non consentono l'uso di amplificatori lineari in CB, mentre lo consentono in numerose altre applicazioni.

Il Microlineare è l'ideale per rinforzare la potenza in uscita dei radiotelefoni di tipo portatile « a stecca » che erogano potenze comprese tra 0,5 e 3 watt. Potenze superiori richiedono l'uso di dissipatori termici surdimensionati per il raffreddamento di TR2.

L'alimentazione può, in teoria, raggiungere i 35 V in CC, ma 20 volt possono essere considerati la tensione limite.

E' molto difficile bruciare TR2: si tratta di un transistor di doti veramente eccezionali, in grado di operare continuativamente alla temperatura di 200° centigradi ma, raggiunta tale temperatura critica le sue caratteristiche di conduzione calano rapidamente, autoproteggendosi in questa maniera. Con una dissipazione insufficiente del calore, TR2 discende, nel volgere di pochi minuti, dai 12 watt iniziali, fino a soli 8 Watt, mantenendo poi tale erogazione per un periodo di tempo molto lungo.

Posizionando S2 su SSB, il ritardo nel distacco del relé sarà nell'ordine di un paio di secondi. In posizione AM il distacco avverrà in un periodo oscillante tra due e cinque decimi di secondo.



ORION 10

elegante e moderno amplificatore stereo professionale 30+30 WRMS

Ideale per quegli impianti dai quali si desidera un buon ascolto di vera alta fedeltà sia per la musica moderna che classica.

Totalmente realizzato con semiconduttori al silicio nella parte di potenza, protetto contro il sovraccarico e il corto circuito, nella parte preamplificatrice adotta una tecnologia molto avanzata: i circuiti ibridi a film spesso interamente progettati e realizzati nei nostri laboratori.

Mobile in legno e metallo, pannello satinato argento, V-U meter per il controllo della potenza di uscita.



30+30 W RMS Potenza Uscita altoparlanti 8 0 Uscita cuffia 8 1 Ingressi phono magn. 3 mV Ingressi aux 100 mV Ingressi tuner 250 mV Tape monitor reg. 150 mV/100K 250 mV/100K Tape monitor ripr. Controllo T. bassi Controllo T. alti ± 18 dB a 50 Hz + 18 dB a 10 kHz 20 ÷ 40.000 Hz (-1,5 dB) Banda passante Distorsione armonica < 0,2% Distorsione d'interm. < 0,3% Rapp. segn./distur. Ingresso b. livello Rapp. segn./disturb. > 75 dB Ingresso a livello 420 x 290 x 120 220 V c.a. Dimensione Alimentazione Speakers system: in posiz. off funziona la cuffia (phones) in posiz. A solo 2 box principali in posiz. B solo 2 box sussidiari in un'altra

montato e collaudato **ORION 1001** ORION 1001 KIT di montaggio con unità premontate L. 106.000 87,000

Per chi volesse acquistare singolarmente tutti i pezzi che costituiscono il mod. ORION 1001 sono disponibili:

MPS	L. 21.500
AP30S	L. 28.500
Telaio ORION 1001	L. 6.500
TR80 220/36/12+12	L. 6.200

7.000 ORION 1001 L. Mobile ORION 1001 L. 2.500 KIT minuterie ORION 1001 L. 9.600 5.200 V-U meter

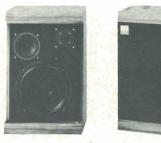
per un perfetto abbinamento **DS33**

35÷40 W sistema tre vie a sospens, pneum. altoparlanti:

Woofer da 26 cm Midrange da 12 cm

1 Tweeter a cupola da 2 cm risposta in frequenza $30 \div 20.000$ Hz frequenza di crossover 1200 Hz; 6000 Hz impedenza 8 Ω (4 Ω a richiesta) dimensioni cm $35 \times 55 \times 30$

montato e collaudato L. 66.000 cad. **DS33** L. 55.400 cad. DS33 KIT di montaggio



Per chi volesse acquistare singolarmente tutti i pezzi che costituiscono il mod. DS33 sono disponibili:

Mobile Tela

L. 17.000 L. 2.000 Filtro 3-30/8 W250/8

L. 10.500 L. 13.800 MR127/8 Dom-Tw/8

5.600 L. 6.500

PREZZI NETTI imposti compresi di I.V.A. - Garanzia 1 anno su tutti i modelli tranne i kit di montaggio. Spedizione a mezzo pacco postale o corriere a carico del destinatario. Per gli ordini rivolgersi ai concessionari più vicini o direttamente alla sede.

CONCESSIONARI

BOTTEGA DELLA MUSICA di Azzariti TELSTAR L'ELETTRONICA ELMI

- 10128 TORINO - 16121 GENOVA - 20128 MILANO

- 29100 PIACENZA - via Farnesiana, 10/B tel. 0523/384492 Gioberti, 37/D - via - via Brig. Liguria, 78-80/r - via H. Balzac, 19 A.C.M. AGLIETTI & SIENI - 50129 FIRENZE DEL GATTO Elett. BENSO ADES Elett. ARTIG.

- 34138 TRIESTE - 00177 ROMA - 12100 CUNEO

- 60100 ANCONA

- via Settefontane, 52 · via S. Lavagnini, 54 - via Casilina, 514-516 - via Negrelli, 30 - 36100 VINCENZA · v.le Margherita, 21

- via XXIX Settembre 8/b-c

INDUSTRIA Wilbikit ELETTRONICA

salita F.Ili Maruca - 88046 LAMEZIA TERME - tel. (0968) 23580

SCATOLE DI MONTAGGIO ELETTRONICHE

LAVORATE SICURI SUI VOSTRI ESPERIMENTI

KIT N. 40

ALIMENTATORE STABILIZZATO VARIABILE CON PROTEZIONE ELETTRONICA AD S.C.R. 8 A.

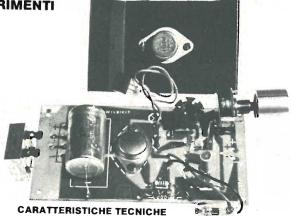
Chi si dedica all'elettronica, per uso dilettantistico, sperimentale o professionale, al montaggio o alla riparazione di apparecchiature elettroniche, ha una costante necessità di poter disporre una tensione continua stabilizzata perfettamente, e nello stesso tempo di una certa varietà di tensioni ed una certa corrente.

Per questo la **WILBIKIT** ha progettato questo alimentatore unico nelle sue prestazioni: protezione elettronica contro i cortocircuiti, perfetta stabilizzazione della tensione di uscita, elevata corrente.

Il suo pregio principale sta nella protezione contro i cortocircuiti: essa è composta da un circuito comprendente un S.C.R. il quale, per la sua rapidità di «intervento» all'atto del cortocircuito salvaguarda l'alimentatore stesso e l'apparecchio cui è collegato.

In caso di corto, si accenderà sul circuito una lampada spia che avviserà il tecnico che la protezione è entrata in funzione, per riattivare l'alimentatore sarà sufficiente premere il pulsante del reset che è in dotazione.

L. 18.500



Tonsions di ...

Tensione di ingresso - 20 Vca Potenza in uscita - 8. A.

Tensione in uscita - regolabile con cont. da 4 a 18 Vcc

Ripple - 0,1 Vca Protezione - tipo a s

- tipo a scatto con S.C.R.

KIT N. 38 Alimentatore stabilizzato variabile con protezione elettronica ad S.C.R. 3 A L. 12.500

KIT N. 39 Alimentatore stabilizzato variabile con protezione elettronica ad S.C.R. 5 A. L. 15.500

Kit N. 1 - Amplificatore 1.5 W Kit N. 2 - Amplificatore 6 W R.M.S. Kit N. 3 - Amplificatore 10 W R.M.S. Kit N. 4 - Amplificatore 15 W R.M.S. Kit N. 4 - Amplificatore 15 W R.M.S. Kit N. 5 - Amplificatore 30 W R.M.S. Kit N. 6 - Amplificatore 30 W R.M.S. Kit N. 6 - Amplificatore 50 W R.M.S. Kit N. 7 - Preamplificatore 50 W R.M.S. Kit N. 8 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 6 Vcc Kit N. 9 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 7.5 Vcc Kit N. 10 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 15 Vcc Kit N. 11 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 12 Vcc Kit N. 12 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 13 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 14 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 15 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 16 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 17 - Alimentatore stabilizzato 2A 15 Vcc Kit N. 18 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 20 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 9 Vcc Kit N. 21 - Luci a frequenza variabile 2 000 W canali bassi Kit N. 22 - Luci psichedeliche 2000 W canali bassi Kit N. 23 - Luci psichedeliche 2000 W canali bassi Kit N. 24 - Luci a frequenza variabile 4 0.00 W canali bassi Kit N. 25 - Variatore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 25 - Variatore di tensione per auto 800 mA 6 Vcc Kit N. 26 - Carica batteria automatico regolabile da 0.5A a 5A Kit N. 27 - Antifurto superautomatico professionale per casa L. 16.500 Kit N. 27 - Antifurto superautomatico professionale per casa L. 16.500 Kit N. 27 - Antifurto superautomatico professionale per casa L. 16.500 Kit N. 28 - Antifurto automatico per automobile di tensione alternata 20.00 W L. 18.500 L. 16.500 Kit N. 29 - Variatore di tensione alternata 20.00 W L. 18.500 L. 18.500 L. 18.500 Kit N. 30 - Alimentator				
1. 7.500	Kit N. 3 - Amplificatore 6 W R.M.S. Kit N. 3 - Amplificatore 10 W R.M.S. Kit N. 4 - Amplificatore 15 W R.M.S. Kit N. 4 - Amplificatore 30 W R.M.S. Kit N. 5 - Amplificatore 30 W R.M.S. Kit N. 6 - Amplificatore 50 W R.M.S. Kit N. 7 - Preamplificatore Hi-Fi alta impedenza Kit N. 8 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 6 Vcc Kit N. 10 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 7.5 Vcc Kit N. 10 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 9 Vcc Kit N. 12 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 15 Vcc Kit N. 13 - Alimentatore stabilizzato 800 mA 15 Vcc Kit N. 14 - Alimentatore stabilizzato 2A 6 Vcc Kit N. 15 - Alimentatore stabilizzato 2A 7.5 Vcc Kit N. 16 - Alimentatore stabilizzato 2A 15 Vcc Kit N. 16 - Alimentatore stabilizzato 2A 15 Vcc Kit N. 18 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 7.5 Vcc Kit N. 19 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 7.5 Vcc Kit N. 20 - Riduttore di tensione per auto 800 mA 7.5 Vcc Kit N. 21 - Luci a frequenza variabile 2.000 W Kit N. 22 - Luci psichedeliche 2.000 W canali medi Kit N. 23 - Luci psichedeliche 2.000 W canali abasi Kit N. 24 - Luci psichedeliche 2.000 W canali alti Kit N. 25 - Variatore di tensione alternata 2.000 W Kit N. 26 - Carica batteria automatico regolabile da 0.5A a 5A Kit N. 27 - Antifurto superautomatico professionale per	L. 6.500 L. 8.500 L. 14.500 L. 14.500 L. 18.500 L. 3.850 L. 3.850 L. 3.850 L. 3.850 L. 7.800 L. 7.800 L. 7.800 L. 7.800 L. 7.800 L. 2.500 L. 2.500 L. 2.500 L. 4.300 L. 16.500 L. 6.500 L. 4.300 L. 16.500 L. 16.500 L. 16.500	Nit N. 39 - Variatore di tensione alternata 8000 W Kit N. 30 - Variatore di tensione alternata 20.000 W Kit N. 31 - Luci psichedeliche canale alti 8000 W Kit N. 32 - Luci psichedeliche canale alti 8000 W Kit N. 33 - Luci psichedeliche canale alti 8000 W Kit N. 34 - Alimentatore stabilizzato 22 V 1,5 A per Kit N. 35 - Alimentatore stabilizzato 33 V 1,5 A per Kit N. 36 - Alimentatore stabilizzato 55 V 1,5 A per Kit N. 37 - Preamplificatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 38 - Alimentatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Bi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Hi-Fi bassa impedenza Kit N. 39 - Alimentatore Grensiale 4-18 Vcc con protezione S.C.R. SA Kit N. 40 - Alimentatore da 0 a 60 secondi Kit N. 41 - Temporizzatore da 0 a 60 secondi Kit N. 42 - Termostato di precisione al 1/10 di grado Variatore crepuscolare in alternata con fotocellula Kit N. 45 - Luci a frequenza variabile 8.000 W Temporizzatore profess. da 0-45 secondi, 0-3 minuti, 0-30 minuti Kit N. 47 - Micro trasmettitore FM 1 W Kit N. 48 - Preamplificatore 5 transistor 4 W Amplificatore 5 transistor 4 W Amplificatore 5 transistor 4 W Amplificatore stereo 4+4 W	L. 9.600 L. 18.500 L. 12.500 L. 12.500 L. 12.900 L. 5.500 L. 5.500 L. 7.500 L. 12.500 L. 15.500 L. 15.500 L. 15.500 L. 7.500 L. 7.500 L. 7.500 L. 15.500 L. 17.500 L. 17.500 L. 18.500 L. 17.500 L. 18.500 L. 19.500 L. 18.500 L. 18.500 L. 18.500 L. 19.500 L. 18.500 L. 19.500 L. 19.500 L. 5.500 L. 9.800
			L.	7.500

Per le caratteristiche più dettagliate dei Kits vedere i numeri precedenti di questa Rivista. $\dot{\mathcal{L}}$

I PREZZI SONO COMPRENSIVI DI I.V.A.

Assistenza tecnica per tutte le nostre scatole di montaggio. Già premontate 10% in più. Le ordinazioni possono essere fatte direttamente presso la nostra casa. Spedizioni contrassegno o per pagamento anticipato oppure sono reperibili nei migliori negozi di componenti elettronici. Cataloghi e informazioni a richiesta inviando 450 lire in francobolli.

novità

Therm-o-scope



L'integrazione del suono

La SGS-ATES annuncia la disponibilità di un nuovo circuito integrato, che svolge tutte le funzioni tipiche del canale suono TV, cioè:

- Amplificatore Fi/limitatore
- Filtro attivo
- Rivelatore MF
- Controllo di volume in continua
- Stadio d'uscita BF.

Il dispositivo TDA 1190 ha le seguenti caratteristiche:

- Ampio controllo del volume in DC (tipico 90 dB)
- Elevata potenza d'uscita (tipico 4.2 W con 24V/16Ω)
- Elevata sensibilità d'ingresso (tipico 30 μV)
- Nessuna frequenza irradiata
- Minimo numero di componenti esterni.

Questo dispositivo è un valido esempio di quanto il mercato possa attualmente offrire per realizzare il canale suono di qualunque tipo di televisore, bianco e nero o colore, piccolo o grande schermo.

Per ulteriori informazioni rivolgersi a: SGS-ATES Componenti Elettronici SpA; Via C. Olivetti 2; 20041 Agrate Br., Milano.

Ponti al silicio

La società distributrice di componenti elettronici Intesi dispone ora di una nuova serie di raddrizzatori al silicio prodotti dalla ITT.

Due tipi di questa serie hanno un'alta tensione nominale di 250 V e di 500 V mentre i rimanenti vengono impiegati a 40 V, 80 V e 125 V.

La corrente nominale di 1,5 A può essere sopportata senza un reale raffreddamento. La Milletron ha immesso sul mercato un Pirometro a doppia lunghezza d'onda, per misura senza contatto, adatto per controllare il rapporto aria-combustibile nelle centrali termoelettriche.

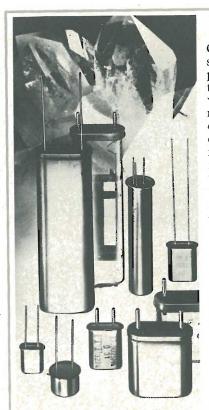
Questo Pirometro misura accuratamente temperature di oggetti da 800°C a 3600°C nella parte visibile dello spettro elettromagnetico indipendentemente dal valore assoluto dell'emissività di radiazione dell'oggetto stesso.

Il Pirometro THERM-O-SCO-PE, è costituito da due unità com-

patte e ben costruite.

La testa di misura è costituita con fiberglass stampato che la rende ermetica al vapore, alla polvere e agli altri agenti di disturbo presenti nella zona dove la stessa viente installata.

La testa di misura può essere convenientemente montata in qualsiasi posto ed a qualsiasi distanza dal punto di misura dell'impianto di combustione sempre che le dimensioni dell'oggetto investano completamente il campo ottico della testa di misura.



Quanti quarzi

Gli stabilimenti della ITT Cmponents Group Europe sono specializzati da 50 anni nella produzione di quarzi altamente professionali per le più diverse applicazioni. Il programma delle forniture comprende oggi poco meno di 1000 modelli base per frequenze nominali sino a 250 MHz. Tutti i quarzi rispecchiano nei loro valori tecnici le relative norme nazionali e internazionali, considerando le esigenze meccaniche e climatiche in base alle norme DIN, BS, MIL e IEC.

Per ricetrasmettitori fissi o mobili la ITT offre inoltre una ampia gamma di filtri a quarzo ad alta frequenza monolitici e non. Le serie standard sono progettate per una spaziatura di canale di 12,5 kHz, 20 kHz, 25 kHz e 50 kHz. Inoltre la gamma dei quarzi offerti dalla ITT è completata dai quarzi a 4,433619 MHz noti nei televisori a colori, con sistema Pal e Secam e da quelli per orologi.



Fototransistor epitassiale

Il BP 102 è un nuovo fototransistore, prodotto dalla ITT Semiconduttori, è in contenitore di plastica con la base metallica in TO-18.

E' stato particolarmente progettato per i flash delle macchine fotografiche con esposizione automatica ed ha anche impiego in applicazioni ottiche generali in combinazione con diodi LED infrarossi al GaAs o sorgenti al Tungsteno.

Le sue principali caratteristiche sono una vasta risposta spettrale ed una larga risposta angolare.

Per cablare rapidamente

L'attrezzo Burndy, grazie alle sue caratteristiche, è di gran lunga superiore a tutti gli altri. Leggero e bilanciato dà all'operatore il massimo «-comfort ».

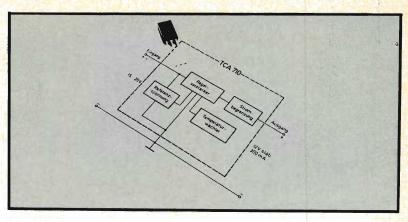
E' affidabile e sicuro anche nelle condizioni più severe di impiego.

Il taglio netto della parte di fascetta eccedente in asse con la testa elimina gli inconvenienti dovuti alle bave.

La parte eccedente del nastro è trattenuta dall'attrezzo finché l'operatore non rilascia le impugnature.

Una manopola regola facilmente la tensione di serraggio, può essere fissata su una determinata tensione per mezzo di una vite Allen allo scopo di facilitare il controllo di qualità in linea di produzione.

Ogni sperimentatore potrà provare questa fascettatrice per calcolare rapidamente qualunque appareccchio elettronico.



Regolatore di lensione per TV

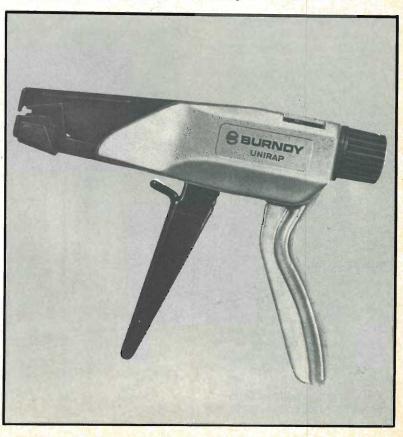
La Divisione Semiconduttori della ITT annuncia la produzione del TCA 710: circuito integrato monolitico in tecnica bipolare a tre poli. Esso regola una tensione di 12 V ed il suo impiego è quello di stabilizzare la tensione di alimentazione di piccoli stadi dei televisori: per esempio tuner, amplificatori di media frequenza, stadio di crominanza.

Caratteristiche principali sono una

buona tolleranza della tensione che è di $12 \text{ V} \pm 0.6 \text{ V}$ con I=0...300 mA, un piccolo coefficiente di temperatura (1 mV/°C) ed una sicurezza di sovraccarico.

Il TCA 710 viene fornito in contenitore di plastica SOT - 32.

Questo circuito integrato di tipo monolitico farà certamente la sua comparsa, oltre che nei televisori prodotti dalle industrie legate alla ITT, anche nella maggioranza dei ricevitori televisivi a colori e non presenti sul mercato.



MONTARE UN KIT AMTRON E' TANTO FACILE



QUANTO RITAGLIARE QUESTO TAGLIANDO

il catalogo vi offre la possibilità di scegliere fra più di 200 kits.

Gli appassionati di autocostruzioni elettroniche preferiscono i kits AMTRON per la qualità superiore, la certezza di costruire apparecchi di sicuro funzionamento e la soddisfazione di imparare l'elettronica divertendosi.

Per radioamatori e CB Convertitori - Filtri - Miscelatori e amplificatori RF - Vox - Ricevitori CB Amplificatori lineari - Strumenti ecc.

Dispositivi didattici e di ogni genere Dimostratori logici - Minicalcolatore logico binario - Cercametalli - Luci psichedeliche - Trasmettitori FM ecc.

Accessori per strumenti musicali Preamplificatore per chitarra Distorsori - Tremolo ecc.

Apparecchiature domestiche utilissime

Amplificatore telefonico - Allarmi antifurto - Rivelatore di gas -Ozonizzatore ecc.

Apparecchiature Hi-Fi

Amplificatori - Preamplificatori -Alimentatori - Miscelatori -Filtri Cross-over ecc.

Dispositivi per radiocomando Trasmettitori - Ricevitori -Gruppi canali ecc.

Strumenti di misura

Generatori - Frequenzimetri -Analizzatori - Tester - Wattmetro -Box di condensatori e di resistori -Capacimetro ecc.

Alcune novità per l'automobile Accensione elettronica a scarica capacitiva - Temporizzatore per tergicristallo - Allarme antifurto per auto ecc.

SCONTO EXTRA 10% solo fino al 31 Maggio per chi acquista 3 kits per volta presso tutte le sedi G.B.



	enodire		000	District		Canalla	postale	3088		20100	Milano
10	anadira	2	GRC	Italiana	-	Casella	postale	3900	-	20100	Willand

cognome nome

via città cap.

☐ Desidero ricevere il nuovo catalogo AMTRON e allo scopo allego L. 200 in francobolli per le spese di spedizione.

I MIGLIORI KIT NEI MIGLIORI NEGOZI



- ☐ Amplificatore 1,5 Watt 12 Volt☐ Amplificatore 2,5 Watt 12 Volt☐ Amplificatore 7 Watt 12 Volt☐
- ☐ Amplificatore 7 Watt 12 Volt☐ Amplificatore 12 Watt 32 Volt☐ Amplificatore 20 Watt 42 Volt
- Preamplificatore mono
- Preamplificatore microfono
- ☐ Preamplificatore bassa impedenza☐ Preamplificatore alta impedenza
- ☐ Alimentatore 14,5 Volt 1A
- ☐ Alimentatore 24 Volt 1A

- ☐ Alimentatore 32 Volt 1A
- ☐ Alimentatore 42 Volt 1A
- ☐ Alimentatore da 9 18 Volt 1 A☐ Alimentatore da 25 35 Volt 2A
- ☐ Alimentatore da 25-35 Volt 2A
- ☐ Alimentatore da 45 55 Volt 2A ☐ Interruttore crepuscolare a triac
- ☐ Regolatore di potenza a triac
- Regolatore di velocità per motorini c.c.
- ☐ Fototimer

ANCONA - Elettronica Professionale - Via 29 Aprile n. 8bc BERGAMO - Teleradioprodotti - Via E. Fermi n. 7
BIELLA - G.B.R. - Via Candelo n. 54
BOLOGNA - Radioforniture di Natali R. - Via Ranzani n. 13/°2
BRINDISI - Radioprodotti di Miceli - Via C. Colombo n. 15
BUSTO ARSIZIO - C.F.D. - C.so Italia n. 7
CATANIA - Trovato Leopoldo - P.za M. Buonarroti n. 14
COMO - Bazzoni - Via V. Emanuele n. 106
COSENZA - Angotti Franco - Via N. Serra n. 56/60
FIRENZE - Faggioli - V.le Gramsci n. 15
GENOVA - De Bernardi Renato - Via Tollot 7R
IVREA - Vergano Giovanni - P.za Pistoni n. 17
LECCE - La Greca Vincenzo - V.le Japiglia n. 20/22
MANTOVA - Elettronica - Via Risorgimento n. 69
MASSA CARRARA - Vechi Fabrizio - Via F. Martini n. 5
MILANO - Franchi - Viale Padova, 72 - Milano
MODENA - Parmeggiani Walter - via Verdi n. 11

MONFALCONE - Peressin Carisio - Via Ceriani n. 8
PADOVA - Ing. G. Ballarin - Via Jappelli n. 9
PALERMO - M.M.P. Electronics S.p.A. - Via S. Corleo n. 6
PALERMO - Russo Benedetto - Via G. Campolo n. 46
PESARO - Morganti Antonio - Via Lanza n.
PINEROLO - Cazzadori Arturo - Via del Pino n. 38
POTENZA - Pergola Rodolfo - Via Pretoria n. 296
ROVIGO - G.A. Elettronica - C.so del Popolo n. 9
SAN DANIELE DEL FRIULI - Fontanini Dino - Via Umberto I n. 3
SARDEGNA (OLBIA) - COM.EL. di Manenti - C.so Umberto n. 13
SETTIMO TORINESE - Aggio Umberto - P.za S. Pietro n. 9

TARANTO - RA.TV.EL. - Via Dante 241
TORINO - I.M.E.R. - Via Saluzzo n, 11
TRENTO - STAR'T di Valer - Via T. Gar

TRIESTE - Radio Trieste - Via 20 Settembre n. 15 VERCELLI - Elettronica Bellomo - Via XX Settembre n. 17

LA REAL KITJÈ PRESENTE ANCHE IN FRANCIA - BELGIO - OLANDA - SPAGNA - LUSSEMBURGO - GERMANIA - MALTA

novità

Microinterruttori di precisione

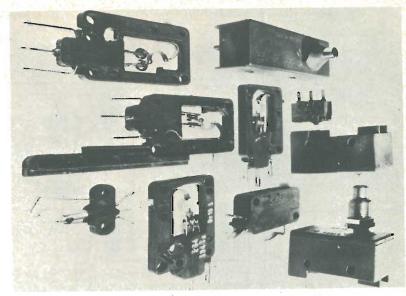
La divisione Componenti della ITT Standard completa la sua gamma di interruttori rotanti e a tasto con il micro-interruttore Polycontact.

Possibilità di variazioni supplementari per il tecnico sono offerte dai diversi materiali di contatto, dai tipi di connessione, dalla scelta individuale di linee di commutazione, di leve e di forze di comando.

Le misure ridotte di lungh. x largh. x alt. = 31 x 21 x 7 mm (versione standard) e il sistema di contatto - una interruzione rapida che garantisce un tempo di commutazione particolarmente breve fanno di Polycontact un componente di installazione universale. Significative per il contatto di commutazione, equipaggiato di molla Omega, sono le grandi superfici che garantiscono una conducibilità perfetta e di conseguenza una assoluta sicurezza.

Secondo le applicazioni sono disponibili i seguenti modelli:

- microinterruttore universale per usi laddove non sia richiesta una stretta osservanza di tolleranza nel procedimento o nelle norme di azionamento (versione standard disponibile in magazzino, potere di apertura 5A/220 V).
- i micro-interruttori di precisione possono essere adattati in base alle esigenze della potenza di azionamento, del sistema di comando e della potenza di apertura (sono di sponibili 6 diversi materiali di contatto).
- microinterruttore Proletronic questo switch è destinato alle



tensioni e alle correnti più basse e si adatta particolarmente per circuiti elettronici di commutazione. Le due caratteristiche base sono rappresentate dalla assoluta sicurezza di contatto e da un tempo di commutazione estremamente breve cioè inferiore a c0,5 μs.

Tutta la serie si basa sulle di-

mensioni d'ingombro e sulle forme di connessione secondo le norme DIN 41635.

Per ulteriori e più dettagliate informazioni rivolgersi alla ITT Standard divisione componenti elettromeccanici, Corso Europa, 51 - 20093 Cologno Monzese - MI - Tel. 02 - 2547491.



La consulenza tecnica computerizzata

La Ekono, che è la più grande agenzia di consulenza tecnica, finlandese, ha di recente aumentato l'efficienza del suo lavoro di progettazione con l'installazione di un DEC System-10 della Digital Equiment Corporation nella sua sede di Helsinki.

Il DEC System-10, che è il primo ad essere installato in Finlandia, viene usato per la progettazione, l'archiviazione, l'aggiornamento e l'esecuzione dei diversi lavori affidati alla Ekono, che ne porta avanti normalmente 1000 contemporaneamente, oltreché per il lavoro amministrativo. Comprende una unità di elaborazione KA-10 con memoria da 64K, tre unità a dischi con capacità totale di 75 milioni di caratteri, due stazioni magtape un plotter, una stampante in linea, un lettore di schede e 16 linee per telecomunicazioni, aumentabili in seguito a 128.

CONNETTORI

1 PL 259 Amphenol L. 600 2 SO 239 L. 600 4 PL258 doppia fem. L. 1000 5UG306/U curva BNC L. 1000 7 BNC doppia fem. volante L. 1500 11 Coppia BNC maschio-fem. pan, alto isolamento L. 1600 22 UG58A/UN fem. pan. nuovi L. 800 recuperati 25 N maschio volante nuovi recuperati L. 800 30 UG1094/U BNC fem. pan L. 600

POTENZIOMETRI

BNC

L. 200

L. 700

maschio

34 Riduzone PL

35 UG88/U

37 30 OHM lin a filo L. 600 43 1MEGOHM + interruttore L. 400 44 200 OHM 2W a filo CLA-ROSTAT L. 600 45 2,5 KOHM a strato CLA-ROSTAT L. 600 48 3KOHM lin a filo L. 600 51 5KOHM a strato L. 300 52 1,5 MEGOHM L. 300 53 100K + 25 KOHM Coassia-L. 900 280 50 OHM min. 1,5W а filo L. 900 285 1KOHM min. 1,5W a filo L. 900 286 75KOHM min. 1.5W a filo L. 900

POTENZIOMETRI DI PRECISIONE MULTIGIRI WATTS

250 3KOHM 3giri 0,5% L. L. 2500 255 10KOHM 3 giri 0.5% L. 2500 256 1KOHM 3 giri 0,5% L. 2500 251 5KOHM 10 giri L. 0,5% L. 3500 253 10 KOHM 10 giri L. 0,1% L. 3500 259 1 KOHM 10 giri L. 0,05% L. 3500 254 50KOHM 10 giri L. 0,25% L. 3500 261 2KOHM 10 giri L. 0,015% L. 3500

POTENZIOMETRI DI PREC. MULTIGIRI MINIATURA

262 25 KOHM 10 giri L. 0,3% L. 3500 267 2,8 KOHM 10 giri L. 0,5% L. 3500 269 5 KOHM 10 giri 0,5%-0,2% L. 3500 270 1KOHM 10 giri L.0,2%-0,5% L. 3500 278 20KOHM 10 giri L. 0,5% L. 3500 268 10 + 10KOHM 10 giri L. 0,1% L. 4000 273 600 +600 OHM 10 giri L. L. 4000

COMMUTATORI ROTANTI CERAMICA

125 6 VIE 3 POS 132 1 Via 11 PC L. 1600 11 POS 10A AN-L. 1600 TIARCO 134 2VIE 4POS 135 4Vie 3Pos. L. 800 Stagno Min. Clarostal 143 1Via 5 Pos 10A L. 1200 144 1Via 10 Pos 15A Antiarco L. 3000 145 2Vie 4Pos 8000VI GE L. 2500

COMMUTATORI ROTANTI BACHELITE

128 6Vie 5 Pos con manopola L. 500 2Vie 4Pos L. 400 133 2Vie 7Pos L. 400 136 3Vie 4Pos min L. 400 136 2Vie 6 Pos min. L. 400 4Pos L. 300 1Via 140 2Vie 6Pos L. 400

183 Doppio Deviatore USA levetta 4A Deviatore L. 250 APR a Doppio levetta 4A L. 300 68 Deviatore rotante DAVEN min. stagno 3A L. 800

COMPENSATORI CERAMICI

10-60pF botticella 79 3-10pF botticella 82 10-40pF botticella 101 4-20pF botticella L. 200 L. 200 L. 200 90 7-150pF aria semifisso 115 18pF aria semifisso L. 400

CONDENSATORI VARIABILI CERAMICI

85 3x300pF 3500VI argentato L. 6500 86 150pF IkVI 1 1200 83 10pF miniatura JOHNSON 84 10pF 300VI GELOSO L. 800 87 3x90pF 3000VI L. 3000 88 300pF 3500VI ottimi L. 4500 89 3x30pF L. 1500 91 5x350 pF 1KVI demoltplicato cato L. 6000 92 50pF 3500VI HAMMARLUND L. 1600 100 150pF 600VI L. 800 111 10pF HAMMARLUND 113 10-150pF 3500VI HAMMAR-

LUND LUND L. 3500 122 20+20pF argentato L. 1000

FILO ARGENTATO

235 Ø 1mm CONF m10 L. 1000 236 Ø 1,5 mm CONF m. 6 L. 1200 237 Ø 2 CONF mm m. L. 2000 238 Ø 2,5 mm CONF m L. 2500 239 Ø 3 mm CONF m. L. 3500

215 Bobine supporto ceramico ∅ 51x127 mm. Filo rame argentato ∅ 1,5 mm. Per accordi antenna 10-20-80-Compensata termicamente all'interno.

L. 2500

RELAIS PER COMMUTAZIONE UHF

151 CERAMICO ALLIED CONTROL 2sc 10A + AUX 12VDC 163 COASSIALE MAGNECRAFT 12VDC Imp ttp 50 OHM

niatura Ultracompatto L. 5000
164 CERAMICO 12-24VDC 2 bobine 2SC 10A + 5 contatti in apertura registrabili L. 6000

RELAIS

146 SIEMENS 12VDC 3 Sc per telescriventi L. 3000 146 SIEMENS 12VDC 3 SC PER TELESCRIVERIU L. 1500
155 ISKRA 2SC 10A 12VDC a giorno L. 1500
159 KACO 1Sc 12VDC Miniatura L. 1000
KLAYSTRON 2K41 SPERRY 2660-3310 MHz. Con manopola L. 1500 e foglio caratteristiche

224 TUBO CRT Ø 5 pollic, 5 Cannoni elettronici - Lungi
persistenza - Fosforo P7. Nuovi imballati L. 50.001

355 PROLUNGHE CAVO COAX RG5 AMPHENOL 50 OHM L L. 10000 Lunga L. 50.000 220 cm. Complete di 2 PL259 L. 1500

CAVO COASSIALE RG8 Originale USA - Ottimo - Al m L. 600

350 ANTENNA GROUND PLANE per 144 MHz tipo AB77/TRC7 costituita da 6 radiali contrapposti ramati e verniciati.
Imp. tip. 52 ohm. Completa di base per il fissaggio ed
attacco tipo SO239 - Ottima

L. 14.000

352 ANTENNA DIPOLO accordabile 420 - 450 MHz tipo
AT43/TRC. Robusta costruzione in ottone protetto elet-

troliticamente, completa di connettore C maschio e femmina - Ottima L. 10.000

376 TEMPORIZZAZIONE HAYDON 0-30 sec in 150 tempor prefissabili con manopola inclusaZ. Alimentazione 24-28VDC L. 3500

490 RICETRASMETTITORE APX6, nuovo, con le sole tre valvole delle cavità, completo schemi ed istruzioni per le modifiche da effettuare per portarlo in gamma 1290 L. 30.000

230 TRASFORMATORE Prim. 220V-Sec. 12V 10A L. 6000 234 TRASFORMATORE Prim. 220V-n. 4 sec separati 60-500 cad. Impregnati sottovuto - ottimi L. 6000

301 MOTORINI 16-24VDC doppio senso di marcia profes-L. 2500 sionale

304 MOTORINO 27 VDC 1/100Hp 7000Rpm professionale L. 4000

DIODI IR

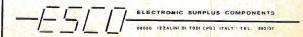
193 1N4003 200Vpiv 1A 191 1N4004 400Vpiv 1A L. 110 L. 120 L. 140 190 1N4005 600Vpiv 192 1N4006 189 1N4007 800Vpiv 1A 1000Vpiv 1A 1A L. 200 188 71HF5 50V 70A L. 2000 195 71HF5R Come sopra - polarità inversa. L. 2000

OPTOELETTRONICA

178 DISPALAY MAN 7 MONSANTO 7seg LED rosso-5VDC-20mA per seg. Punto decimale - H 20xL10 mm L. 2000 185 DISPLAY PANAPLEX 9 DIGITS (cifre) a scarica di gas: 160-180VDC completo di foglio caratteristiche. L70xH20 xP3mm L. 7000 205 NIXIE ZM 1000 PHILIPS 176 DIODO LED ROSSO OPCOA Ø 5mm 182 DIODO LED VERDE Ø 3mm L. 2000 L. 300

CONDIZIONI DI VENDITA

La merce è garantita come descritta. Le spedizioni sono a 1/2 PT o FF SS. Il pagamento contrassegno salvo diversi accordi con il cliente. Le spese di spedizione sono a carico del cliente, l'imballo sempre ben cluratò è gratis. Preghiamo non inviare importi anticipati. Non si accettano ordimi di materiale inferiori a L. 4000 escluse le spese di porto.



banco di vendita

i vostri acquisti

Tutti gli oggetti offerti tramite queste pagine possono essere richiesti alla ETL, via Visconti di Modrone 38 - 20122 Milano che provvederà, a stretto giro di posta e a proprie spese, alla spedizione. L'importo può essere versato con assegno, vaglia o versamento sul c.c.p. 3/43137 comunque anticipatamente. Non sono ammesse spedizioni contrassegno.





TAM TAM

Ricevitore e amplificatore telefonico

in scatola di montaggio

Un apparecchio quasi straordinario: riceve in altoparlante le trasmissioni radio o a volontà amplifica i deboli segnali telefonici. Il circuito del ricevitore è a circuito integrato, con bobina in ferrite, comando sintonia e potenziometro di volume. Con un captatore telefonico, che viene fornito già bell'e pronto, si possono amplificare le comunicazioni dal telefono.

L. 11.000

VENDITA SPECIALE BASETTE

in dotazione.

Solo L. 350! in francobolli

Segnalare nell'ordine il numero tra parentesi.

- ALLARME SENSITIVO (79) ottobre 1974
- DISTORSORE GUITAR (78) maggio 1974
- AMPLIFICATORE SUPERACUTI (77) maggio 1974
- TREMOLO (75) maggio 1974
- METRONOMO ELETTRONICO (74) maggio 1974

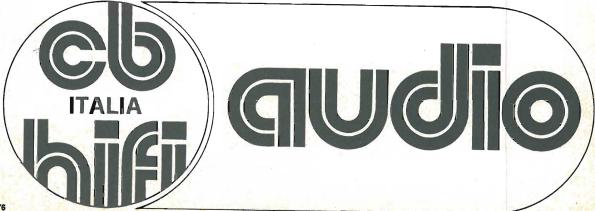
- LAMPEGGIATORE ELETTRONICO (73) giugno 1974
- PLAY TX (68) gennaio 1973
- GENERATORE SQT (67) marzo 1974
- RADIO DETECTOR (65) aprile 1974
- SPRING-RADIO
 RICEVITORE (60)
 febbraio 1974

- LED TRANSISTOR TESTER (58) febbraio 1974)
- SQUADRATORE
 AUTOALIMENTATO
 gennalo 1974 (53)
 ALIMENTATORE
- ALIMENTATORE STABILIZZATO (52) dicembre 1973
 - GENERATORE SINUSOIDALE (51) dicembre 1973
 - PREAMPLIFI-CATORE CB (45) ottobre 1973



CB ITALIA PIU' GRANDE E PIU' BELLA E' GIA' AL SECONDO ANNO — SETTANTADUE PAGINE CON LA CITIZEN'S BAND, MONDO AFFASCINANTE DELL'ALTA FEDELTA', LA MUSICA GIOVANE, I MISTERI DEL RADIANTISMO

IN TUTTE LE EDICOLE AI PRIMI DEL MESE A LIRE 600





PUNTO DI CONTATTO

Radio Elettronica pubblicherà gratuitamente gli annunci dei lettori. Il testo, da scrivere chiaramente a macchina o in stampatello (utilizzare il cedolino riprodotto nella pagina seguente), deve essere inviato a RadioElettronica ETL - via Visconti di Modrone, 38 - 20122 Milano.

COLLEZIONISTA cerca QSL da tutta Italia. F. onteleone - 20010 Cornaredo (MI).

VENDO preamplificatore di RF per VHF progetto Radioelettronica '74, completo di alimentatore L. 6.000, perfettamente funzionante. Gino Cotroneo Via N Bixio, 27 - Reggio Calabria.

CERCO ricetrasmettitore per decametriche anche usato; cerco anche Surles MKII o MKIII. Giulio Rossi Via Palazzuolo, 28 - Firenze.

VENDO misuratore di campo Amtron UK555 nuovo, ancora da montare, ma sprovvisto di strumentino a L. 3.000. Luigi Esposito Via S. Martino, 59 - San Giorgio a Cremano (NA).

VENDO Labrador 23Ch 5 W, alimentatore stabilizzato 13,5 V perfettamente funzionante L. 100.000. Sergio Macinai Via Pisacane, 19 - Viareggio (LU).

COSTRUISCO amplificatori pluriuso 55+55 stereo in mobile L. 90.000; 55 W mono in mobile L. 55.000; metronomi in mobile L. 5.000. Franco Bolzarini Via Marconi, 2 - 31025 S. Lucia di Piave.

CERCO dispositivo interfonico per caschi automobilistici. Utile anche notizia sul dove acquistarlo. Francesco Buonocore Via Oplonte, 68 -Torre Annunziata (NA).

VENDO amplificatore 10 W con sezione alimentatrice altoparlante e contenitore L. 20.000; un registratore miny L. 10.000; registratore Sakura con contenitore malandato L. 10.000 trattabili. Oppure cedo il tutto in cambio di una ricetrasmittente sui 27 MHz 6 Ch 2÷5 W, barra mobile o fissa. Francesco Perrini Via Cagliari, 96 - Taranto.

VENDO per L. 90.000: amplificatore in scatola di montaggio Hirtel 240/S, montaggio non terminato chiedere caratteristiche. Giuseppe Taglietti Via S. F. D'Assisi, 5 - Brescia.

VENDO baracchino 1 W 2 Ch squelch, commutatore DX-Loc, prechiamata, Jacks alimentazione e auricolare, indicatore di livello di carica delle batterie, antenna telescopica 1,56 m, a L. 30.000 trattabili. Tratto solo con Venezia. Stefano Rosa - Cannaregio 3194 H - Venezia Tel. 86487.

ACQUISTEREI radio Grundig Satellit a prezzo conveniente. Cerco anche macchina da scrivere non portatile e libri di fantascienza di varie collane. Giuseppe Cottogni Via Perrone, 30 - Strambino (TO).

STUDENTE desideroso diventare CB, cerca RX-TX completo di accessori e contatto con associazione locale, Roberto Visentin Via T. Temanza, 3/7 - Mestre (VE).

TREDICENNE appassionato di elettronica gradirebbe in dono materiale, libri ecc. Vincenzo Iacovino Via G. Tarsia - Catanzaro.

VENDO per rinnovo laboratorio numeroso materiale elettronico. Massima serietà. Corrado Panno Via Aglaia, 9 Palermo (P. Mondello).

CERCO urgentemente ricevitore tipo BC 603 o altri; offro in cambio riviste di motociclismo e francobolli e buste 1º giorno (aggiungo anche piccola cifra in denaro). Mario Cerutti Via Ceriolo, 3 - Bussana (MI).

VENDO RTX BC 654/A nuovo e sto telegrafico e antenna stilo acciaio metri 7, tutti componenti originafunzionante completo micro T-17, tali americani L. 60.000; oppure cambio con RTX CB 23 canali usato; antenna Boomerang ATK metri 2,70 usata pochissimo L. 6.000. Tommaso Roffi Via Orfeo, 36 - Bologna.

ESEGUO montaggi elettronici di qualunque genere a domicilio. Primo Tassan Via Mazzocco, 14 - Marsure (PD).

VENDO impianti luci psichedeliche tre canali 1200 W per canale, toni acuti, medi e bassi. Luci psichedeliche a sei canali per sale da ballo. Amplificatori e alimentatori stabilizzati sino a 8A. Cuffie stereofoniche. Distorsori per chitarra e altro materiale. Paolo Puddu Via G. D'Annunzio, 32 - Monza (MI).

CERCO ricevitori BC653-BC314-BC 1000-TRC/20 perfettamente funzionanti e non manomessi. Marco Di Segni Corso Trieste, 65 - Roma.

VENDO mini Moog autocostruito con due comandi tono e ritmo, da collegare con qualsiasi amplificatore BF. Tutti i componenti elettrici, eccetto i potenziometri, sono nuovi. L. 6.000 più spese postali. Bruno Rustia P.le Respighi, 1 - Trieste.

CERCO schemi elettronici dell'oscilloscopio tipo 533, o fotocopie. Antonio Alice Via Petrarca, 20 Fabb. A - Napoli.

VENDO RX 26÷230 MHz, 6 gamme WHW, in scatola di legno, completo di altoparlante ,antenna telescopica, batterie L. 60.000 in contrassegno. Cineproiettore Eumig Mark-M passo 8+moviola Milo passo 8, nuovi L. 40.000 contrassegno. Gianni Vorano Castello 4439 (Venezia).

VENDO amplificatori hi-fi 25 Weff, alimentazione 45 V, distorsione A20 W 0,2%, banda passante 10-25.000 Hz, ottimi per realizzare impianti stereofonici L. 15.000. Vendo inoltre amplificatori 10 W a L. 6.000; filtri

TESTO INSERZIONE (compilare in stampatello)

Si invitano i lettori ad utilizzare il presente tagliando inviando il testo dell'inserzione, compilato in stampatello, a RadioElettronica ETL - via Visconti di Modrone, 38 - 20122 Milano.

audio 3 vie 80 hm L. 4.000; impianti luci psichedeliche 800 W per canale, 3 canali, L. 18.000, 6 canali L. 30.000. Luigi Di Luigi Via Pantani - Colledara (TE).

VENDO trapano elettrico Bosch Combi usato un anno, in ottime condizioni L. 12.000; 350 W 3000 giri/min., alimentatore stabilizzato 12,5 V per aumentare baracchini CB L. 11.000, usato due ore. Alberto Panicieri Via Zarotto, 48 - Parma.

VENDO impianto luci psichedeliche 2000 W, 3 Ch, 3 lampade a faro 75 W cad. e relativi portalampade snodabili. Il tutto a L. 30.000 trattabili. Oppure cambio il tutto con giradischi stereofonico min 15W+15W con relative casse acustiche. Marco Chimenti, presso Fioravanti Viale XXI Aprile, 29 - Roma.

CERCO schema relativo al TX-144 apparso sul Radioelettronica giugno '74, anche fotocopia.

Tirelli Roma - Borgo Sabotino Centro 32 (Latina).

ESEGUO circuito stampati, metodo fotoincisione, su vetroresina. Con foratura L. 15 cmq, senza foratura L. 10 cmq. Inviare disegno in negativo su lucido o meglio su trasparente in scala 1 ÷ 1.

Giuseppe Avola Via Asiago, 12 - Catania.

ESEGUO circuiti stampati metodo fotoincisione con foratura L. 15 cmq, senza foratura L. 10 cmq. Inviare disegno negativo su lucido o meglio su trasparente in scala 1÷1. Roberto Serra Via Principe Nicola, 27 - Catania.

CERCO urgentemente lo schema elettrico del registratore a valvole Selonix Lola a pagamento. Adriano Gallo - Rione S. Antonio, 1 - Mera-(BZ).

VENDO ricevitore BC348 da 1,5-18 ZMc in 6 gamme, perfettamente funzionante, alimentazione 220V con cuffia L. 80.000; UK525 L. 8.000; giradischi stereo Lesa 4 vel. ancora in garanzia con due 33 giri L. 50.000. Cerco oscilloscopio. Gilberto Rivola Via Gramsci, 2 - Soresina (CR).

VENDO storia dell'aviazione fino al fasc. 82 vol. 1-2-6 rilegati e coperta dizionario termini aeronautici L. 30. 000 trattabili. Oppure cambio con casse acustiche hi-fi e con giornali di motociclismo ed elettronica. Daniele Aldini Via Martiri, 1/A - Rio Saliceto (RE).

VENDO direttiva 27 MHz di polo ½ onda a 4 elementi, imballo originale. Fulvio Fochi Via Valsugana, 2 Trento.

VENDO tastiera sintonizzatrice con alimenttatore stabilizzato per gruppi varicap - VHF - UHF - UK 955 più gruppo varicap per detta. Il tutto L. 22.000 trattabili. Adriano Daglio Via Milano, 15 Cusago (MI).

VENDO baracchino Tokai 5023 5w 23 + 1Ch; lineare L27/ME super della PMM. Il tutto L. 170,000. Il solo TRX L. 110.000. Piercarlo Cravera Via Tripoli, 1 - Nizza Monferrato (Asti).

CERCO registratori guasti di qualsiasi marca e tipo, a cassette o a bobine, Offro in cambio 10 schemi di telecamere, monitor, calcolatore elettronico, accensione elettronica. ecc. Roberto Casella Via Monviso, 55 -S. Maria Rossa - Garbagnate (MI).

VENDO moto 125 cc Moto Guzzi mod. Stornello Sport. L. 200.000. Oppure cambio con lineare 27MHz AMSSB min 100 W output. Maurizio Russo Via Rocco Galdieri, 10 Salerno.

OFFRO L. 2.000 per L'elettronico dilettante o cambio con materiale elettronico montato su circuito stampato 18x18 (circuito audio TV) e libro di elettrificazione. Giandomenico Clementi Via Massaciuccoli, 14 - Roma Tel. 8312703.

CERCO riviste di elettronica e materiale usato. Mario Vitale Via Terracina, 311 Napoli.

ESEGUO per seria ditta, a domicilio, cablaggi, montaggi elettrici in genere, saldatura su circuiti stampati. Dario Cardona Via P. Palatina, 9 - Torino.

VENDO Mokai PW5024, alimentatore idland 13, 5V, misuratore SWR, Ground Plane, stilo uso mobile, 6 connettori PL259 L. 250.000 trattabili. Roberto Marconi Via Milite Ignoto, 106 Ronco Scriva (GE).

VENDO causa cessata attività, RX TX CB SWAM - 15W SSB Courier mod. Spartan SSB L. 270.000. Stefano D'Amico Via Villafranca, 46 Palermo.

VENDO amplificatori da 1,5/4/10/20/40W con o senza alimentatore; vendo anche impianto luci psichedeliche 1000W 3 canali. Ciro Sorrentino Viale Europa, 90/A - Castellammare di Stabia (NA).

VENDO casse acustiche 7+7W come nuove L. 30.000 trattabili; registratore Geloso G600 L. 15.000; collezione Quattroruote 1956/1973 a prezzo da stabilire; canna da pesca telescopica L. 6.000. Marco Fabrizi Via dei Bastioni, 5 - Firenze

VENDO o cambio con qualsiasi oggetto di mio gradimento: fotocamera retinetta 1B; Polaroid 80/A; apparecchiatura complete camera oscura; esposimetro Ikopho; proiettore, moviola giuntatrice 8mm; registratore portatile National secord; riviste varie intere collane. Benvenuti Via P. Garibaldi, 11/1 - Sayona.

VENDO materiale elettronico nuovo e usato. Enrico Semeraro Via Carcano, 11/13 Saronno (VA). CEDO antifurti per auto e per casa mod. Lessi L. 10.000 e altro materiale antifurto. Giorgio De Luca Via G. Libetta, 39 - Roma.

OFFRO L. 7.000 per la scatola di montaggio Amtron UK530 in buone condizioni o ancora da montare; L. 3.000 per il circuito stampato MF audio, in buone condizioni, del televisore Radiomarelli RV500 o RV RV507 RV510; accetto tutto il telaio completo componenti di detto tv (L. 5.000). Massimo Pegorari Via Montefiorino, 23 - 00188 Roma.

VENDO corso di elettronica dell'I. S.T. nuovo completo di materiale L. 80.000, oppure cambio con organo elettronico. Carlo Ciceri Via P. Ne ri, 9 - Milano.

VENDO ricetrasmittente CB con modulatore autocostruito, 5Ch 12W possibilità VFO, perfetto, funzionante. 50 K irriducibili. Piero Lisi Via Giulia, 11 Acquaviva (Siena).

CERCO materiale ferroviario N ed HO contanti oppure cambio con kit in plastica aerei, navi ecc.; materiale e riviste elettroniche, autosprint, motociclismo. Maurizio Casini Ropa Via Brocca Indosso, 44 - Bologna.

PRINCIPIANTE alle prime armi cerca materiale, libri, apparecchi inservibili. Rimborso spese postali. Angelo Mattei Via Artigiani, 5 - Lumezzane S. Sebastiano - Brescia.

SEDICENNE desidera ricevere in dono materiale elettronico usato e apparecchi inservibili. Glauco Bracardi Via G. Allievo, 93 - Roma.

VENDO amplificatore d'antenna per ty VHF UHF a 4 transistor, sintonizzabile, L. 15.000; accensione per auto elettronica L. 8.000. Vitaliano Poli Via Provinciale, 3087 - Guiglia (MO).

VENDO ricetrasmittente Midland mod. 13/723, 3Ch quarzati 2W, con cb micro preamplificatore apparso su Radioelettronica L. 45.000 più radiomicrofono in F.M. UK355A L. 6.000 più sintonizzatore VHF completo di amplificatore UK525 UK145 L. 15.000. Daniele De Gaspari Viale Stazione. 5 - Podenzano (PC).

ESEGUO circuiti stampati su bachelite da L. 7 al cmq; su vetronite da L. 5 al cmq; inviare disegno 1:1. Cedo inoltre molto materiale e realizzazione elettroniche montate e collaudate.

Chiedere prezzi. Cedo moltissimo materiale elettronico usato, inoltre moltissime schede molto interessanti di vari tipi. Maurizio Bossi Via Illirico, 11 - Milano Tel. 723662.

PRINCIPIANTE gradirebbe materia-

le ed apparecchi elettronici di qualsiasi tipo ed usati. Luigi Salerno Via Oyada, 15 Milano.

OCCASIONISSIMA registratore portatile automatico a cassette Philips mod. 2220 alimentazione mista; imballato, garanzia 6 mesi, completo di accessori, vendo a L. 50.000 trattabili. Giuseppe Ercolano Via D'Alò Alfieri, 66 - Taranto.

VENDO amplificatori 1,5 weff L. 3. 500; 4 weff L. 5.000; 10 weff L. 7. 000; 7+7 weff a i.c. L. 8.000; 45 weff L. 20.000; 20 weff L. 15.000. I prezzi sono trattabili. Vendo anche alimentatori. Ciro Sorrentino V.le Europa, 90/A 80053 C.mare di Stabia (NA).

VENDO generatore di onde quadre 20Hz÷20KHz UK575 nuovo e perfettamente funzionante L. 4,500. Stefano Molari Via Pietralata, 33 - Bogna.

OCCASIONE: ricevitore aerei ecc. L. 35.000; accensione elettronica Amtron L. 25.000; x cercametalli L. 35.000; ricevitore 27MHz L. 25.000; radiospia L. 8.000; antifurto ultracorto Amtron L. 60.000; prova transistor L. 5.000; generatori di segnali FM L. 25.000; mignotester 364S L. 7.000; rasoio Philips pila L. 5.000; antenna preamplificata L. 3.000; altoparlanti, valvole ecc. Franco Frate Via S. Giuseppe Nudi, 56 - Napoli.

PORTATILE Grundig OM-OC-MF in garanzia L. 55.000 più Ice 68OR nuovo più RTX 2CH 3W L. 70.000 senza un XTL cambio con RTX 23 Ch 5W qualsiasi marca, funzionante. Emilia, gelo Scola Via D. D,Aosta, 27 - 14100 ASTI.

VENDO sei valvole per ricevitore, resistenze varie, molti condensatori riviste di elettronica, 4 altoparlanti, 2 trasformatori, filo elettrico, 1 sintonizzatore, amplificatore 5+5W hifi, ecc. Cambio anche con tester anche guasto purché riparabile. Nicola Marino Via S. Catania, 285/G. 95100 Catania.

PRINCIPIANTE 17enne appassionato gradirebbe in dono materiale, riviste settoriali o anche vecchio baracchino CB. Alfredo Sciotta Via Violino di Sopra, 59 - Brescia.

VENDO 40 pezzi pista policar, 3 macchinette e 2 pulsanti L. 20.000; aereomodello Stnt-Master con adattamento motore da 2,5A 4 cc. L. 5.000 Fabio Ruffi Via Caprera, 23 - Cagliari.

VENDO a L. 130.000 calcolatore elettronico Compumatic eseguente le 4 operazioni fondamentali più memoria, insieme a carabina ad aria compressa Haenel provvista di cannocchiale Hunter 4x15. Costo singolo 60.000+70.000. Oppure cambio tutto con ricetrasmittente Zodiac B-5024 od altro modello a stazione fissa con almeno 23Ch quarzati 15w SSB. Ludovico Paolini Villaggio Minerario 11012 Cogne (AO).

VENDO CB Midland 5W 6Ch a tastiera con alimentatore 7-17V 2A L. 45,000; lineare 30W con 4 comp. cer: 10-100 pF commutatore in avaria L. 20,000; pre d'antenna L. 10,000. Roberto Guatelli - 43045 Fornovo di Taro (PR).

VENDO libri di elettronica con materiale per costruire radio OM a 5 transistori completo di altoparlante a batterie, con saldatore BF a dugatadi. Il tutto a L. 50.000 a mezzo vaglia postale. Vito Campagna Corso dei Mille, 191 - Palermo Tel.: 091/237555.

VENDO Lib VHF. L. 5.000; filtro audio R.E. aprile 74 L. 2.000; touch control L. 4.500; amplificatore 25W hi-fi R.E. gennaio 74 L. 11.000; preamplificatore R.E. agosto 74 L. 4.000. Tutto funzionante ed in ottimo stato Pierlugi Silvestrini Via Bortolina, 74 - Adria (Rovigo).

VENDO pedale WHA-WHA (Vox) per chitarra tlettrica. Ernani Arcorte Corso Vitt. Emanuele, 188 - Torino

CAMBIO volumi aereonautici con qualsiasi materiale elettronico utile per laboratorio. Solo zona Roma. Gianfranco Lanni Via D. Panaroli, 22 - Roma Tel. 2871727.

REGISTRATORE stereo Philips N 2405 7+7 watt con casse vendo a buon prezzo o cambio con amplificatore hi-fi 25+25 watt. Andrea Brianza. Telefonare ore pasti a 02/4695110 Milano.

STUDENTE 14enne aspirante CB cerca in dono baracchino usato anche da riparare, o a bassissimo prezzo. Angelo Lambiase Viale Augusto, 119 - Napoli.

VENDO enciclopedia universale inglese della Field educational di Chicago mai usata valore L. 200.000; oppure cambio baracchino almeno 6 Ch 2W CB 27 MHz o di uguale potenza FM 144MHz non autocostruiti Anche enciclopedia Curcio 15 vol. nuovissima. Ignazio D'Angelo Via I. Silvestri, 32 Palermo.

VENDO dischi L.P. e 45 giri di cantanti moderni e pop e molti usciti nel 1973/74. Tutti in ottime condizioni e a buon prezzo. Paolo Obber Via Nazionale, 62 - 38050 Imer (Trento).

Radio Elettronica Al LETTORI

Con il prossimo numero, in edicola in giugno, arriva l'estate!

IN REGALO

SEDICI PAGINE IN PIU'!



con tanti progetti:

UN LINEARE BOMBA IN KIT
PER I CB-IL VOLTMETRO
ELETTRONICO PER TUTTI
INTERFONO A ONDE
CONVOGLIATE - TV SISTEMA ISA
PER VIDEO A COLORE
L'INTERUTTORE A TOCCO
MAGICO

Indice degli inserzionisti

ACEI
AMK Berlin
Amtron
Britsh Tutorial
CTE
ESCO
GBC
ICE
IST
Microset

2-3-4-31 Nebol Center
4a cop. Philips
16-71 Real Kit
31 Scuola Radio Elettra
1-14 Tesak

60-74 UGM
3a cop. Vecchietti
2a cop. Vi-El
7 Wilbikit
23 Zeta Elettronica

52

68

67

OBRA

CB 27 MHz AM-SSB

Ricetrasmettitore «Cobra» Mod. 135

23 canali equipaggiati di quarzi Sistemi di modulazione: AM/SSB (LSB-USB) Munito di orologio digitale che permette di predisporre l'accensione automatica Potenza ingresso stadio finale: 5 W AM/15 W SSB-PEP 45 transistori, 1 FET, 1 IC, 64 diodi, 1 modulo noise-blanker Alimentazione: 13,8 Vc.c. - 220 Vc.a. - 50 Hz Dimensioni: 140 x 340 x 300

Ricetrasmettitore «Cobra»

Mod. 132 23 canali equipaggiati di quarzi Sistemi di modulazione: AM/SSB (LSB-USB) Potenza ingresso stadio finale: 5 W AM/15 W SSB-PEP Potenza uscita audio: 3 W Alimentazione: 13,6 Vc.c. 42 transistori, 1 FET, 1 IC, 56 diodi, 1 modulo noise-blanker Dimensioni: 60 x 190 x 260



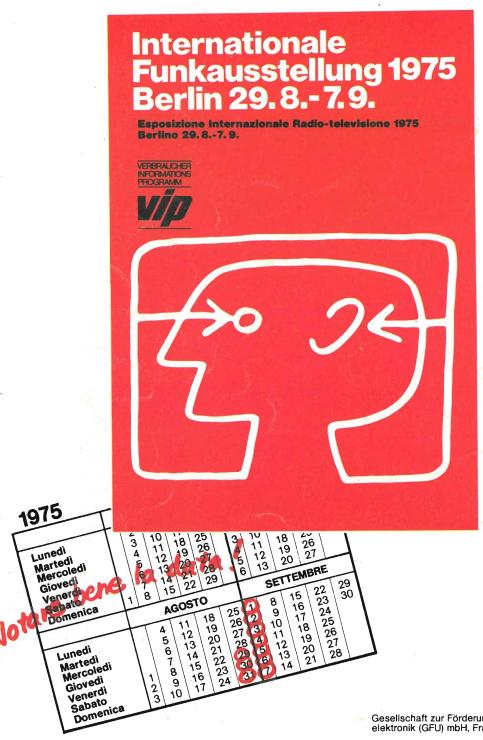
L. 299.000



IN VENDITA PRESSO TUTTE LE SEDI



L.249.000



Gesellschaft zur Förderung der Unterhaltungselektronik (GFU) mbH, Frankfurt/M

🖾 AMK Berlin Ausstellungs-Messe-Kongreß-GmbH D 1000 Berlin 19, Messedamm 22 Tel.: (030) 30 38-1, Telex: 01 82 908 amkb d